MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO

Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA
LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNNR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale– Componente 3 –Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici– Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO

Progetto di Fattibilita Tecnico ed Economica validato ai sensi dell 'art. 26 del D.Lgs. 50/2016 2023-04-07 - 0024036

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi" di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA

DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE

R.T.P. (Rep.n. 14108 Racc. n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA

RELAZIONE TECNICA E GENERALE DI CALCOLO

Nr. ELABORATO - CODICE - FILE

PE.ST.01

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
25/10/23				

○	PARTE GENERALE	○	ARCHITETTURA	◉	STRUTTURE	○	IMPIANTI	○	SICUREZZA

Comune di Nettuno
Provincia di Roma

RELAZIONE TECNICA GENERALE
RELAZIONE DI CALCOLO

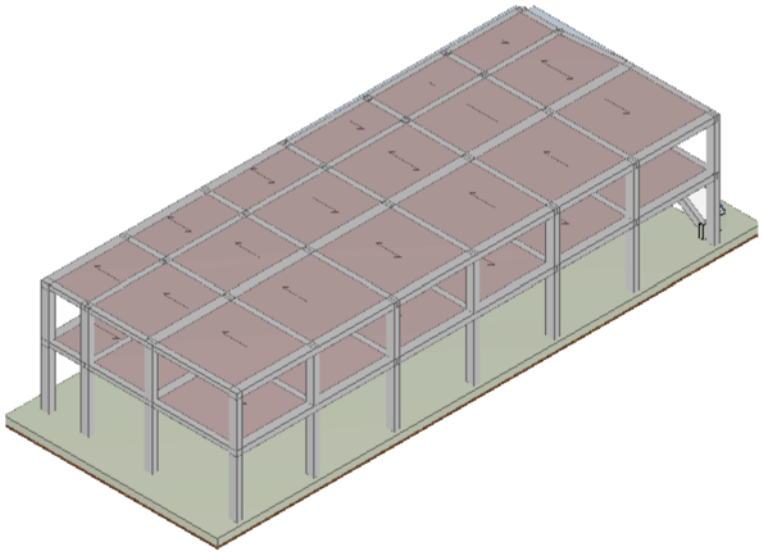
1 - DESCRIZIONE GENERALE DELL'OPERA

La struttura oggetto di calcolo riguarda un fabbricato scolastico di nuova realizzazione suddiviso in 3 corpi giuntati sismicamente tra di loro.
Le strutture hanno tutte una forma pressoché rettangolare che si sviluppa su due livelli. La struttura portante è realizzata con telai sismoresistenti in calcestruzzo armato bidirezionali con travi e pilastri gettati in opera. I solai sono con travetti prefabbricati bitrave. Il tutto scarica su una platea armata, sempre in c.a. di altezza pari a 50 cm. Inoltre il primo impalcato del corpo 3 ha parte svuotata da solai per dare spazio ad una gradinata realizzata con soletta in c.a.
I due livelli sono collegati con una scala a soletta rampante interna ed una in acciaio esterna nel Corpo 1 e un ascensore nel Corpo 3.
Sono stati realizzati calcoli diversi per ogni corpo di fabbrica e studiata la giunzione separatamente.

Vengono riportate di seguito due viste assonometriche contrapposte, allo scopo di consentire una migliore comprensione della struttura oggetto della presente relazione:

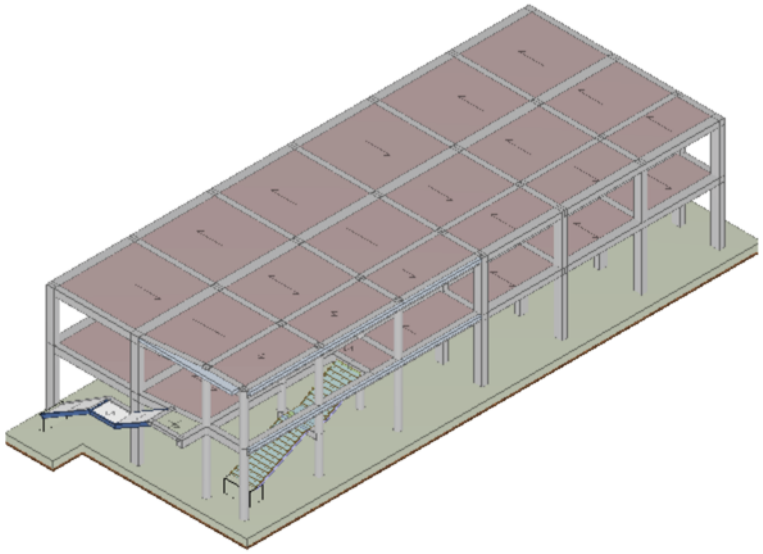
CORPO 1: Vista Anteriore

La direzione di visualizzazione (bisettrice del cono ottico), relativamente al sistema di riferimento globale 0,X,Y, Z, ha versore (1;1;-1)



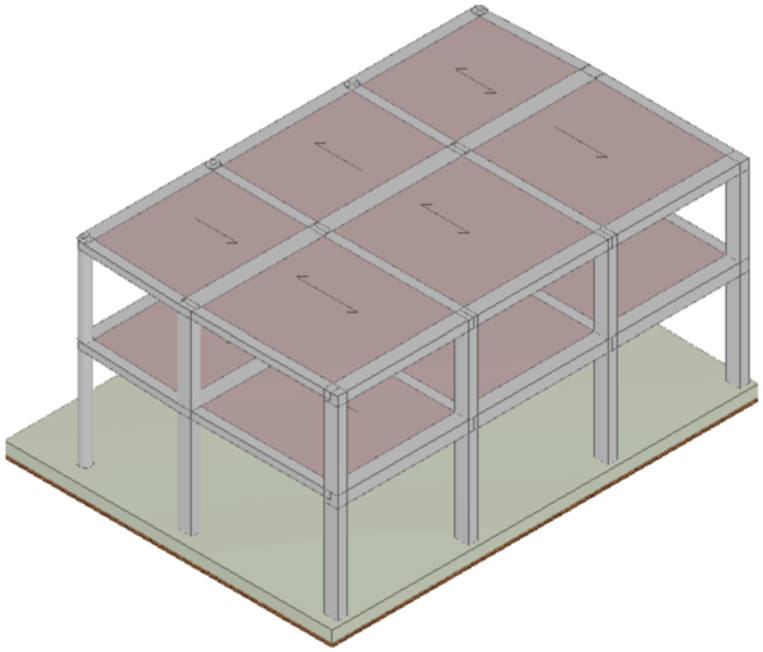
CORPO 1: Vista Posteriore

La direzione di visualizzazione (bisettrice del cono ottico), relativamente al sistema di riferimento globale 0,X,Y, Z, ha versore (-1;-1;-1)



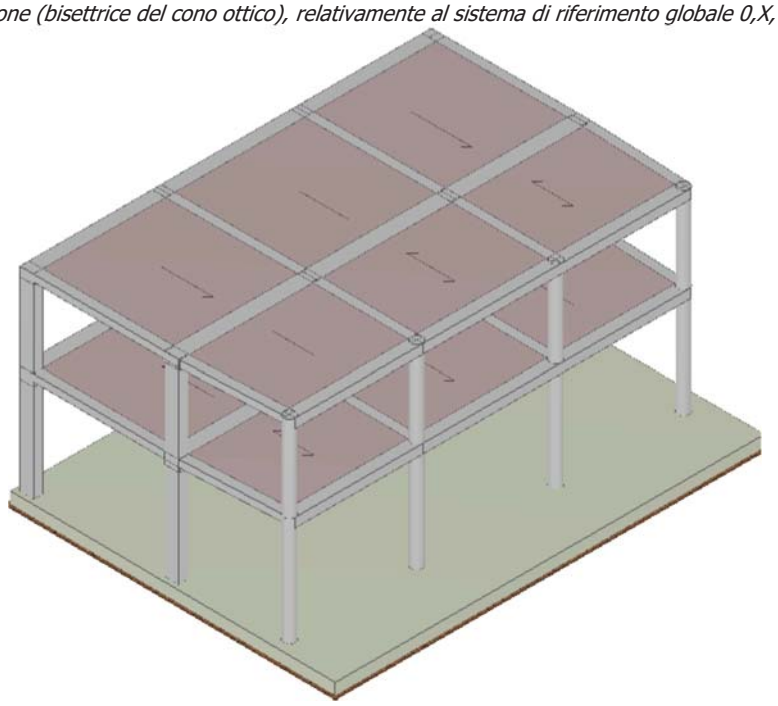
CORPO 2: Vista Anteriore

La direzione di visualizzazione (bisettrice del cono ottico), relativamente al sistema di riferimento globale 0,X,Y, Z, ha versore (1;1;-1)



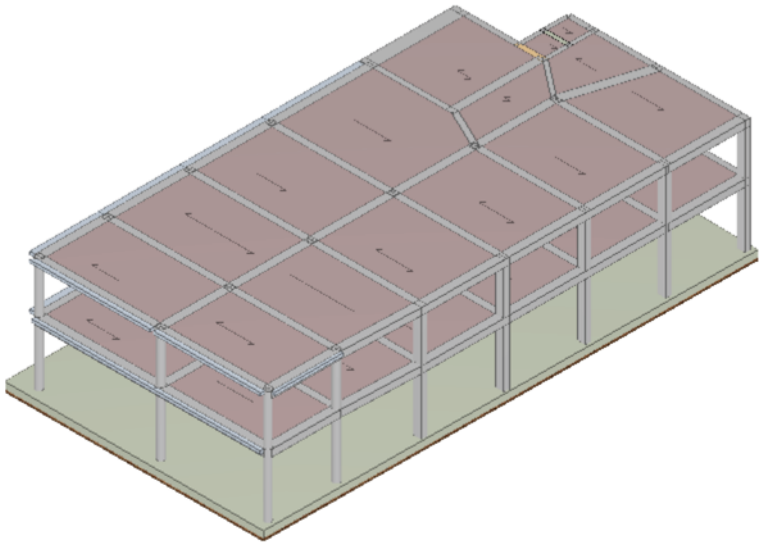
CORPO 2: Vista Posteriore

La direzione di visualizzazione (bisettrice del cono ottico), relativamente al sistema di riferimento globale 0,X,Y, Z, ha versore (-1;-1;-1)



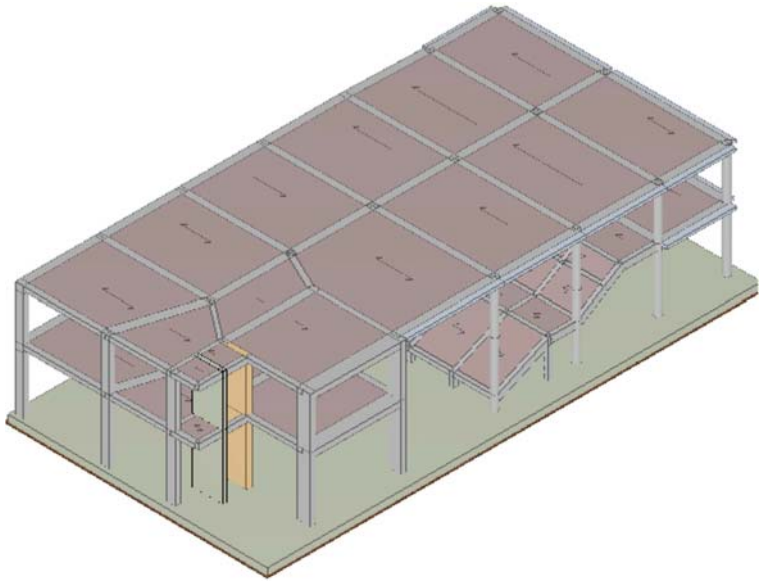
CORPO 3: Vista Anteriore

La direzione di visualizzazione (bisettrice del cono ottico), relativamente al sistema di riferimento globale 0,X,Y, Z, ha versore (1;1;-1)



CORPO 3: Vista Posteriore

La direzione di visualizzazione (bisettrice del cono ottico), relativamente al sistema di riferimento globale 0,X,Y, Z, ha versore (-1;-1;-1)



2 - NORMATIVA DI RIFERIMENTO

Le fasi di analisi e verifica della struttura sono state condotte in accordo alle seguenti disposizioni normative, per quanto applicabili in relazione al criterio di calcolo adottato dal progettista, evidenziato nel prosieguo della presente relazione:

Legge 5 novembre 1971 n. 1086 (G.U. 21 dicembre 1971 n. 321)
"*Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica*".

Legge 2 febbraio 1974 n. 64 (G.U. 21 marzo 1974 n. 76)
"*Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche*".
Indicazioni progettive per le nuove costruzioni in zone sismiche a cura del Ministero per la Ricerca scientifica - Roma 1981.

D. M. Infrastrutture Trasporti 17/01/2018 (G.U. 20/02/2018 n. 42 - Suppl. Ord. n. 8)
"Aggiornamento delle *Norme tecniche per le Costruzioni*".

Inoltre, in mancanza di specifiche indicazioni, ad integrazione della norma precedente e per quanto con esse non in contrasto, sono state utilizzate le indicazioni contenute nelle seguenti norme:

Circolare 21 gennaio 2019, n. 7 C.S.LL.PP. (G.U. Serie Generale n. 35 del 11/02/2019 - Suppl. Ord. n. 5) Istruzioni per l'applicazione dell'«Aggiornamento delle "Norme tecniche per le costruzioni"» di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018.

Eurocodice 3 - "*Progettazione delle strutture in acciaio*" - EN 1993-1-1.

3 - MATERIALI IMPIEGATI E RESISTENZE DI CALCOLO

Tutti i materiali strutturali impiegati devono essere muniti di marcatura "CE", ed essere conformi alle prescrizioni del "REGOLAMENTO (UE) N. 305/2011 DEL PARLAMENTO EUROPEO E DEL CONSIGLIO del 9 marzo 2011", in merito ai prodotti da costruzione.
Per la realizzazione dell'opera in oggetto saranno impiegati i seguenti materiali:

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

Caratteristiche calcestruzzo armato

N_{id}	γ_k	$\alpha_{T,i}$	E	G	C_{Erid}	Stz	R_{ck}	R_{cm}	$\%R_{ck}$	γ_c	f_{cd}	f_{ctd}	f_{cfm}	N	n Ac
	[N/m³]	[1/°C]	[N/mm²]	[N/mm²]	[%]		[N/mm²]	[N/mm²]			[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		
C28/35_B450C - (C20/25)															
001	25.000	0,000010	33.300	12.583	60	P	35,00	-	0,85	1,50	16,46	1,32	3,40	15	002

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ_k Peso specifico.
$\alpha_{T,i}$ Coefficiente di dilatazione termica.
E Modulo elastico normale.
G Modulo elastico tangenziale.
C_{Erid} Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [$E_{sisma} = E \cdot c_{Erid}$].
Stz Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
R_{ck} Resistenza caratteristica cubica.
R_{cm} Resistenza media cubica.
$\%R_{ck}$ Percentuale di riduzione della R_{ck}
γ_c Coefficiente parziale di sicurezza del materiale.
f_{cd} Resistenza di calcolo a compressione.
f_{ctd} Resistenza di calcolo a trazione.
f_{cfm} Resistenza media a trazione per flessione.
n Ac Identificativo, nella relativa tabella materiali, dell'acciaio utilizzato: [-] = parametro NON significativo per il materiale.

MATERIALI ACCIAIO

Caratteristiche acciaio

N_{id}	γ_k	$\alpha_{T,i}$	E	G	Stz	LMT	f_{yk}	f_{tk}	f_{yd}	f_{td}	γ_s	γ_{M1}	γ_{M2}	$\gamma_{M3,SLV}$	$\gamma_{M3,SLE}$	γ_{M7} NCnt	γ_{M7} Cnt
	[N/m³]	[1/°C]	[N/mm²]	[N/mm²]			[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]							
Acciaio B450C - Acciaio in Tondini - (B450C)																	
002	78.500	0,000010	210.000	80.769	P	-	450,00	-	391,30	-	1,15	-	-	-	-	-	-
S275 - Acciaio per Profilati - (S275)																	
003	78.500	0,000012	210.000	80.769	P	40	275,00	430,00	261,90	-	1,05	1,05	1,25	-	-	-	-
						80	255,00	410,00	242,86								

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ_k Peso specifico.
$\alpha_{T,i}$ Coefficiente di dilatazione termica.
E Modulo elastico normale.
G Modulo elastico tangenziale.
Stz Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
LMT Campo di validità in termini di spessore t, (per profili, piastre, saldature) o diametro, d (per bulloni, tondini, chiodi, viti, spinotti)
f_{yk} Resistenza caratteristica allo snervamento
f_{tk} Resistenza caratteristica a rottura
f_{yd} Resistenza di calcolo
f_{td} Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni).
γ_s Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale.
γ_{M1} Coefficiente parziale di sicurezza per instabilità.
γ_{M2} Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite.
$\gamma_{M3,SLV}$ Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni).
$\gamma_{M3,SLE}$ Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLE (Bulloni).
γ_{M7} Coefficiente parziale di sicurezza precarico di bulloni ad alta resistenza (Bulloni - NCnt = con serraggio NON controllato; Cnt = con serraggio controllato). [-] = parametro NON significativo per il materiale.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il materiale.

TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI

Tensioni ammissibili allo SLE dei vari materiali

Materiale	SL	Tensione di verifica	$\sigma_{d,amm}$
			[N/mm^2]
C28/35_B450C	Caratteristica(RARA)	Compressione Calcestruzzo	17,43
	Quasi permanente	Compressione Calcestruzzo	13,07
Acciaio B450C	Caratteristica(RARA)	Trazione Acciaio	360,00

LEGENDA:

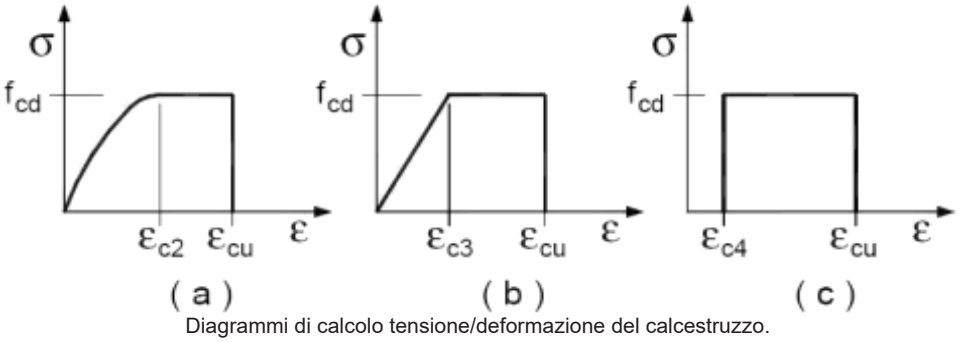
SL Stato limite di esercizio per cui si esegue la verifica.

$\sigma_{d,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica.

I valori dei parametri caratteristici dei suddetti materiali sono riportati anche nei "*Tabulati di calcolo*", nella relativa sezione.

Tutti i materiali impiegati dovranno essere comunque verificati con opportune prove di laboratorio secondo le prescrizioni della vigente Normativa.

I diagrammi costitutivi degli elementi in calcestruzzo sono stati adottati in conformità alle indicazioni riportate al §4.1.2.1.2.1 del D.M. 2018; in particolare per le verifiche effettuate a pressoflessione retta e pressoflessione deviata è adottato il modello (a) riportato nella seguente figura.

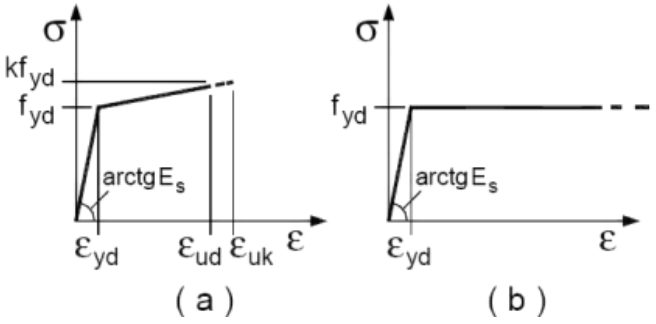


Diagrammi di calcolo tensione/deformazione del calcestruzzo.

I valori di deformazione assunti sono:

ε_{c2} = 0,0020; ε_{cu2} = 0,0035.

I diagrammi costitutivi dell'acciaio sono stati adottati in conformità alle indicazioni riportate al §4.1.2.1.2.2 del D.M. 2018; in particolare è adottato il modello elastico perfettamente plastico tipo (b) rappresentato nella figura sulla destra.
La resistenza di calcolo è data da f_{yk}/γ_s. Il coefficiente di sicurezza γ_s si assume pari a 1,15.



4 - TERRENO DI FONDAZIONE

Le proprietà meccaniche dei terreni sono state investigate mediante specifiche prove mirate alla misurazione della velocità delle onde di taglio negli strati del sottosuolo. In particolare, è stata calcolata una velocità di

propagazione equivalente delle onde di taglio con la seguente relazione (eq. [3.2.1] D.M. 2018):

$$V_{S,eq} = \frac{H}{\sum_{i=1}^{N} \frac{h_i}{V_{S,i}}}$$

dove:

- h_i è lo spessore dell'i-simo strato;
- $V_{S,i}$ è la velocità delle onde di taglio nell'i-simo strato;
- N è il numero totale di strati investigati;
- H è la profondità del substrato con $V_S \geq 800$ m/s.

Le proprietà dei terreni sono, quindi, state ricondotte a quelle individuate nella seguente tabella, ponendo H = 30 m nella relazione precedente ed ottenendo il parametro $V_{S,30}$.

Categorie di sottosuolo che permettono l'utilizzo dell'approccio semplificato (Tab. 3.2.II D.M. 2018)

Categoria	Caratteristiche della superficie topografica
A	*Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi* caratterizzati da valori di velocità delle onde di taglio superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie terreni di caratteristiche meccaniche più scadenti con spessore massimo pari a 3 m.
B	*Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti*, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 360 m/s e 800 m/s.
C	*Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti* con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 180 m/s e 360 m/s.
D	*Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti*, con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 100 e 180 m/s.
E	*Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D*, con profondità del substrato non superiore a 30 m.

Le indagini effettuate, mirate alla valutazione della velocità delle onde di taglio ($V_{S,30}$), permettono di classificare il profilo stratigrafico, ai fini della determinazione dell'azione sismica, di categoria **C [C - Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti]**.

Le costanti di sottofondo (alla Winkler) del terreno sono state corrette secondo la seguente espressione:

$$K = c \cdot K_1;$$

dove:

K_1 = costante di Winkler del terreno riferita alla piastra standard di lato b = 30 cm;
c = coefficiente di correzione, funzione del comportamento del terreno e della particolare geometria degli elementi di fondazione. Nel caso di "*Riduzione Automatica*" è dato dalle successive espressioni *(Rif. Evaluation of coefficients of subgrade reaction K. Terzaghi, 1955 p. 315)*:

$$c = \left[\frac{(B+b)}{2 \cdot B}\right]^2 \qquad \text{per terreni incoerenti}$$

$$c = \left(\frac{L/B + 0{,}5}{1{,}5 \cdot L/B}\right) \cdot \frac{b}{B} \qquad \text{per terreni coerenti}$$

Essendo:

b = 0,30 m, dimensione della piastra standard;
L = lato maggiore della fondazione;
B = lato minore della fondazione.

Nel caso di stratigrafia la costante di sottofondo utilizzata nel calcolo delle ***sollecitazioni*** è quella del terreno a contatto con la fondazione, mentre nel calcolo dei ***cedimenti*** la costante di sottofondo utilizzata è calcolata come media pesata delle costanti di sottofondo presenti nel volume significativo della fondazione.

Tutti i parametri che caratterizzano i terreni di fondazione sono riportati nei "*Tabulati di calcolo*", nella relativa sezione. Per ulteriori dettagli si rimanda alle relazioni geologica e geotecnica.

5 - ANALISI DEI CARICHI

Un'accurata valutazione dei carichi è un requisito imprescindibile di una corretta progettazione, in particolare per le costruzioni realizzate in zona sismica. Essa, infatti, è fondamentale ai fini della determinazione delle forze

sismiche, in quanto incide sulla valutazione delle masse e dei periodi propri della struttura dai quali dipendono i valori delle accelerazioni (ordinate degli spettri di progetto).
La valutazione dei carichi e dei sovraccarichi è stata effettuata in accordo con le disposizioni del punto 3.1 del **D.M. 2018**. In particolare, è stato fatto utile riferimento alle Tabelle 3.1.I e 3.1.II del D.M. 2018, per i pesi propri dei materiali e per la quantificazione e classificazione dei sovraccarichi, rispettivamente.
La valutazione dei carichi permanenti è effettuata sulle dimensioni definitive.
Le analisi effettuate, corredate da dettagliate descrizioni, oltre che nei "*Tabulati di calcolo*" nella relativa sezione, sono di seguito riportate:

ANALISI CARICHI CORPO 1:

Analisi carichi

N_{id}	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Peso Proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico Neve
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	
										[N/m²]
001	S	TAMPONATURE	Carico Permanente	Peso Tompagno	500	Rivestimento in legno	300		0	0
002	S	Soletta scala esterna	Scuole	*vedi le relative tabelle dei carichi	-	Pavimento, sottofondo e intonaco	1.360	Balconi, ballatoi e scale comuni (Cat. A – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	4.000	0
003	S	Platea	Scuole	*vedi le relative tabelle dei carichi	-	Sottofondo e pavimento di tipo industriale in calcestruzzo	2.000	Scuole (Cat. C1 – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	3.000	0
004	S	Scala	Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)	*vedi le relative tabelle dei carichi	-	Pavimento, sottofondo e intonaco	1.360	Balconi, ballatoi e scale comuni (Cat. A – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	4.000	0
005	S	Coperetura travetti prefabbricati H25+5	Abitazioni	travetto prefabbricato Bitrave 25+5	4.450	Manto di copertura, impermeabilizzazione e intonaco inferiore	1.500	Coperture accessibili per sola manutenzione (Cat. H – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	500	432
006	S	Travetti prefabbricati H25+5	Scuole	Solaio di tipo a travetti prefabbricati accoppiati H25+5	4.450	Pavimentazione e sottofondo, incidenza dei tramezzi e intonaco inferiore	2.360	Scuole (Cat. C1 – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	3.000	0
007	S	Alveolare H265	Scuole	Solaio di tipo Alveolare H265 + Soletta 5cm	4.260	Pavimentazione e sottofondo, incidenza dei tramezzi e intonaco inferiore	2.360	Scuole (Cat. C1 – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	3.000	0
008	S	Scala Esterna	Scuole	Gradini in acciaio	500	Pavimento, sottofondo e intonaco	1.360	Balconi, ballatoi e scale comuni (Cat. A – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	4.000	0
009	S	LatCem Balcone H20	Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 20 cm (16+4)	2.800	Pavimento, sottofondo e intonaco inferiore	1.360	Balconi, ballatoi e scale comuni di abitazioni (Cat. A – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	4.000	0

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo dell'analisi di carico.
T. C. Identificativo del tipo di carico: [S] = Superficiale - [L] = Lineare - [C] = Concentrato.
PP, PNS, SA Valori, rispettivamente, del Peso Proprio, del Sovraccarico Permanente NON strutturale, del Sovraccarico Accidentale. Secondo il tipo di carico indicato nella colonna "T.C." ("S" - "L" - "C"), i valori riportati nelle colonne "PP", "PNS" e "SA", sono espressi in [N/m²] per carichi Superficiali, [N/m] per carichi Lineari, [N] per carichi Concentrati.

ANALISI CARICHI CORPO 2:

Analisi carichi

N_{id}	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Peso Proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico Neve
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	
										[N/m²]
001	S	TAMPONATURE	Carico Permanente	Peso Tompagno	500	Rivestimento in legno	300		0	0
002	S	Platea.	Scuole	*vedi le relative tabelle dei carichi	-	Sottofondo e pavimento di tipo industriale in calcestruzzo	2.000	Scuole (Cat. C1 – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	3.000	0
003	S	Travetti prefabbricati H25+5	Scuole	Solaio di tipo a travetti prefabbricati accoppiati H25+5	4.450	Pavimentazione e sottofondo, incidenza dei tramezzi e intonaco inferiore	2.360	Scuole (Cat. C1 – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	3.000	0
004	S	Coperetura travetti prefabbricati H25+5	Abitazioni	travetto prefabbricato Bitrave 25+5	4.450	Manto di copertura, impermeabilizzazione e intonaco inferiore	1.500	Coperture accessibili per sola manutenzione (Cat. H – Tab. 3.1.II - DM	500	432

Analisi carichi

N_{id}	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Peso Proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico Neve
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	
										[N/m²]
								17.01.2018)		

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo dell'analisi di carico.
T. C. Identificativo del tipo di carico: [S] = Superficiale - [L] = Lineare - [C] = Concentrato.
PP, PNS, SA Valori, rispettivamente, del Peso Proprio, del Sovraccarico Permanente NON strutturale, del Sovraccarico Accidentale. Secondo il tipo di carico indicato nella colonna "T.C." ("S" - "L" - "C"), i valori riportati nelle colonne "PP", "PNS" e "SA", sono espressi in [N/m²] per carichi Superficiali, [N/m] per carichi Lineari, [N] per carichi Concentrati.

ANALISI CARICHI CORPO 3:

ANALISI CARICHI

Analisi carichi

N_{id}	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Peso Proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico Neve
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	
										[N/m²]
001	S	Doppia fodera 30cm (12+8)	Carico Permanente	Fodera esterna (12 cm) e fodera interna (8 cm)	1.600	Intonaco interno, intonaco esterno, isolante poliuretano espanso	740		0	0
002	S	Soletta scala e gradonata	Scuole	**vedi le relative tabelle dei carichi*	-	Pavimento e sottofondo, peso gradini e gradoni comprensivi di rivestimento	1.500	Sale convegni, cinema, teatri, chiese, tribune con posti fissi (Cat. C2 – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	4.000	0
003	S	Platea.	Scuole	**vedi le relative tabelle dei carichi*	-	Sottofondo e pavimento di tipo industriale in calcestruzzo	2.000	Scuole (Cat. C1 – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	3.000	0
004	S	Copertura travetti prefabbricati H25+5	Abitazioni	travetto prefabbricato Bitrave 25+5	4.450	Manto di copertura, impermeabilizzazione e intonaco inferiore	1.500	Coperture accessibili per sola manutenzione (Cat. H – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	500	432
005	S	Travetti prefabbricati H25+5	Scuole	Solaio di tipo a travetti prefabbricati accoppiati H25+5	4.450	Pavimentazione e sottofondo, incidenza dei tramezzi e intonaco inferiore	2.360	Scuole (Cat. C1 – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	3.000	0
006	S	LatCem Balcone H20	Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 20 cm (16+4)	2.800	Pavimento, sottofondo e intonaco inferiore	1.360	Balconi, ballatoi e scale comuni di abitazioni (Cat. A – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	4.000	0

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo dell'analisi di carico.
T. C. Identificativo del tipo di carico: [S] = Superficiale - [L] = Lineare - [C] = Concentrato.
PP, PNS, SA Valori, rispettivamente, del Peso Proprio, del Sovraccarico Permanente NON strutturale, del Sovraccarico Accidentale. Secondo il tipo di carico indicato nella colonna "T.C." ("S" - "L" - "C"), i valori riportati nelle colonne "PP", "PNS" e "SA", sono espressi in [N/m²] per carichi Superficiali, [N/m] per carichi Lineari, [N] per carichi Concentrati.

6 - VALUTAZIONE DELL'AZIONE SISMICA

L'azione sismica è stata valutata in conformità alle indicazioni riportate al §3.2 del D.M. 2018.
In particolare il procedimento per la definizione degli spettri di progetto per i vari Stati Limite per cui sono state effettuate le verifiche è stato il seguente:

- definizione della Vita Nominale e della Classe d'Uso della struttura, il cui uso combinato ha portato alla definizione del Periodo di Riferimento dell'azione sismica;
- individuazione, tramite latitudine e longitudine, dei parametri sismici di base a_g, F_0 e T^*_c per tutti e quattro gli Stati Limite previsti (SLO, SLD, SLV e SLC); l'individuazione è stata effettuata interpolando tra i 4 punti più vicini al punto di riferimento dell'edificio;
- determinazione dei coefficienti di amplificazione stratigrafica e topografica;
- calcolo del periodo T_c corrispondente all'inizio del tratto a velocità costante dello Spettro.

I dati così calcolati sono stati utilizzati per determinare gli Spettri di Progetto nelle verifiche agli Stati Limite considerate.
Si riportano di seguito le coordinate geografiche del sito rispetto al Datum **ED50**:

Latitudine	Longitudine	Altitudine
[°]	[°]	[m]
41.459444	12.659444	11

6.1 Verifiche di regolarità

Sia per la scelta del metodo di calcolo, sia per la valutazione del fattore di comportamento adottato, deve essere effettuato il controllo della regolarità della struttura.
La tabella seguente riepiloga, per la struttura in esame, le condizioni di regolarità in pianta ed in altezza soddisfatte.

CORPO 1:

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTA	
La distribuzione di masse e rigidezze è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e la forma in pianta è compatta, ossia il contorno di ogni orizzontamento è convesso; il requisito può ritenersi soddisfatto, anche in presenza di rientranze in pianta, quando esse non influenzano significativamente la rigidezza nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento	SI
Il rapporto tra i lati di un rettangolo in cui la costruzione risulta inscritta è inferiore a 4	SI
Ciascun orizzontamento ha una rigidezza nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidezza degli elementi strutturali verticali da potersi assumere che la sua deformazione in pianta influenzi in modo trascurabile la distribuzione delle azioni sismiche tra questi ultimi e ha resistenza sufficiente a garantire l'efficacia di tale distribuzione	SI

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA	
Tutti i sistemi resistenti alle azioni orizzontali si estendono per tutta l'altezza della costruzione o, se sono presenti parti aventi differenti altezze, fino alla sommità della rispettiva parte dell'edificio	NO
Massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25 %, la rigidezza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidezza si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base	NO
Il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti successivi (tale rapporto, calcolato per un generico orizzontamento, non deve differire più del 30% dall'analogo rapporto calcolato per l'orizzontamento adiacente); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti	NO
Eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengano con continuità da un orizzontamento al successivo; oppure avvengano in modo che il rientro di un orizzontamento non superi il 10% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante, né il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro orizzontamenti, per il quale non sono previste limitazioni di restringimento	NO

La rigidezza è calcolata come rapporto fra il taglio complessivamente agente al piano e δ, spostamento relativo di piano (il taglio di piano è la sommatoria delle azioni orizzontali agenti al di sopra del piano considerato).
Tutti i valori calcolati ed utilizzati per le verifiche sono riportati nei "*Tabulati di calcolo*" nella relativa sezione.
La struttura è pertanto:

in pianta	in altezza
REGOLARE	**NON REGOLARE**

CORPO 2:

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTA	
La distribuzione di masse e rigidezze è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e la forma in pianta è compatta, ossia il contorno di ogni orizzontamento è convesso; il requisito può ritenersi soddisfatto, anche in presenza di rientranze in pianta, quando esse non influenzano significativamente la rigidezza nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento	SI
Il rapporto tra i lati di un rettangolo in cui la costruzione risulta inscritta è inferiore a 4	SI
Ciascun orizzontamento ha una rigidezza nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidezza degli elementi strutturali verticali da potersi assumere che la sua deformazione in pianta influenzi in modo trascurabile la distribuzione delle azioni sismiche tra questi ultimi e ha resistenza sufficiente a garantire l'efficacia di tale distribuzione	SI

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA	
Tutti i sistemi resistenti alle azioni orizzontali si estendono per tutta l'altezza della costruzione o, se sono presenti parti aventi differenti altezze, fino alla sommità della rispettiva parte dell'edificio	SI
Massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25 %, la rigidezza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidezza si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base	SI
Il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti successivi (tale rapporto, calcolato per un generico orizzontamento, non deve differire più del 30% dall'analogo rapporto calcolato per l'orizzontamento adiacente); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti	SI
Eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengano con continuità da un orizzontamento al successivo; oppure avvengano in modo che il rientro di un orizzontamento non superi il 10% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante, né il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro orizzontamenti, per il quale non sono previste limitazioni di restringimento	SI

La rigidezza è calcolata come rapporto fra il taglio complessivamente agente al piano e δ, spostamento relativo di piano (il taglio di piano è la sommatoria delle azioni orizzontali agenti al di sopra del piano considerato).
Tutti i valori calcolati ed utilizzati per le verifiche sono riportati nei "*Tabulati di calcolo*" nella relativa sezione.
La struttura è pertanto:

in pianta	in altezza
REGOLARE	**REGOLARE**

CORPO 3:

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTA	
La distribuzione di masse e rigidezze è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e la forma in pianta è compatta, ossia il contorno di ogni orizzontamento è convesso; il requisito può ritenersi soddisfatto, anche in presenza di rientranze in pianta, quando esse non influenzano significativamente la rigidezza nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento	NO
Il rapporto tra i lati di un rettangolo in cui la costruzione risulta inscritta è inferiore a 4	NO
Ciascun orizzontamento ha una rigidezza nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidezza degli elementi strutturali verticali da potersi assumere che la sua deformazione in pianta influenzi in modo trascurabile la distribuzione delle azioni sismiche tra questi ultimi e ha resistenza sufficiente a garantire l'efficacia di tale distribuzione	NO

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA	
Tutti i sistemi resistenti alle azioni orizzontali si estendono per tutta l'altezza della costruzione o, se sono presenti parti aventi differenti altezze, fino alla sommità della rispettiva parte dell'edificio	NO
Massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25 %, la rigidezza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidezza si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base	NO
Il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti successivi (tale rapporto, calcolato per un generico orizzontamento, non deve differire più del 30% dall'analogo rapporto calcolato per l'orizzontamento adiacente); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti	NO
Eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengano con continuità da un orizzontamento al successivo; oppure avvengano in modo che il rientro di un orizzontamento non superi il 10% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante, né il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro orizzontamenti, per il quale non sono previste limitazioni di restringimento	NO

La rigidezza è calcolata come rapporto fra il taglio complessivamente agente al piano e δ, spostamento relativo di piano (il taglio di piano è la sommatoria delle azioni orizzontali agenti al di sopra del piano considerato).
Tutti i valori calcolati ed utilizzati per le verifiche sono riportati nei "*Tabulati di calcolo*" nella relativa sezione.
La struttura è pertanto:

in pianta	in altezza
NON REGOLARE	**NON REGOLARE**

6.2 Classe di duttilità

La classe di duttilità è rappresentativa della capacità dell'edificio di dissipare energia in campo anelastico per azioni cicliche ripetute.
Le deformazioni anelastiche devono essere distribuite nel maggior numero di elementi duttili, in particolare le travi, salvaguardando in tal modo i pilastri e soprattutto i nodi travi pilastro che sono gli elementi più fragili.
Il D.M. 2018 definisce due tipi di comportamento strutturale:

a) comportamento strutturale non-dissipativo;
b) comportamento strutturale dissipativo.

Per strutture con comportamento strutturale dissipativo si distinguono due livelli di Capacità Dissipativa o Classi di Duttilità (CD).

- CD "A" (Alta);
- CD "B" (Media).

La differenza tra le due classi risiede nell'entità delle plasticizzazioni cui ci si riconduce in fase di progettazione; per ambedue le classi, onde assicurare alla struttura un comportamento dissipativo e duttile evitando rotture fragili e la formazione di meccanismi instabili imprevisti, si fa ricorso ai procedimenti tipici della gerarchia delle resistenze.

La struttura in esame è stata progettata in classe di duttilità **"MEDIA" (CD"B").**

6.3 Spettri di Progetto per S.L.U. e S.L.D.

CORPO 1:

L'edificio è stato progettato per una **Vita Nominale** pari a **50** e per **Classe d'Uso** pari a **3**.

In base alle indagini geognostiche effettuate si è classificato il **suolo** di fondazione di **categoria C**, cui corrispondono i seguenti valori per i parametri necessari alla costruzione degli spettri di risposta orizzontale e verticale:

Parametri di pericolosità sismica

Stato Limite	a_g/g	F_O	T^*_c	C_C	T_B	T_C	T_D	S_S
			[s]		[s]	[s]	[s]	
SLO	0.0393	2.532	0.258	1.64	0.141	0.424	1.757	1.50
SLD	0.0478	2.539	0.281	1.60	0.150	0.449	1.791	1.50
SLV	0.0982	2.705	0.328	1.52	0.166	0.497	1.993	1.50
SLC	0.1202	2.730	0.338	1.50	0.169	0.508	2.081	1.50

Per la definizione degli spettri di risposta, oltre all'accelerazione (a_g) al suolo (dipendente dalla classificazione sismica del Comune) occorre determinare il Fattore di Comportamento (q).

Il Fattore di comportamento q è un fattore riduttivo delle forze elastiche introdotto per tenere conto delle capacità dissipative della struttura che dipende dal sistema costruttivo adottato, dalla Classe di Duttilità e dalla regolarità in altezza.

Si è inoltre assunto il **Coefficiente di Amplificazione Topografica** (S_T) pari a **1.00**.

Tali succitate caratteristiche sono riportate negli allegati "*Tabulati di calcolo*" al punto "DATI GENERALI ANALISI SISMICA".

Per la struttura in esame sono stati utilizzati i seguenti valori:

Stato Limite di Danno

Fattore di Comportamento (q_X) per sisma orizzontale in direzione X: **1.00**;
Fattore di Comportamento (q_Y) per sisma orizzontale in direzione Y: **1.00**;
Fattore di Comportamento (q_Z) per sisma verticale: **1.00** (se richiesto).

Stato Limite di salvaguardia della Vita

Fattore di Comportamento (q_X) per sisma orizzontale in direzione X: **3.120** ;
Fattore di Comportamento (q_Y) per sisma orizzontale in direzione Y: **3.120** ;
Fattore di Comportamento (q_Z) per sisma verticale: **1.50** (se richiesto).

Di seguito si esplicita il calcolo del fattore di comportamento per il sisma orizzontale:

	Dir. X	Dir. Y
Tipologia (§7.4.3.2 D.M. 2018)	**A telaio, miste equivalenti a telaio**	**A telaio, miste equivalenti a telaio**
Tipologia strutturale	**con più campate**	**con più campate**
α_u/α_1	**1.3**	**1.3**
k_w	**-**	**-**
q_o	**3.900**	**3.900**
k_R	**0.80**	

Il fattore di comportamento è calcolato secondo la relazione (7.3.1) del §7.3.1 del D.M. 2018:

$$q = q_o \cdot k_R;$$

dove:

k_w è il coefficiente che riflette la modalità di collasso prevalente in sistemi strutturali con pareti.

q_o è il valore massimo del fattore di comportamento che dipende dal livello di duttilità attesa, dalla tipologia strutturale e dal rapporto α_u/α_1 tra il valore dell'azione sismica per il quale si verifica la formazione di un numero di cerniere plastiche tali da rendere la struttura labile e quello per il quale il primo elemento strutturale raggiunge la plasticizzazione a flessione. **NOTA:** *il valore proposto di q_0 è già ridotto dell'eventuale coefficiente k_w*;

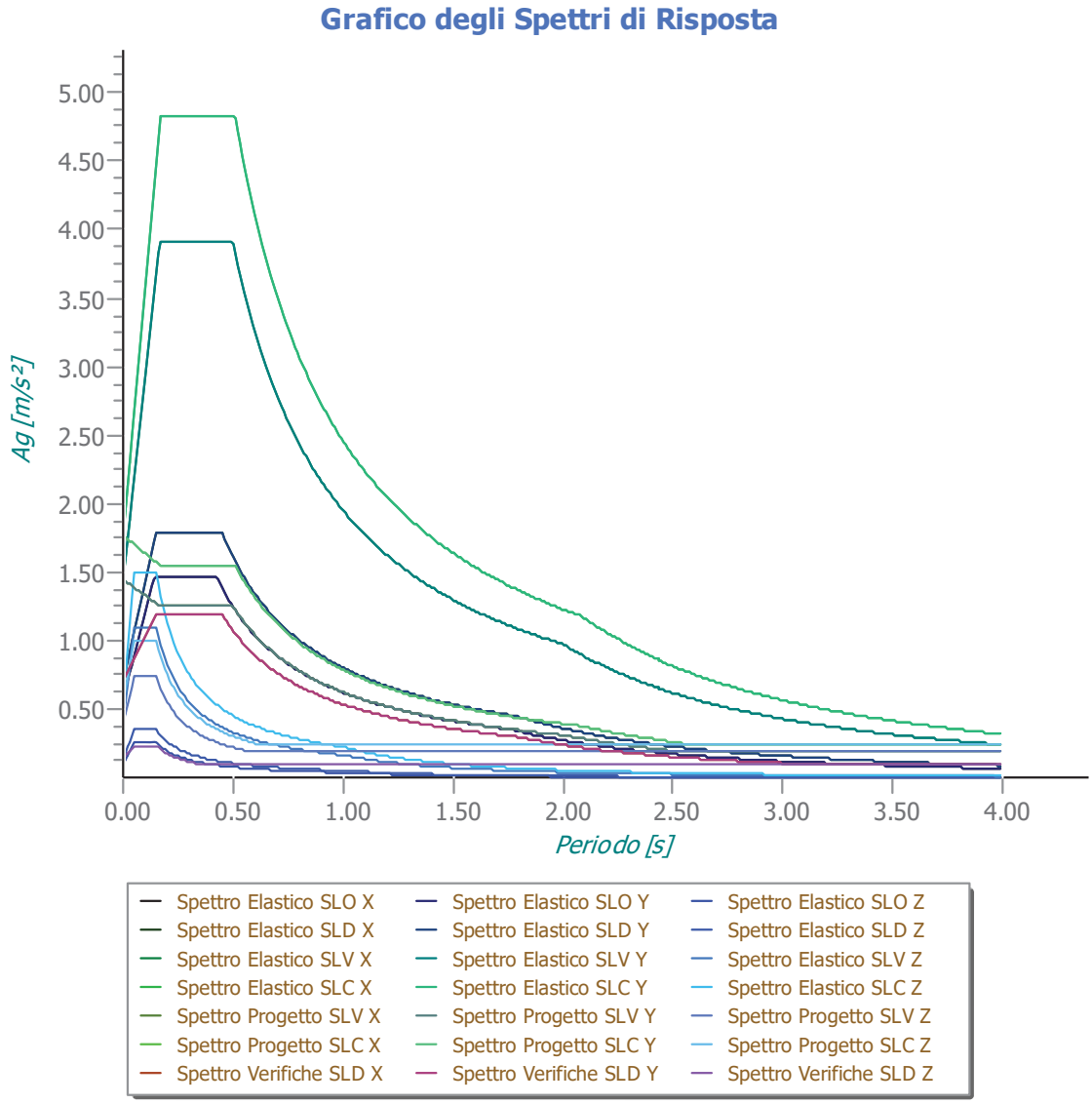
k_R è un fattore riduttivo che dipende dalle caratteristiche di regolarità in altezza della costruzione, con valore pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza e pari a 0,8 per costruzioni non regolari in altezza.

N.B.1: Per le costruzioni ***regolari in pianta***, qualora non si proceda ad un'analisi non lineare finalizzata alla valutazione del rapporto α_u/α_1, per esso possono essere adottati i valori indicati nel §7.4.3.2 del D.M. 2018 per le diverse tipologie costruttive. Per le costruzioni ***non regolari in pianta***, si possono adottare valori di α_u/α_1 pari alla media tra 1,0 ed i valori di volta in volta forniti per le diverse tipologie costruttive.

Valori massimi del valore di base q_0 del fattore di comportamento allo SLV per costruzioni di calcestruzzo (§ 7.4.3.2 D.M. 2018)(cfr. Tabella 7.3.II D.M. 2018)

Tipologia strutturale	q_0	
	CD"A"	CD"B"
Strutture a telaio, a pareti accoppiate, miste (v. §7.4.3.1)	4,5 α_u/α_1	3,0 α_u/α_1
Strutture a pareti non accoppiate (v. §7.4.3.1)	4,0 α_u/α_1	3,0
Strutture deformabili torsionalmente (v. §7.4.3.1)	3,0	2,0
Strutture a pendolo inverso (v. §7.4.3.1)	2,0	1,5
Strutture a pendolo inverso intelaiate monopiano (v. §7.4.3.1)	3,5	2,5

Gli spettri utilizzati sono riportati nella successiva figura.



CORPO 2:

L'edificio è stato progettato per una **Vita Nominale** pari a **50** e per **Classe d'Uso** pari a **3**.

In base alle indagini geognostiche effettuate si è classificato il **suolo** di fondazione di **categoria C**, cui corrispondono i seguenti valori per i parametri necessari alla costruzione degli spettri di risposta orizzontale e verticale:

								Parametri di pericolosità sismica
Stato Limite	**a_g/g**	**F_O**	**T^*_c**	**C_C**	**T_B**	**T_C**	**T_D**	**S_S**
			[s]		[s]	[s]	[s]	
SLO	0.0393	2.532	0.258	1.64	0.141	0.424	1.757	1.50
SLD	0.0478	2.539	0.281	1.60	0.150	0.449	1.791	1.50
SLV	0.0982	2.705	0.328	1.52	0.166	0.497	1.993	1.50
SLC	0.1202	2.730	0.338	1.50	0.169	0.508	2.081	1.50

Per la definizione degli spettri di risposta, oltre all'accelerazione (a_g) al suolo (dipendente dalla classificazione sismica del Comune) occorre determinare il Fattore di Comportamento (q).

Il Fattore di comportamento q è un fattore riduttivo delle forze elastiche introdotto per tenere conto delle capacità dissipative della struttura che dipende dal sistema costruttivo adottato, dalla Classe di Duttilità e dalla regolarità in altezza.

Si è inoltre assunto il **Coefficiente di Amplificazione Topografica** (S_T) pari a **1.00**.

Tali succitate caratteristiche sono riportate negli allegati "*Tabulati di calcolo*" al punto "DATI GENERALI ANALISI SISMICA".

Per la struttura in esame sono stati utilizzati i seguenti valori:

Stato Limite di Danno

Fattore di Comportamento (q_X) per sisma orizzontale in direzione X: **1.00**;
Fattore di Comportamento (q_Y) per sisma orizzontale in direzione Y: **1.00**;
Fattore di Comportamento (q_Z) per sisma verticale: **1.00** (se richiesto).

Stato Limite di salvaguardia della Vita

Fattore di Comportamento (q_X) per sisma orizzontale in direzione X: **3.900** ;
Fattore di Comportamento (q_Y) per sisma orizzontale in direzione Y: **3.900** ;
Fattore di Comportamento (q_Z) per sisma verticale: **1.50** (se richiesto).

Di seguito si esplicita il calcolo del fattore di comportamento per il sisma orizzontale:

	Dir. X	**Dir. Y**
Tipologia (§7.4.3.2 D.M. 2018)	**A telaio, miste equivalenti a telaio**	**A telaio, miste equivalenti a telaio**
Tipologia strutturale	**con più campate**	**con più campate**
α_u/α_1	**1.3**	**1.3**
k_w	**-**	**-**
q_o	**3.900**	**3.900**
k_R	**1.00**	

Il fattore di comportamento è calcolato secondo la relazione (7.3.1) del §7.3.1 del D.M. 2018:

$$q = q_o \cdot k_R;$$

dove:

k_w è il coefficiente che riflette la modalità di collasso prevalente in sistemi strutturali con pareti.

q_o è il valore massimo del fattore di comportamento che dipende dal livello di duttilità attesa, dalla tipologia strutturale e dal rapporto α_u/α_1 tra il valore dell'azione sismica per il quale si verifica la formazione di un numero di cerniere plastiche tali da rendere la struttura labile e quello per il quale il primo elemento strutturale raggiunge la plasticizzazione a flessione. **NOTA:** *il valore proposto di q_0 è già ridotto dell'eventuale coefficiente k_w*;

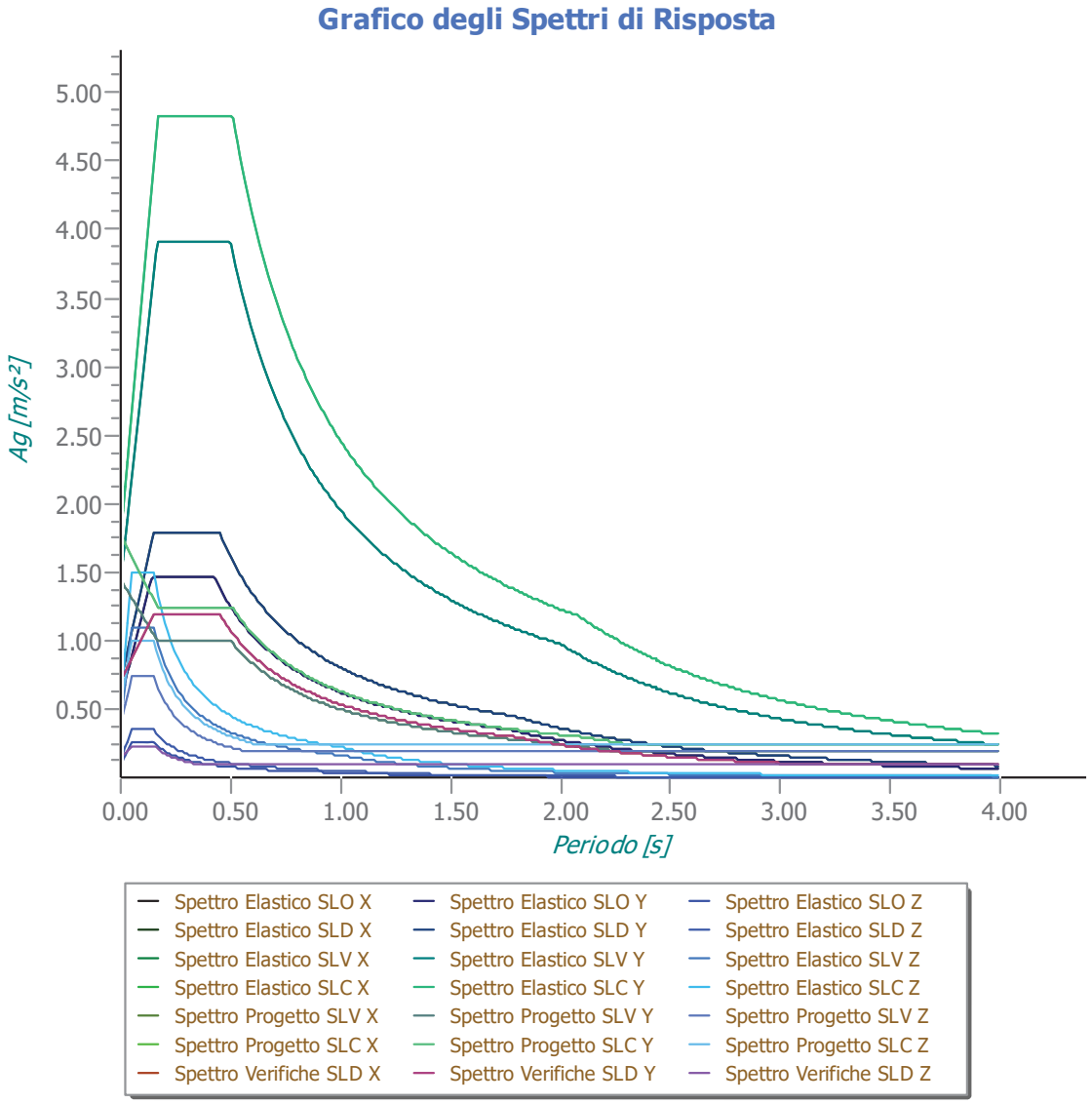
k_R è un fattore riduttivo che dipende dalle caratteristiche di regolarità in altezza della costruzione, con valore pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza e pari a 0,8 per costruzioni non regolari in altezza.

N.B.1: Per le costruzioni ***regolari in pianta***, qualora non si proceda ad un'analisi non lineare finalizzata alla valutazione del rapporto α_u/α_1, per esso possono essere adottati i valori indicati nel §7.4.3.2 del D.M. 2018 per le diverse tipologie costruttive. Per le costruzioni ***non regolari in pianta***, si possono adottare valori di α_u/α_1 pari alla media tra 1,0 ed i valori di volta in volta forniti per le diverse tipologie costruttive.

Valori massimi del valore di base q_0 del fattore di comportamento allo SLV per costruzioni di calcestruzzo (§ 7.4.3.2 D.M. 2018)(cfr. Tabella 7.3.II D.M. 2018)

Tipologia strutturale	**q_0**	
	CD"A"	**CD"B"**
Strutture a telaio, a pareti accoppiate, miste (v. §7.4.3.1)	4,5 α_u/α_1	3,0 α_u/α_1
Strutture a pareti non accoppiate (v. §7.4.3.1)	4,0 α_u/α_1	3,0
Strutture deformabili torsionalmente (v. §7.4.3.1)	3,0	2,0
Strutture a pendolo inverso (v. §7.4.3.1)	2,0	1,5
Strutture a pendolo inverso intelaiate monopiano (v. §7.4.3.1)	3,5	2,5

Gli spettri utilizzati sono riportati nella successiva figura.



CORPO 3:
L'edificio è stato progettato per una **Vita Nominale** pari a **50** e per **Classe d'Uso** pari a **3**.

In base alle indagini geognostiche effettuate si è classificato il **suolo** di fondazione di **categoria C**, cui corrispondono i seguenti valori per i parametri necessari alla costruzione degli spettri di risposta orizzontale e verticale:

Parametri di pericolosità sismica

Stato Limite	a_g/g	F_O	T^*_c [s]	C_C	T_B [s]	T_C [s]	T_D [s]	S_S
SLO	0.0393	2.532	0.258	1.64	0.141	0.424	1.757	1.50
SLD	0.0478	2.539	0.281	1.60	0.150	0.449	1.791	1.50
SLV	0.0982	2.705	0.328	1.52	0.166	0.497	1.993	1.50
SLC	0.1202	2.730	0.338	1.50	0.169	0.508	2.081	1.50

Per la definizione degli spettri di risposta, oltre all'accelerazione (a_g) al suolo (dipendente dalla classificazione sismica del Comune) occorre determinare il Fattore di Comportamento (q).

Il Fattore di comportamento q è un fattore riduttivo delle forze elastiche introdotto per tenere conto delle capacità dissipative della struttura che dipende dal sistema costruttivo adottato, dalla Classe di Duttilità e dalla regolarità in altezza.

Si è inoltre assunto il **Coefficiente di Amplificazione Topografica** (S_T) pari a **1.00**.

Tali succitate caratteristiche sono riportate negli allegati "*Tabulati di calcolo*" al punto "DATI GENERALI ANALISI SISMICA".

Per la struttura in esame sono stati utilizzati i seguenti valori:

Stato Limite di Danno

Fattore di Comportamento (q_X) per sisma orizzontale in direzione X: **1.00**;
Fattore di Comportamento (q_Y) per sisma orizzontale in direzione Y: **1.00**;
Fattore di Comportamento (q_Z) per sisma verticale: **1.00** (se richiesto).

Stato Limite di salvaguardia della Vita

Fattore di Comportamento (q_X) per sisma orizzontale in direzione X: **2.760** ;
Fattore di Comportamento (q_Y) per sisma orizzontale in direzione Y: **2.760** ;
Fattore di Comportamento (q_Z) per sisma verticale: **1.50** (se richiesto).

Di seguito si esplicita il calcolo del fattore di comportamento per il sisma orizzontale:

	Dir. X	**Dir. Y**
Tipologia (§7.4.3.2 D.M. 2018)	**A telaio, miste equivalenti a telaio**	**A telaio, miste equivalenti a telaio**
Tipologia strutturale	**con più campate**	**con più campate**
α_u/α_1	**1.15**	**1.15**
k_w	**-**	**-**
q_o	**3.450**	**3.450**
k_R	**0.80**	

Il fattore di comportamento è calcolato secondo la relazione (7.3.1) del §7.3.1 del D.M. 2018:

$$q = q_o \cdot k_R;$$

dove:

k_w è il coefficiente che riflette la modalità di collasso prevalente in sistemi strutturali con pareti.

q_o è il valore massimo del fattore di comportamento che dipende dal livello di duttilità attesa, dalla tipologia strutturale e dal rapporto α_u/α_1 tra il valore dell'azione sismica per il quale si verifica la formazione di un numero di cerniere plastiche tali da rendere la struttura labile e quello per il quale il primo elemento strutturale raggiunge la plasticizzazione a flessione. **NOTA:** *il valore proposto di q_0 è già ridotto dell'eventuale coefficiente k_w*;

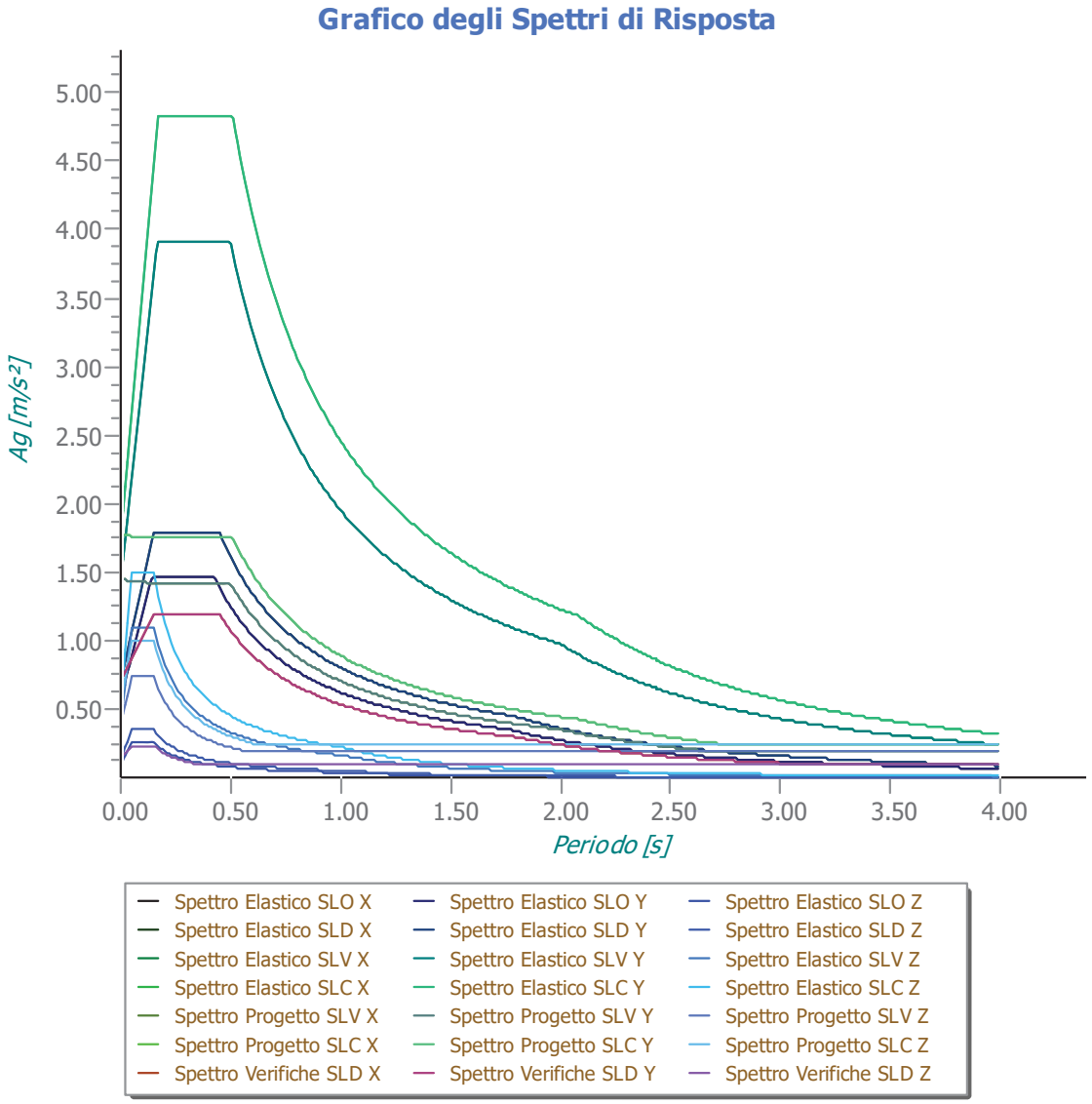
k_R è un fattore riduttivo che dipende dalle caratteristiche di regolarità in altezza della costruzione, con valore pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza e pari a 0,8 per costruzioni non regolari in altezza.

N.B.1: Per le costruzioni ***regolari in pianta***, qualora non si proceda ad un'analisi non lineare finalizzata alla valutazione del rapporto α_u/α_1, per esso possono essere adottati i valori indicati nel §7.4.3.2 del D.M. 2018 per le diverse tipologie costruttive. Per le costruzioni ***non regolari in pianta***, si possono adottare valori di α_u/α_1 pari alla media tra 1,0 ed i valori di volta in volta forniti per le diverse tipologie costruttive.

Valori massimi del valore di base q_0 del fattore di comportamento allo SLV per costruzioni di calcestruzzo (§ 7.4.3.2 D.M. 2018)(cfr. Tabella 7.3.II D.M. 2018)

Tipologia strutturale	**q_0**	
	CD"A"	**CD"B"**
Strutture a telaio, a pareti accoppiate, miste (v. §7.4.3.1)	4,5 α_u/α_1	3,0 α_u/α_1
Strutture a pareti non accoppiate (v. §7.4.3.1)	4,0 α_u/α_1	3,0
Strutture deformabili torsionalmente (v. §7.4.3.1)	3,0	2,0
Strutture a pendolo inverso (v. §7.4.3.1)	2,0	1,5
Strutture a pendolo inverso intelaiate monopiano (v. §7.4.3.1)	3,5	2,5

Gli spettri utilizzati sono riportati nella successiva figura.



6.4 Metodo di Analisi

Il calcolo delle azioni sismiche è stato eseguito in analisi dinamica modale, considerando il comportamento della struttura in regime elastico lineare.

Il numero di **modi di vibrazione** considerato (**15**) ha consentito, nelle varie condizioni, di mobilitare le seguenti percentuali delle masse della struttura:

CORPO 1:

Stato Limite	Direzione Sisma	%
salvaguardia della vita	X	99.35
salvaguardia della vita	Y	99.77
salvaguardia della vita	Z	100.00
salvaguardia della vita	Torsionale	-

CORPO 2:

Stato Limite	Direzione Sisma	%
salvaguardia della vita	X	100.00
salvaguardia della vita	Y	100.00
salvaguardia della vita	Z	100.00
salvaguardia della vita	Torsionale	100.00

CORPO 3:

Stato Limite	Direzione Sisma	%
salvaguardia della vita	X	99.70
salvaguardia della vita	Y	98.59
salvaguardia della vita	Z	100.00
salvaguardia della vita	Torsionale	-

Per valutare la risposta massima complessiva di una generica caratteristica E, conseguente alla sovrapposizione dei modi, si è utilizzata una tecnica di combinazione probabilistica definita CQC (*Complete Quadratic Combination - Combinazione Quadratica Completa*):

$$E = \sqrt{\sum_{i,j=1,n} \rho_{ij} \cdot E_i \cdot E_j} \qquad \rho_{ij} = \frac{8 \cdot \xi^2 \cdot (1+\beta_{ij}) \cdot \beta_{ij}^{3/2}}{(1-\beta_{ij}^2)^2 + 4 \cdot \xi^2 \cdot \beta_{ij} \cdot (1+\beta_{ij})^2} \qquad \beta_{ij} = \frac{T_j}{T_i}$$

dove:

- n è il numero di modi di vibrazione considerati;
- ξ è il coefficiente di smorzamento viscoso equivalente espresso in percentuale;
- β_{ij} è il rapporto tra le frequenze di ciascuna coppia i-j di modi di vibrazione.

Le sollecitazioni derivanti da tali azioni sono state composte poi con quelle derivanti da carichi verticali, orizzontali non sismici secondo le varie combinazioni di carico probabilistiche. Il calcolo è stato effettuato mediante un programma agli elementi finiti le cui caratteristiche verranno descritte nel seguito.

Il calcolo degli effetti dell'azione sismica è stato eseguito con riferimento alla struttura spaziale, tenendo cioè conto degli elementi interagenti fra loro secondo l'effettiva realizzazione escludendo i tamponamenti. Non ci sono approssimazioni su tetti inclinati, piani sfalsati o scale, solette, pareti irrigidenti e nuclei.

Si è tenuto conto delle deformabilità taglianti e flessionali degli elementi monodimensionali; muri, pareti, setti, solette sono stati correttamente schematizzati tramite elementi finiti a tre/quattro nodi con comportamento a guscio (sia a piastra che a lastra).

Sono stati considerati sei gradi di libertà per nodo; in ogni nodo della struttura sono state applicate le forze sismiche derivanti dalle masse circostanti.

Le sollecitazioni derivanti da tali forze sono state poi combinate con quelle derivanti dagli altri carichi come prima specificato.

6.5 Valutazione degli spostamenti

Gli spostamenti d_E della struttura sotto l'azione sismica di progetto allo SLV sono stati ottenuti moltiplicando per il fattore μ_d i valori d_{Ee} ottenuti dall'analisi lineare, dinamica o statica, secondo l'espressione seguente:

$$d_E = \pm \mu_d \cdot d_{Ee}$$

dove

$\mu_d = q$ se $T_1 \geq T_C$;
$\mu_d = 1+(q-1)\cdot T_C/T_1$ se $T_1 < T_C$.

In ogni caso $\mu_d \leq 5q - 4$.

6.6 Combinazione delle componenti dell'azione sismica

Le azioni orizzontali dovute al sisma sulla struttura vengono convenzionalmente determinate come agenti separatamente in due direzioni tra loro ortogonali prefissate. In generale, però, le componenti orizzontali del sisma devono essere considerate come agenti simultaneamente. A tale scopo, la combinazione delle componenti orizzontali dell'azione sismica è stata tenuta in conto come segue:

- gli effetti delle azioni dovuti alla combinazione delle componenti orizzontali dell'azione sismica sono stati valutati mediante le seguenti combinazioni:

$$E_{EdX} \pm 0{,}30E_{EdY} \qquad E_{EdY} \pm 0{,}30E_{EdX}$$

dove:

E_{EdX} rappresenta gli effetti dell'azione dovuti all'applicazione dell'azione sismica lungo l'asse orizzontale X scelto della struttura;

E_{EdY} rappresenta gli effetti dell'azione dovuti all'applicazione dell'azione sismica lungo l'asse orizzontale Y scelto della struttura.

L'azione sismica verticale deve essere considerata in presenza di: elementi pressoché orizzontali con luce superiore a 20 m, elementi pressoché orizzontali precompressi, elementi a sbalzo pressoché orizzontali con luce maggiore di 5 m, travi che sostengono colonne, strutture isolate.

La combinazione della componente verticale del sisma, qualora portata in conto, con quelle orizzontali è stata tenuta in conto come segue:

- gli effetti delle azioni dovuti alla combinazione delle componenti orizzontali e verticali del sisma sono stati valutati mediante le seguenti combinazioni:

$E_{EdX} \pm 0{,}30E_{EdY} \pm 0{,}30E_{EdZ}$ $E_{EdY} \pm 0{,}30E_{EdX} \pm 0{,}30E_{EdZ}$ $E_{EdZ} \pm 0{,}30E_{EdX} \pm 0{,}30E_{EdY}$

dove:

E_{EdX} e E_{EdY} sono gli effetti dell'azione sismica nelle direzioni orizzontali prima definite;
E_{EdZ} rappresenta gli effetti dell'azione dovuti all'applicazione della componente verticale dell'azione sismica di progetto.

6.7 Eccentricità accidentali

Per valutare le eccentricità accidentali, previste in aggiunta all'eccentricità effettiva sono state considerate condizioni di carico aggiuntive ottenute applicando l'azione sismica nelle posizioni del centro di massa di ogni piano ottenute traslando gli stessi, in ogni direzione considerata, di una distanza pari a +/- 5% della dimensione massima del piano in direzione perpendicolare all'azione sismica. Si noti che la distanza precedente, nel caso di distribuzione degli elementi non strutturali fortemente irregolare in pianta, viene raddoppiata ai sensi del § 7.2.3 del D.M. 2018.

7 - AZIONI SULLA STRUTTURA

I calcoli e le verifiche sono condotti con il metodo semiprobabilistico degli stati limite secondo le indicazioni del D.M. 2018. I carichi agenti sui solai, derivanti dall'analisi dei carichi, vengono ripartiti dal programma di calcolo in modo automatico sulle membrature (travi, pilastri, pareti, solette, platee, ecc.).
I carichi dovuti ai tamponamenti, sia sulle travi di fondazione che su quelle di piano, sono schematizzati come carichi lineari agenti esclusivamente sulle aste.
Su tutti gli elementi strutturali è inoltre possibile applicare direttamente ulteriori azioni concentrate e/o distribuite (variabili con legge lineare ed agenti lungo tutta l'asta o su tratti limitati di essa).
Le azioni introdotte direttamente sono combinate con le altre (carichi permanenti, accidentali e sisma) mediante le combinazioni di carico di seguito descritte; da esse si ottengono i valori probabilistici da impiegare successivamente nelle verifiche.

7.1 Stato Limite di Salvaguardia della Vita

Le azioni sulla costruzione sono state cumulate in modo da determinare condizioni di carico tali da risultare più sfavorevoli ai fini delle singole verifiche, tenendo conto della probabilità ridotta di intervento simultaneo di tutte le azioni con i rispettivi valori più sfavorevoli, come consentito dalle norme vigenti.
Per gli stati limite ultimi sono state adottate le combinazioni del tipo:

$$\gamma_{G1} \cdot G_1 + \gamma_{G2} \cdot G_2 + \gamma_P \cdot P + \gamma_{Q1} \cdot Q_{K1} + \gamma_{Q2} \cdot \psi_{02} \cdot Q_{K2} + \gamma_{Q3} \cdot \psi_{03} \cdot Q_{K3} + \ldots\ldots \quad (1)$$

dove:

G_1 rappresenta il peso proprio di tutti gli elementi strutturali; peso proprio del terreno, quando pertinente; forze indotte dal terreno (esclusi gli effetti di carichi variabili applicati al terreno); forze risultanti dalla pressione dell'acqua (quando si configurino costanti nel tempo);
G_2 rappresenta il peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;
P rappresenta l'azione di pretensione e/o precompressione;
Q azioni sulla struttura o sull'elemento strutturale con valori istantanei che possono risultare sensibilmente diversi fra loro nel tempo:

- di lunga durata: agiscono con un'intensità significativa, anche non continuativamente, per un tempo non trascurabile rispetto alla vita nominale della struttura;
- di breve durata: azioni che agiscono per un periodo di tempo breve rispetto alla vita nominale della struttura;

Q_{ki} rappresenta il valore caratteristico della i-esima azione variabile;
γ_g, γ_q, γ_p coefficienti parziali come definiti nella Tab. 2.6.I del D.M. 2018;
ψ_{0i} sono i coefficienti di combinazione per tenere conto della ridotta probabilità di concomitanza delle azioni variabili con i rispettivi valori caratteristici.

Le **1200 combinazioni** risultanti sono state costruite a partire dalle sollecitazioni caratteristiche calcolate per ogni condizione di carico elementare: ciascuna condizione di carico accidentale, a rotazione, è stata considerata sollecitazione di base (Q_{k1} nella formula precedente).
I coefficienti relativi a tali combinazioni di carico sono riportati negli allegati "*Tabulati di calcolo*".
In zona sismica, oltre alle sollecitazioni derivanti dalle generiche condizioni di carico statiche, devono essere considerate anche le sollecitazioni derivanti dal sisma. L'azione sismica è stata combinata con le altre azioni secondo la seguente relazione:

$$G_1+G_2+P+E+\Sigma_i\psi_{2i}\cdot Q_{ki};$$

dove:

E rappresenta l'azione sismica per lo stato limite in esame;
G_1 rappresenta peso proprio di tutti gli elementi strutturali;
G_2 rappresenta il peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;
P rappresenta l'azione di pretensione e/o precompressione;
ψ_{2i} coefficiente di combinazione delle azioni variabili Q_i;
Q_{ki} valore caratteristico dell'azione variabile Q_i.

Gli effetti dell'azione sismica sono valutati tenendo conto delle masse associate ai seguenti carichi gravitazionali:

$$G_K+\Sigma_i(\psi_{2i}\cdot Q_{ki}).$$

I valori dei coefficienti ψ_{2i} sono riportati nella seguente tabella:

Categoria/Azione	ψ_{2i}
Categoria A - Ambienti ad uso residenziale	0,3
Categoria B - Uffici	0,3
Categoria C - Ambienti suscettibili di affollamento	0,6
Categoria D - Ambienti ad uso commerciale	0,6
Categoria E - Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	0,8
Categoria F - Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso ≤ 30 kN)	0,6
Categoria G - Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso > 30 kN)	0,3
Categoria H - Coperture	0,0
Categoria I - Coperture praticabili	*
Categoria K - Coperture per usi speciali (impianti, eliporti, ...)	*
Vento	0,0
Neve (a quota ≤ 1000 m s.l.m.)	0,0
Neve (a quota > 1000 m s.l.m.)	0,2
Variazioni termiche	0,0
* "Da valutarsi caso per caso"	

Le verifiche strutturali e geotecniche delle fondazioni, sono state effettuate con l'**Approccio 2** come definito al §2.6.1 del D.M. 2018, attraverso la combinazione **A1+M1+R3**. Le azioni sono state amplificate tramite i coefficienti della colonna A1 definiti nella Tab. 6.2.I del D.M. 2018.
I valori di resistenza del terreno sono stati ridotti tramite i coefficienti della colonna M1 definiti nella Tab. 6.2.II del D.M. 2018.
I valori calcolati delle resistenze totali dell'elemento strutturale sono stati divisi per i coefficienti R3 della Tab. 6.4.I del D.M. 2018 per le fondazioni superficiali.
Si è quindi provveduto a progettare le armature di ogni elemento strutturale per ciascuno dei valori ottenuti secondo le modalità precedentemente illustrate. Nella sezione relativa alle verifiche dei "*Tabulati di calcolo*" in allegato sono riportati, per brevità, i valori della sollecitazione relativi alla combinazione cui corrisponde il minimo valore del coefficiente di sicurezza.

7.2 Stato Limite di Danno

L'azione sismica, ottenuta dallo spettro di progetto per lo Stato Limite di Danno, è stata combinata con le altre azioni mediante una relazione del tutto analoga alla precedente:

$$G_1+G_2+P+E+\Sigma_i\psi_{2i}\cdot Q_{ki};$$

dove:

E rappresenta l'azione sismica per lo stato limite in esame;
G_1 rappresenta peso proprio di tutti gli elementi strutturali;
G_2 rappresenta il peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;
P rappresenta l'azione di pretensione e/o precompressione;
ψ_{2i} coefficiente di combinazione delle azioni variabili Q_i;
Q_{ki} valore caratteristico dell'azione variabile Q_i.

Gli effetti dell'azione sismica sono valutati tenendo conto delle masse associate ai seguenti carichi gravitazionali:

$$G_K+\Sigma_i(\psi_{2i}\cdot Q_{ki}).$$

I valori dei coefficienti ψ_{2i} sono riportati nella tabella di cui allo SLV.

7.3 Stati Limite di Esercizio

Allo Stato Limite di Esercizio le sollecitazioni con cui sono state semiprogettate le aste in c.a. sono state ricavate applicando le formule riportate nel D.M. 2018 al §2.5.3. Per le verifiche agli stati limite di esercizio, a seconda dei casi, si fa riferimento alle seguenti combinazioni di carico:

rara	frequente	quasi permanente
$\sum_{j\geq 1} G_{kj} + P + Q_{k1} + \sum_{i>1} \psi_{0i} \cdot Q_{ki}$	$\sum_{j\geq 1} G_{kj} + P + \psi_{11} \cdot Q_{k1} + \sum_{i>1} \psi_{2i} \cdot Q_{ki}$	$\sum_{j\geq 1} G_{kj} + P + \sum_{i>1} \psi_{2i} \cdot Q_{ki}$

dove:

G_{kj}: valore caratteristico della j-esima azione permanente;
P_{kh}: valore caratteristico della h-esima deformazione impressa;
Q_{kl}: valore caratteristico dell'azione variabile di base di ogni combinazione;
Q_{ki}: valore caratteristico della i-esima azione variabile;
ψ_{0i}: coefficiente atto a definire i valori delle azioni ammissibili di durata breve ma ancora significativi nei riguardi della possibile concomitanza con altre azioni variabili;
ψ_{1i}: coefficiente atto a definire i valori delle azioni ammissibili ai frattili di ordine 0,95 delle distribuzioni dei valori istantanei;
ψ_{2i}: coefficiente atto a definire i valori quasi permanenti delle azioni ammissibili ai valori medi delle distribuzioni dei valori istantanei.

Ai coefficienti ψ_{0i}, ψ_{1i}, ψ_{2i} sono attribuiti i seguenti valori:

Azione	ψ_{0i}	ψ_{1i}	ψ_{2i}
Categoria A – Ambienti ad uso residenziale	0,7	0,5	0,3
Categoria B – Uffici	0,7	0,5	0,3
Categoria C – Ambienti suscettibili di affollamento	0,7	0,7	0,6
Categoria D – Ambienti ad uso commerciale	0,7	0,7	0,6
Categoria E – Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	1,0	0,9	0,8
Categoria F – Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso ≤ 30 kN)	0,7	0,7	0,6
Categoria G – Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso > 30 kN)	0,7	0,5	0,3
Categoria H – Coperture	0,0	0,0	0,0
Vento	0,6	0,2	0,0
Neve (a quota ≤ 1000 m s.l.m.)	0,5	0,2	0,0
Neve (a quota > 1000 m s.l.m.)	0,7	0,5	0,2
Variazioni termiche	0,6	0,5	0,0

In maniera analoga a quanto illustrato nel caso dello SLU le combinazioni risultanti sono state costruite a partire dalle sollecitazioni caratteristiche calcolate per ogni condizione di carico; a turno ogni condizione di carico

accidentale è stata considerata sollecitazione di base [Q_{k1} nella formula (1)], con ciò dando origine a tanti valori combinati. Per ognuna delle combinazioni ottenute, in funzione dell'elemento (trave, pilastro, etc...) sono state effettuate le verifiche allo SLE (tensioni, deformazioni e fessurazione).
Negli allegati "*Tabulati Di Calcolo*" sono riportanti i coefficienti relativi alle combinazioni di calcolo generate relativamente alle combinazioni di azioni "**Quasi Permanente**" (**1**), "**Frequente**" (**9**) e "**Rara**" (**25**).
Nelle sezioni relative alle verifiche allo SLE dei citati tabulati, inoltre, sono riportati i valori delle sollecitazioni relativi alle combinazioni che hanno originato i risultati più gravosi.

7.4 Azione del Vento

L'applicazione dell'azione del vento sulla struttura si articola in due fasi:

1. calcolo della pressione Normale e Tangenziale lungo l'altezza dell'edificio;

2. trasformazione delle pressioni in forze (lineari/concentrate) sugli elementi (strutturali/non strutturali) dell'edificio.

7.4.1 Calcolo pressione normale e tangenziale

Per il caso in esame:

VENTO - CALCOLO PRESSIONE DEL VENTO

Vento - calcolo pressione del vento

Z	q_b	C_e	C_p	C_d	p	Scz	C_f	p_f
[m]	[N/m^2]				[N/m^2]			[N/m^2]
-1,00		-			**820**			-
3,80	-	-	-	-	**820**	-	-	-
7,60		-			**994**			-

LEGENDA:

Z Altezza dell'edifico a cui viene calcolata la pressione del vento;
q_b Pressione cinetica di riferimento.
C_e Coefficiente di esposizione;
C_p Coefficiente di forma/aerodinamico.
(*) Valorizzato al momento del calcolo della pressione agente sul singolo elemento strutturale ed è funzione della posizione dello stesso (sopravento/sottovento);
C_d Coefficiente dinamico;
p Pressione normale (senza il contributo di C_p);
Scz Scabrezza della superficie (liscia, scabra, molto scabra);
C_f Coefficiente d'attrito;
p_f Pressione tangenziale (senza il contributo di C_p).

7.4.2 Applicazione delle forze sulla struttura

Per ogni superficie esposta all'azione del vento si individua la posizione del baricentro e in corrispondenza di esso, dal diagramma delle pressioni dell'edificio, si ricava la pressione per unità di superficie.
Per gli elementi **strutturali** la pressione è trasformata in:

- forze lineari per i beam (*pilastri e travi*);
- forze nodali per le shell (*pareti, muri e solette*).

Per gli elementi **non strutturali** (*tamponature, solai e balconi*) la forza totale (pressione nel baricentro x superficie) viene divisa per il perimetro in modo da ottenere una forza per unità di lunghezza che viene applicata sugli elementi strutturali confinanti.

7.5 Azione della Neve

Il carico da neve è stato calcolato seguendo le prescrizioni del §3.4 del D.M. 2018 e le integrazioni della Circolare 2019 n. 7. Il carico da neve, calcolato come di seguito riportato, è stato combinato con le altre azioni variabili definite al §2.5.3, ed utilizzando i coefficienti di combinazione della Tabella 2.5.I del D.M. 2018. Il carico da neve superficiale da applicare sulle coperture è stato stimato utilizzando la relazione [cfr. §3.4.1 D.M. 2018]:

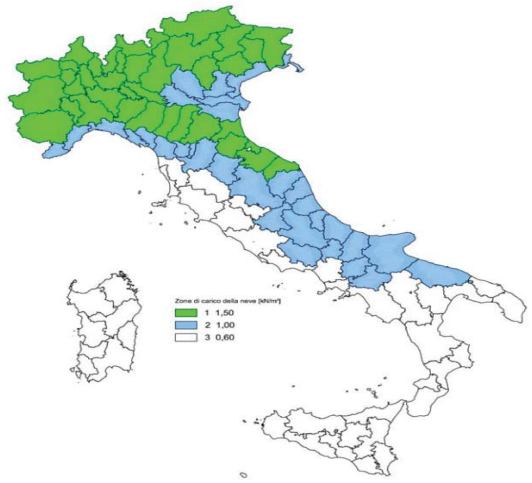
$$q_s = q_{sk} \cdot \mu_i \cdot C_E \cdot C_t$$

dove:

- q_{sk} è il valore di riferimento del carico della neve al suolo, in [kN/m^2]. Tale valore è calcolato in base alla posizione ed all'altitudine (a_s) secondo quanto indicato alla seguente tabella;

Valori di riferimento del carico della neve al suolo, q_{sk} (cfr. §3.4.2 D.M. 2018)

Zona	$a_s \leq 200$ m	$a_s > 200$ m
I – Alpina	q_{sk} = 1,50 kN/m^2	q_{sk} = 1,39 [1+(as/728) ^{2}] kN/m^2
I – Mediterranea	q_{sk} = 1,50 kN/m^2	q_{sk} = 1,35 [1+(as/602) ^{2}] kN/m^2
II	q_{sk} = 1,00 kN/m^2	q_{sk} = 0,85 [1+(as/481) ^{2}] kN/m^2
III	q_{sk} = 0,60 kN/m^2	q_{sk} = 0,51 [1+(as/481) ^{2}] kN/m^2



Mappa delle zone di carico della neve [cfr. Fig. 3.4.1 D.M. 2018].

Zone di carico della neve

I - Alpina: Aosta, Belluno, Bergamo, Biella, Bolzano, Brescia, Como, Cuneo, Lecco, Pordenone, Sondrio, Torino, Trento, Udine, Verbano-Cusio-Ossola, Vercelli, Vicenza

I - Mediterranea: Alessandria, Ancona, Asti, Bologna, Cremona, Forlì-Cesena, Lodi, Milano, Modena, Monza Brianza, Novara, Parma, Pavia, Pesaro e Urbino, Piacenza, Ravenna, Reggio Emilia, Rimini, Treviso, Varese

II: Arezzo, Ascoli Piceno, Avellino, Bari, Barletta-Andria-Trani, Benevento, Campobasso, Chieti, Fermo, Ferrara, Firenze, Foggia, Frosinone, Genova, Gorizia, Imperia, Isernia, L'Aquila, La Spezia, Lucca, Macerata, Mantova, Massa Carrara, Padova, Perugia, Pescara, Pistoia, Prato, Rieti, Rovigo, Savona, Teramo, Trieste, Venezia, Verona

III: Agrigento, Brindisi, Cagliari, Caltanissetta, Carbonia-Iglesias, Caserta, Catania, Catanzaro, Cosenza, Crotone, Enna, Grosseto, Latina, Lecce, Livorno, Matera, Medio Campidano, Messina, Napoli, Nuoro, Ogliastra, Olbia-Tempio, Oristano, Palermo, Pisa, Potenza, Ragusa, Reggio Calabria, Roma, Salerno, Sassari, Siena, Siracusa, Taranto, Terni, Trapani, Vibo Valentia, Viterbo

- μ_i è il coefficiente di forma della copertura, funzione dell'inclinazione della falda (α) e della sua morfologia (vedi tabelle seguenti);

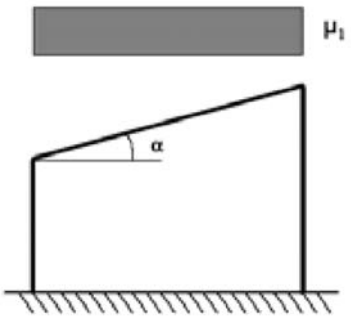
Valori dei coefficienti di forma per falde piane (cfr. Tab. 3.4.II D.M. 2018 e Tab. C3.4.I Circolare 2019 n. 7)

Coefficiente di forma	$0° \leq \alpha \leq 30°$	$30° < \alpha < 60°$	$\alpha \geq 60°$
μ_1	0,8	0,8·(60-α) / 30	0,0
μ_2	0,8 + 0,8· α / 30	1,6	-

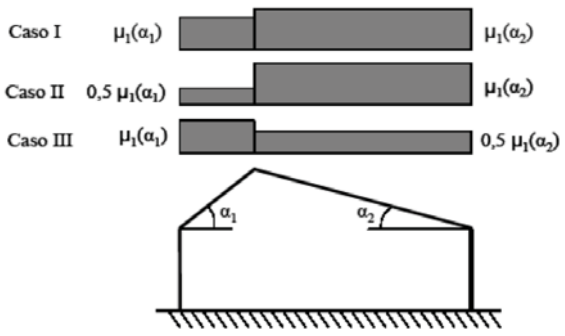
Valori dei coefficienti di forma per coperture cilindriche (cfr. §C3.4.3.3.1 Circolare 2019 n. 7)

Angolo di tangenza delle coperture cilindriche, β	Coefficiente di forma, μ_3
per $\beta > 60°$	$\mu_3 = 0$
per $\beta \leq 60°$	$\mu_3 = 0.2 + 10\ h / b \leq 2.0$

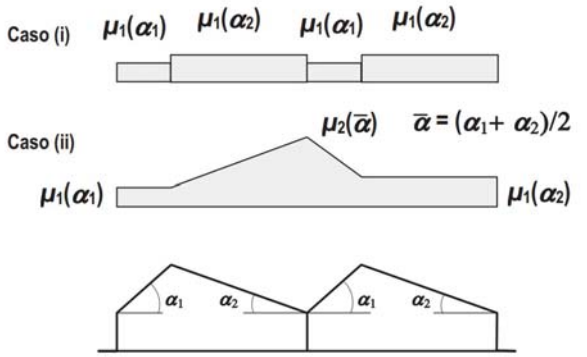
I coefficienti di forma definiti nelle tabelle precedenti sono stati utilizzati per la scelta delle combinazioni di carico da neve indicate nelle seguenti figure.



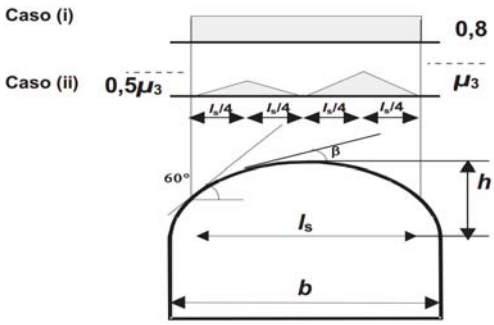
(a)



(b)



(c)



(d)

Coefficienti di forma e relative combinazioni di carico per la neve: (a) coperture ad una falda [cfr. 3.4.5.2 D.M. 2018], (b) coperture a due falde [cfr. 3.4.5.3 D.M. 2018], (c) coperture a più falde [cfr. C3.4.3.3 Circolare 2019 n. 7], (d) coperture cilindriche [cfr. C3.4.3.3.1 Circolare 2019 n. 7].

- C_E è il coefficiente di esposizione, funzione della topografia del sito (si veda la seguente tabella);

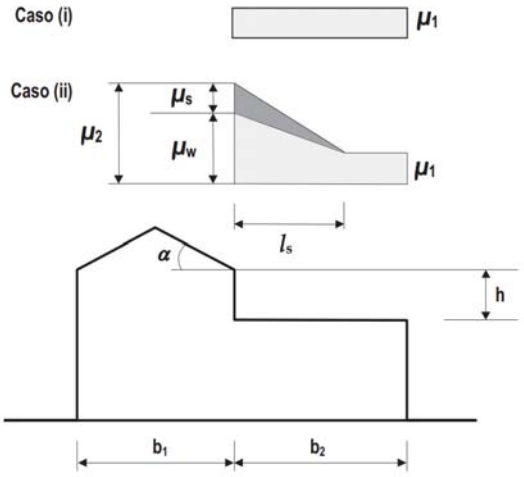
Valori di C_E per diverse classi di esposizione (cfr. Tab. 3.4.I D.M. 2018)

Topografia	Descrizione	C_E
Battuta dai venti	Aree pianeggianti non ostruite esposte su tutti i lati, senza costruzioni o alberi più alti	0,9
Normale	Aree in cui non è presente una significativa rimozione di neve sulla costruzione prodotta dal vento, a causa del terreno, altre costruzioni o alberi	1,0
Riparata	Aree in cui la costruzione considerata è sensibilmente più bassa del circostante terreno o circondata da costruzioni o alberi più alti	1,1

- C_t è il coefficiente termico, cautelativamente posto pari ad 1 (cfr. §3.4.4 D.M. 2018).

7.5.1 Coperture adiacenti ed effetti locali

Nel caso di coperture adiacenti, si è proceduto alla stima di un carico da neve aggiuntivo dovuto a fenomeni di accumulo (cfr. §3.4.3.3.3 Circolare 2019 n. 7).



Coefficienti di forma per coperture adiacenti

$\mu_1 = 0.8$
$\mu_2 = \mu_s + \mu_w$
$\mu_s = 0$ per $\alpha \leq 15°$
$\mu_s = 0{,}5\ \mu_{sup}$ per $\alpha > 15°$

dove:
μ_{sup} è il coefficiente valutato sulla copertura superiore
$\mu_w = (b_1 + b_2) / 2\ h \leq \gamma\ h / q_{sk}$
$\gamma = 2$ kN/m^3 è il peso specifico della neve
$l_s = 2\ h$

Inoltre, deve risultare comunque:

$0{,}8 \leq \mu_w \leq 4{,}0$
$5\ m \leq l_s \leq 15\ m$

Ulteriori carichi aggiuntivi dovuti a neve sono stati considerati nelle seguenti casistiche:

- accumuli in corrispondenza di sporgenze (cfr. §C3.4.3.3.4 Circolare 2019 n. 7);
- accumuli di neve aggettante dai bordi sporgenti delle coperture (cfr. §C3.4.3.3.5 Circolare 2019 n. 7);
- accumuli in corrispondenza di barriere paraneve o altri ostacoli (cfr. §C3.4.3.3.6 Circolare 2019 n. 7).

8 - CODICE DI CALCOLO IMPIEGATO

8.1 Denominazione

Nome del Software	**EdiLus**
Versione	usBIM(b) [64bit]
Caratteristiche del Software	Software per il calcolo di strutture agli elementi finiti per Windows
Numero di serie	19080879
Intestatario Licenza	CASILLO ing. ANIELLO
Produzione e Distribuzione	**ACCA software S.p.A.** Contrada Rosole 13 83043 BAGNOLI IRPINO (AV) - Italy Tel. 0827/69504 r.a. - Fax 0827/601235 e-mail: info@acca.it - Internet: www.acca.it

8.2 Sintesi delle funzionalità generali

Il pacchetto consente di modellare la struttura, di effettuare il dimensionamento e le verifiche di tutti gli elementi strutturali e di generare gli elaborati grafici esecutivi.
È una procedura integrata dotata di tutte le funzionalità necessarie per consentire il calcolo completo di una struttura mediante il metodo degli elementi finiti (FEM); la modellazione della struttura è realizzata tramite elementi Beam (travi e pilastri) e Shell (platee, pareti, solette, setti, travi-parete).
L'input della struttura avviene per oggetti (travi, pilastri, solai, solette, pareti, etc.) in un ambiente grafico integrato; il modello di calcolo agli elementi finiti, che può essere visualizzato in qualsiasi momento in una apposita finestra, viene generato dinamicamente dal software.
Apposite funzioni consentono la creazione e la manutenzione di archivi Sezioni, Materiali e Carichi; tali archivi sono generali, nel senso che sono creati una tantum e sono pronti per ogni calcolo, potendoli comunque integrare/modificare in ogni momento.

L'utente non può modificare il codice ma soltanto eseguire delle scelte come:

- definire i vincoli di estremità per ciascuna asta (vincoli interni) e gli eventuali vincoli nei nodi (vincoli esterni);
- modificare i parametri necessari alla definizione dell'azione sismica;
- definire condizioni di carico;
- definire gli impalcati come rigidi o meno.

Il programma è dotato di un manuale tecnico ed operativo. L'assistenza è effettuata direttamente dalla casa produttrice, mediante linea telefonica o e-mail.

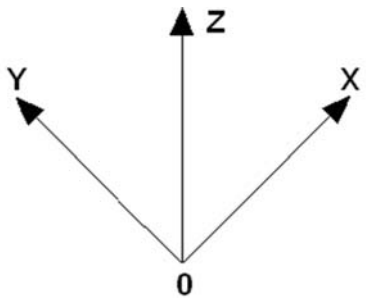
Tutti i risultati del calcolo sono forniti, oltre che in formato numerico, anche in formato grafico permettendo così di evidenziare agevolmente eventuali incongruenze.

Il programma consente la stampa di tutti i dati di input, dei dati del modello strutturale utilizzato, dei risultati del calcolo e delle verifiche dei diagrammi delle sollecitazioni e delle deformate.

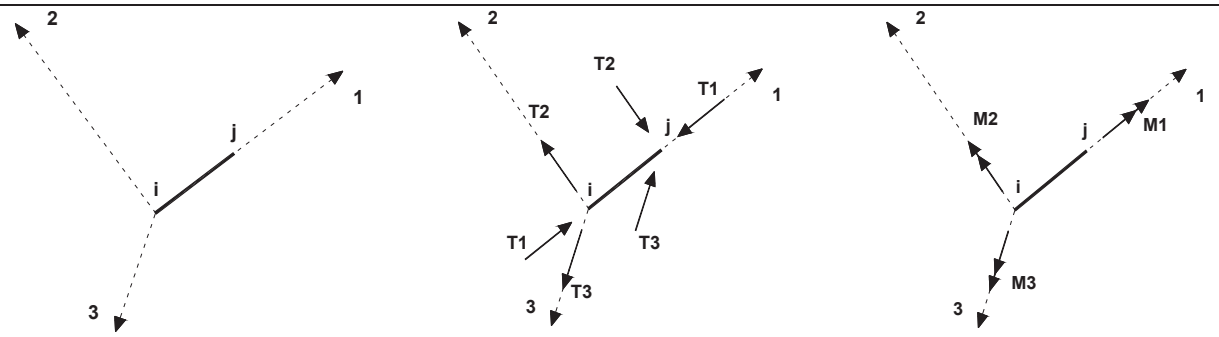
8.3 Sistemi di Riferimento

8.3.1 Riferimento globale

Il sistema di riferimento globale, rispetto al quale va riferita l'intera struttura, è costituito da una terna di assi cartesiani sinistrorsa O, X, Y, Z (X, Y, e Z sono disposti e orientati rispettivamente secondo il pollice, l'indice ed il medio della mano destra, una volta posizionati questi ultimi a 90° tra loro).



8.3.2 Riferimento locale per travi



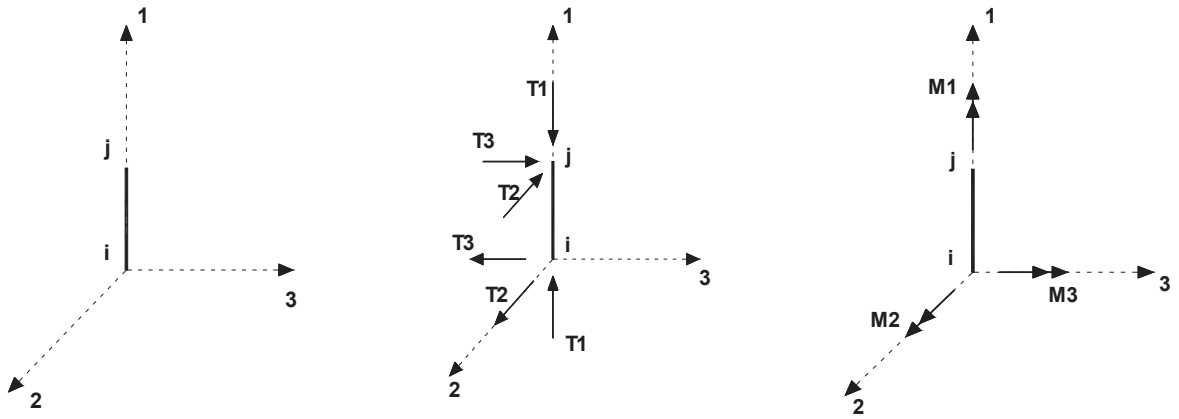
L'elemento Trave è un classico elemento strutturale in grado di ricevere Carichi distribuiti e Carichi Nodali applicati ai due nodi di estremità; per effetto di tali carichi nascono, negli estremi, sollecitazioni di taglio, sforzo normale, momenti flettenti e torcenti.
Definiti i e j (nodi iniziale e finale della Trave) viene individuato un sistema di assi cartesiani 1-2-3 locale all'elemento, con origine nel Nodo i così composto:

- asse 1 orientato dal nodo i al nodo j;
- assi 2 e 3 appartenenti alla sezione dell'elemento e coincidenti con gli assi principali d'inerzia della sezione stessa.

Le sollecitazioni verranno fornite in riferimento a tale sistema di riferimento:

1. Sollecitazione di Trazione o Compressione T_1 (agente nella direzione i-j);
2. Sollecitazioni taglianti T_2 e T_3, agenti nei due piani 1-2 e 1-3, rispettivamente secondo l'asse 2 e l'asse 3;
3. Sollecitazioni che inducono flessione nei piani 1-3 e 1-2 (M_2 e M_3);
4. Sollecitazione torcente M_1.

8.3.3 Riferimento locale per pilastri



Definiti i e j come i due nodi iniziale e finale del pilastro, viene individuato un sistema di assi cartesiani 1-2-3 locale all'elemento, con origine nel Nodo i così composto:

- asse 1 orientato dal nodo i al nodo j;
- asse 2 perpendicolare all' asse 1, parallelo e discorde all'asse globale Y;
- asse 3 che completa la terna destrorsa, parallelo e concorde all'asse globale X.

Tale sistema di riferimento è valido per Pilastri con angolo di rotazione pari a '0' gradi; una rotazione del pilastro nel piano XY ha l'effetto di ruotare anche tale sistema (ad es. una rotazione di '90' gradi porterebbe l'asse 2 a essere parallelo e concorde all'asse X, mentre l'asse 3 sarebbe parallelo e concorde all'asse globale Y). La rotazione non ha alcun effetto sull'asse 1 che coinciderà sempre e comunque con l'asse globale Z.

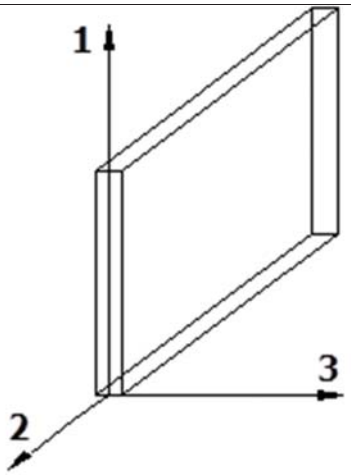
Per quanto riguarda le sollecitazioni si ha:

- una forza di trazione o compressione T_1, agente lungo l'asse locale 1;
- due forze taglianti T_2 e T_3 agenti lungo i due assi locali 2 e 3;
- due vettori momento (flettente) M_2 e M_3 agenti lungo i due assi locali 2 e 3;
- un vettore momento (torcente) M_1 agente lungo l'asse locale nel piano 1.

8.3.4 Riferimento locale per pareti

Una parete è costituita da una sequenza di setti; ciascun setto è caratterizzato da un sistema di riferimento locale 1-2-3 così individuato:

- asse 1, coincidente con l'asse globale Z;
- asse 2, parallelo e discorde alla linea d'asse della traccia del setto in pianta;
- asse 3, ortogonale al piano della parete, che completa la terna levogira.



Su ciascun setto l'utente ha la possibilità di applicare uno o più carichi uniformemente distribuiti comunque orientati nello spazio; le componenti di tali carichi possono essere fornite, a discrezione dell'utente, rispetto al riferimento globale X,Y,Z oppure rispetto al riferimento locale 1,2,3 appena definito.

Si rende necessario, a questo punto, meglio precisare le modalità con cui EdiLus restituisce i risultati di calcolo. Nel modello di calcolo agli elementi finiti ciascun setto è discretizzato in una serie di elementi tipo "shell" interconnessi; il solutore agli elementi finiti integrato nel programma EdiLus, definisce un riferimento locale per ciascun elemento shell e restituisce i valori delle tensioni esclusivamente rispetto a tali riferimenti.
Il software EdiLus provvede ad omogeneizzare tutti i valori riferendoli alla terna 1-2-3. Tale operazione consente, in fase di input, di ridurre al mimino gli errori dovuti alla complessità d'immissione dei dati stessi ed allo stesso tempo di restituire all'utente dei risultati facilmente interpretabili.
Tutti i dati cioè, sia in fase di input che in fase di output, sono organizzati secondo un criterio razionale vicino al modo di operare del tecnico e svincolato dal procedimento seguito dall'elaboratore elettronico.

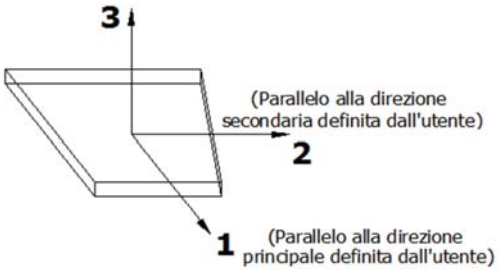
In tal modo ad esempio, il significato dei valori delle tensioni può essere compreso con immediatezza non solo dal progettista che ha operato con il programma ma anche da un tecnico terzo non coinvolto nell'elaborazione; entrambi, così, potranno controllare con facilità dal tabulato di calcolo, la congruità dei valori riportati.

Un'ultima notazione deve essere riservata alla modalità con cui il programma fornisce le armature delle pareti, con riferimento alla faccia anteriore e posteriore.
La faccia anteriore è quella di normale uscente concorde all'asse 3 come prima definito o, identicamente, quella posta alla destra dell'osservatore che percorresse il bordo superiore della parete concordemente al verso di tracciamento.

8.3.5 Riferimento locale per solette e platee

Ciascuna soletta e platea è caratterizzata da un sistema di riferimento locale 1,2,3 così definito:

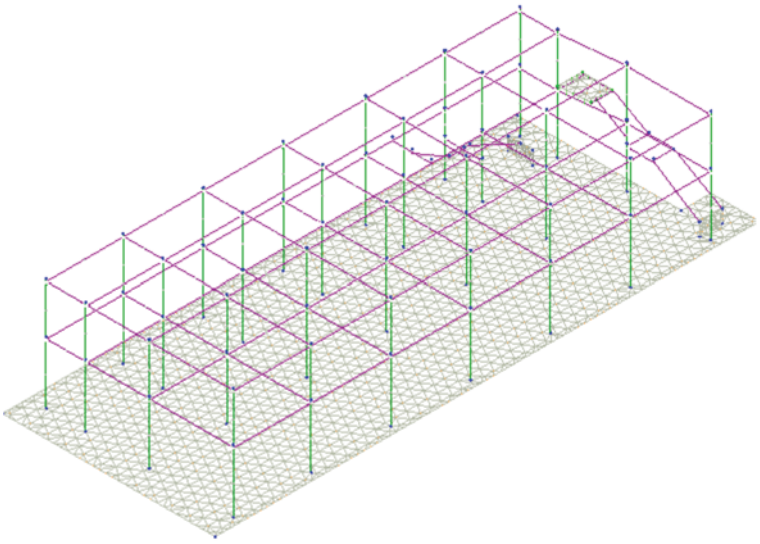
- asse 1, coincidente con la direzione principale di armatura;
- asse 2, coincidente con la direzione secondaria di armatura;
- asse 3, ortogonale al piano della parete, che completa la terna levogira.



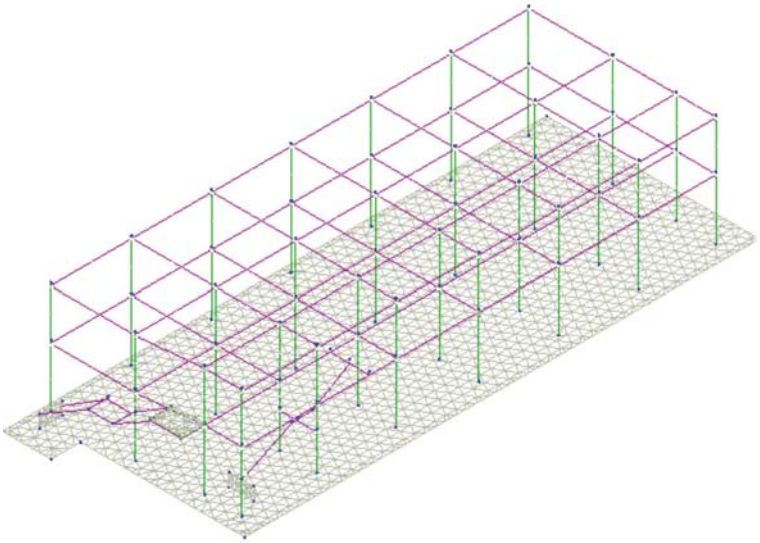
8.4 Modello di Calcolo

Il modello della struttura viene creato automaticamente dal codice di calcolo, individuando i vari elementi strutturali e fornendo le loro caratteristiche geometriche e meccaniche.
Viene definita un'opportuna numerazione degli elementi (nodi, aste, shell) costituenti il modello, al fine di individuare celermente ed univocamente ciascun elemento nei "*Tabulati di calcolo*".
Qui di seguito è fornita una rappresentazione grafica dettagliata della discretizzazione operata con evidenziazione dei nodi e degli elementi.

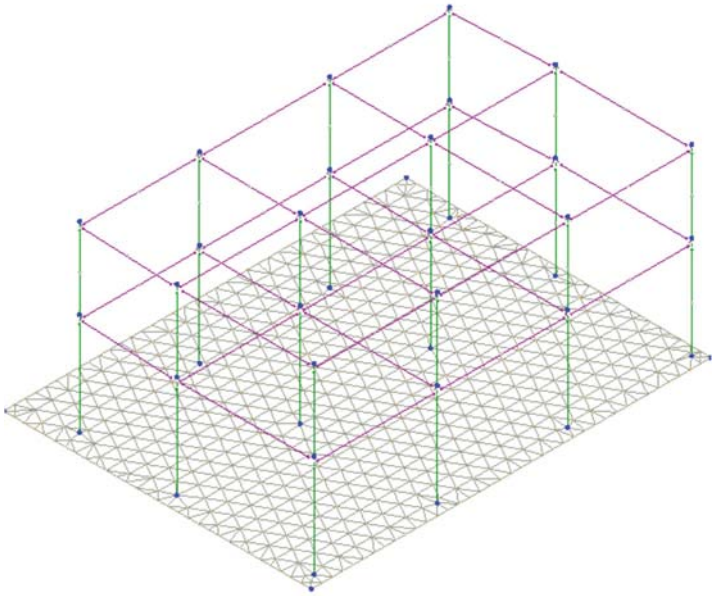
CORPO 1: Vista Anteriore



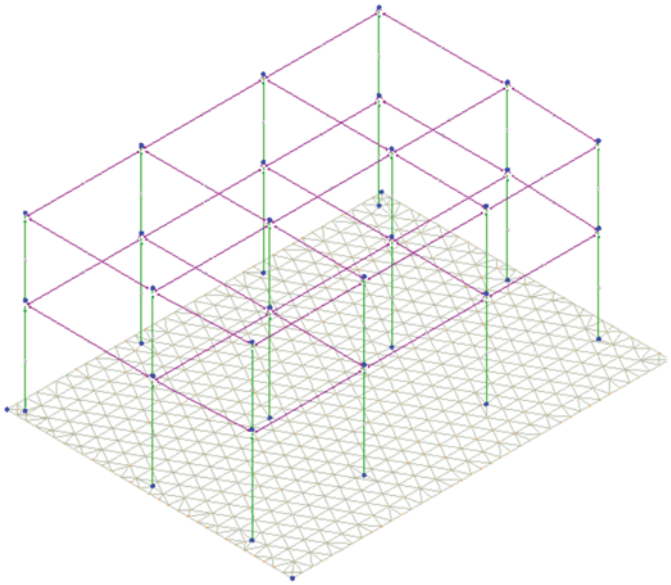
CORPO 1: Vista Posteriore



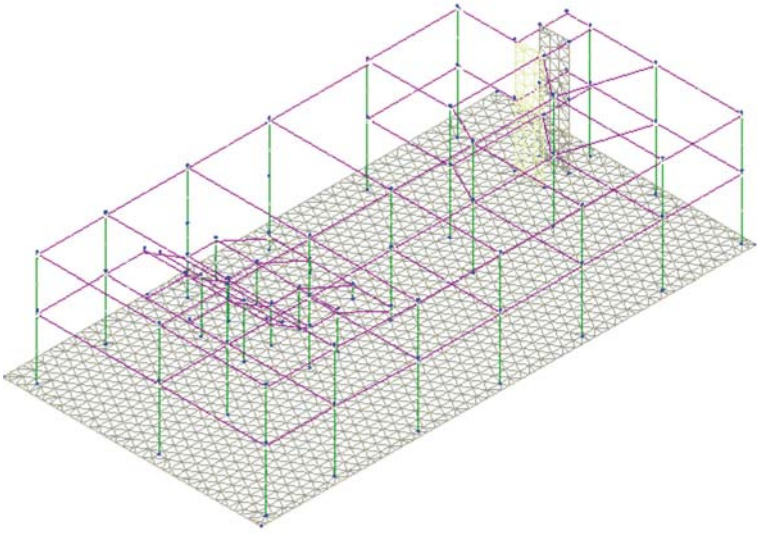
CORPO 2: Vista Anteriore



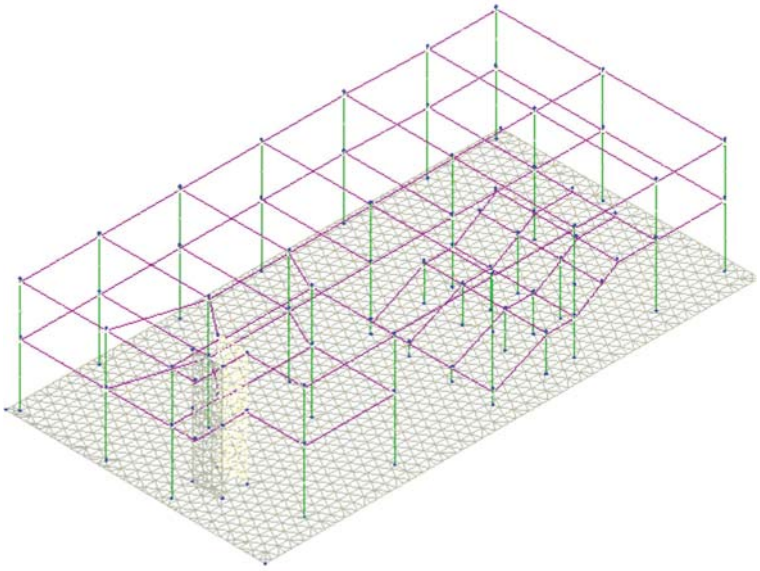
CORPO 2: Vista Posteriore



CORPO 3: Vista Anteriore



CORPO 3: Vista Posteriore



Le aste in **c.a.**, in **acciaio**, sia travi che pilastri, sono schematizzate con un tratto flessibile centrale e da due tratti (braccetti) rigidi alle estremità. I nodi vengono posizionati sull'asse verticale dei pilastri, in corrispondenza dell'estradosso della trave più alta che in esso si collega. Tramite i braccetti i tratti flessibili sono quindi collegati ad esso. In questa maniera il nodo risulta perfettamente aderente alla realtà poiché vengono presi in conto tutti gli eventuali disassamenti degli elementi con gli effetti che si possono determinare, quali momenti flettenti/torcenti aggiuntivi.

Le sollecitazioni vengono determinate solo per il tratto flessibile. Sui tratti rigidi, infatti, essendo (teoricamente) nulle le deformazioni, le sollecitazioni risultano indeterminate.
Questa schematizzazione dei nodi viene automaticamente realizzata dal programma anche quando il nodo sia determinato dall'incontro di più travi senza il pilastro, o all'attacco di travi/pilastri con elementi shell.
La modellazione del materiale degli elementi in c.a., acciaio e legno segue la classica teoria dell'elasticità lineare; per cui il materiale è caratterizzato oltre che dal peso specifico, da un modulo elastico (E) e un modulo tagliante (G).
La possibile fessurazione degli elementi in c.a. è stata tenuta in conto nel modello considerando un opportuno decremento del modulo di elasticità e del modulo di taglio, nei limiti di quanto previsto dalla normativa vigente per ciascuno stato limite.

Gli eventuali elementi di **fondazione** (travi, platee, plinti, plinti su pali e pali) sono modellati assumendo un comportamento elastico-lineare sia a trazione che a compressione.

9 PROGETTO E VERIFICA DEGLI ELEMENTI STRUTTURALI

La verifica degli elementi allo SLU avviene col seguente procedimento:

- si costruiscono le combinazioni non sismiche in base al D.M. 2018, ottenendo un insieme di sollecitazioni;
- si combinano tali sollecitazioni con quelle dovute all'azione del sisma secondo quanto indicato nel §2.5.3, relazione (2.5.5) del D.M. 2018;
- per sollecitazioni semplici (flessione retta, taglio, etc.) si individuano i valori minimo e massimo con cui progettare o verificare l'elemento considerato; per sollecitazioni composte (pressoflessione retta/deviata) vengono eseguite le verifiche per tutte le possibili combinazioni e solo a seguito di ciò si individua quella che ha originato il minimo coefficiente di sicurezza.

9.1 Verifiche di Resistenza

9.1.1 Elementi in C.A.

Illustriamo, in dettaglio, il procedimento seguito in presenza di pressoflessione deviata (pilastri e trave di sezione generica):

- per tutte le terne Mx, My, N, individuate secondo la modalità precedentemente illustrata, si calcola il coefficiente di sicurezza in base alla formula 4.1.19 del D.M. 2018, effettuando due verifiche a pressoflessione retta con la seguente formula:

$$\left(\frac{M_{Ex}}{M_{Rx}}\right)^{\alpha} + \left(\frac{M_{Ey}}{M_{Ry}}\right)^{\alpha} \leq 1$$

dove:

M_{Ex}, M_{Ey} sono i valori di calcolo delle due componenti di flessione retta dell'azione attorno agli assi di flessione X ed Y del sistema di riferimento locale;

M_{Rx}, M_{Ry} sono i valori di calcolo dei momenti resistenti di pressoflessione retta corrispondenti allo sforzo assiale N_{Ed} valutati separatamente attorno agli assi di flessione.

L'esponente α può dedursi in funzione della geometria della sezione, della percentuale meccanica dell'armatura e della sollecitazione di sforzo normale agente.

- se per almeno una di queste terne la relazione 4.1.19 non è rispettata, si incrementa l'armatura variando il diametro delle barre utilizzate e/o il numero delle stesse in maniera iterativa fino a quando la suddetta

relazione è rispettata per tutte le terne considerate.

Sempre quanto concerne il progetto degli elementi in c.a. illustriamo in dettaglio il procedimento seguito per le travi verificate/semiprogettate a pressoflessione retta:

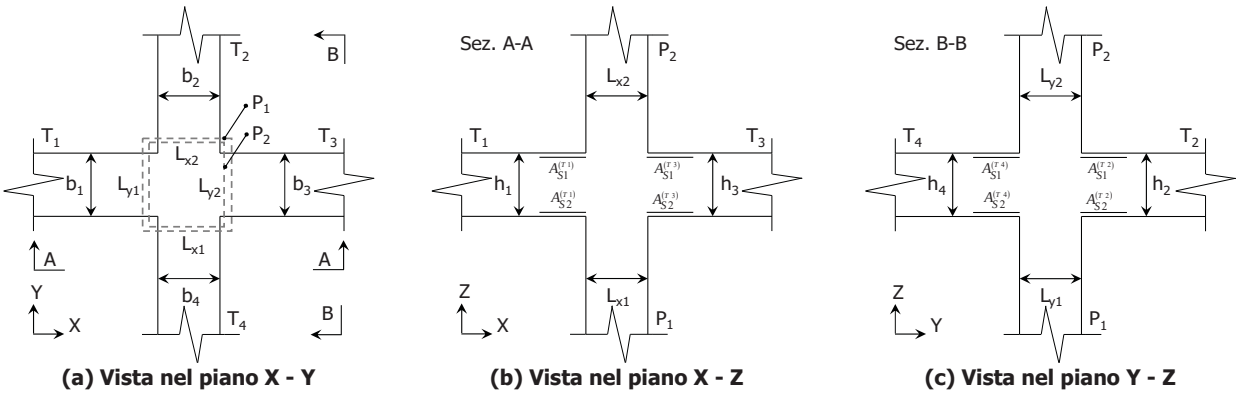
- per tutte le coppie M_x, N, individuate secondo la modalità precedentemente illustrata, si calcola il coefficiente di sicurezza in base all'armatura adottata;
- se per almeno una di queste coppie esso è inferiore all'unità, si incrementa l'armatura variando il diametro delle barre utilizzate e/o il numero delle stesse in maniera iterativa fino a quando il coefficiente di sicurezza risulta maggiore o al più uguale all'unità per tutte le coppie considerate.

Nei "*Tabulati di calcolo*", per brevità, non potendo riportare una così grossa mole di dati, si riporta la terna Mx, My, N, o la coppia Mx, N che ha dato luogo al minimo coefficiente di sicurezza.

Una volta semiprogettate le armature allo SLU, si procede alla verifica delle sezioni allo Stato Limite di Esercizio con le sollecitazioni derivanti dalle combinazioni rare, frequenti e quasi permanenti; se necessario, le armature vengono integrate per far rientrare le tensioni entro i massimi valori previsti.
Successivamente si procede alle verifiche alla deformazione, quando richiesto, ed alla fessurazione che, come è noto, sono tese ad assicurare la durabilità dell'opera nel tempo.

9.1.1.1 Verifica di confinamento dei nodi

La progettazione dei nodi delle strutture in c.a. viene condotta secondo le prescrizioni del § 7.4.4.3 del D.M. 2018. Sono stati esclusi dalla verifica i nodi "interamente confinati", come definiti nel seguito, progettati in CD "B", ovvero quelli di strutture progettate come non dissipative, ai sensi del § C7.4.4.3.1 della Circolare 2019 del D.M. 2018. Si consideri, in generale, lo schema di nodo rappresentato nella figura seguente in cui $n_t = 4$ e $n_p = 2$ sono, rispettivamente, il numero di travi e pilastri concorrenti nel nodo.



(a) Vista nel piano X - Y **(b) Vista nel piano X - Z** **(c) Vista nel piano Y - Z**

In base alle dimensioni geometriche delle membrature (travi e pilastri) concorrenti nel nodo è possibile classificare i nodi in:

- **Interamente Confinati [IC]**, se $n_t = 4$ e:

$$\min\{b_1, b_3\} \geq \frac{3}{4}\max\{L_{y1}, L_{y2}\} \qquad \min\{h_1, h_3\} \geq \frac{3}{4}\max\{h_1, h_3\}$$

$$\min\{b_2, b_4\} \geq \frac{3}{4}\max\{L_{x1}, L_{x2}\} \qquad \min\{h_2, h_4\} \geq \frac{3}{4}\max\{h_2, h_4\}$$

- **Non Interamente Confinati [NIC]**, se non tutte le precedenti condizioni sono rispettate.

In base all'ubicazione del nodo nella struttura è possibile distinguere tra:

- **Nodi Interni [NI]**: in cui, evidentemente, $n_t = 4$;
- **Nodi Esterni [NE]**, in cui $1 \leq n_t < 4$.

I nodi sono stati progettati considerando una sollecitazione tagliante pari a (cfr. [7.4.6-7] D.M. 2018):

$$V_{jbd}^{(T_i)} = \gamma_{Rd}\left(A_{S1}^{(T_i)} + A_{S2}^{(T_i)}\right) f_{yd} - V_C^{(P_{2,i})} \quad i = 1,...,n_t \quad [NI]$$

$$V_{jbd}^{(T_i)} = \gamma_{Rd} A_{S1}^{(T_i)} f_{yd} - V_C^{(P_{2,i})} \quad i = 1,...,n_t \quad [NE]$$

dove:

γ_{Rd} = 1,20 in CD-A e 1,10 in CD-B ed in caso di comportamento non dissipativo (cfr. Tab. 7.2.I e § 7.4.1 D.M. 2018);

f_{yd} è la tensione di progetto dell'acciaio delle armature delle travi;

$V_C^{(P_{2,i})}$ è il taglio in condizioni sismiche del pilastro superiore, lungo la direzione della trave considerata:

$$V_C^{(P_{2,i})} = V_C^{(P_{2,x})} \quad i = 1,3$$

$$V_C^{(P_{2,i})} = V_C^{(P_{2,y})} \quad i = 2,4$$

Le terne (A_{S1}, A_{S2}, V_C) sono state scelte in modo da considerare la situazione più sfavorevole. La verifica a taglio-compressione si esegue controllando che (cfr. [7.4.8] D.M. 2018):

$$V_{jbd}^{(T_i)} \le V_{R,jbd}^{(T_i)} = \eta f_{cd} b_j^{(T_i)} h_{jc}^{(P_{1,i})} \sqrt{1 - \frac{\nu_d}{\eta}}$$

dove:

$$\eta = \alpha_j \left(1 - \frac{f_{ck}\left[MPa\right]}{250}\right);$$

α_j = 0,48 ($f_{ck,c}/f_{ck}$) (cfr. § C7.4.4.3.1 Circolare 2019 del D.M. 2018);

$f_{ck,c}$ è la resistenza a compressione cilindrica caratteristica del calcestruzzo confinato (cfr. § 4.1.2.1.2.1 D.M. 2018);

b_j è la larghezza effettiva del nodo, pari a:

$$b_j^{(T_i)} = \min\left\{b_{j1}^{(T_i)}, b_{j2}^{(T_i)}\right\} \quad i = 1,...,n_t$$

$$b_{j1}^{(T_i)} = \max\left\{L_{x1}, L_{x2}, b_i\right\} \quad i = 1,3$$

$$b_{j1}^{(T_i)} = \max\left\{L_{y1}, L_{y2}, b_i\right\} \quad i = 2,4$$

$$b_{j2}^{(T_i)} = \max\left\{L_{x1} + \frac{L_{y1}}{2}, b_i + \frac{L_{y1}}{2}\right\} \quad i = 1,3$$

$$b_{j2}^{(T_i)} = \max\left\{L_{y1} + \frac{L_{x1}}{2}, b_i + \frac{L_{x1}}{2}\right\} \quad i = 2,4$$

$h_{jc}^{(P_{1,i})}$ è la distanza tra le armature del pilastro:

$$h_{jc}^{(P_{1,i})} = L_{x1} - 2\left(c + \Phi_{st}\right) - \Phi_L \quad i = 1,3$$

$$h_{jc}^{(P_{1,i})} = L_{y1} - 2\left(c + \Phi_{st}\right) - \Phi_L \quad i = 2,4$$

c, Φ_{st} e Φ_L sono, rispettivamente, il ricoprimento, il diametro delle staffe nel pilastro, ed il diametro delle armature longitudinali del pilastro;

$\nu_d = \dfrac{N_{Ed}^{(P_2)}}{L_{x2} L_{y2} f_{cd}}$ è lo sforzo normale adimensionalizzato del pilastro superiore.

Le armature a taglio per il confinamento del nodo sono progettate adottando la meno stringente tra la relazione ([7.4.10] D.M. 2018):

$$\frac{A_{sh,i} f_{ywd}}{b_j^{(T_i)} h_{jw}^{(T_i)}} \ge \frac{\left[\dfrac{V_{jbd}^{(T_i)}}{b_j^{(T_i)} h_{jw}^{(T_i)}}\right]^2}{f_{ctd} + \upsilon_d f_{cd}} - f_{ctd} \quad i = 1,...,n_t$$

dove:

$A_{sh,i}$ è l'armatura totale a taglio nel nodo nella direzione in esame:

$$A_{sh,i} = n_{st,i} n_{br,x} \left(\frac{\pi \Phi_{st}^2}{4} \right) \quad i = 1,3$$

$$A_{sh,i} = n_{st,i} n_{br,y} \left(\frac{\pi \Phi_{st}^2}{4} \right) \quad i = 2,4$$

$n_{st,i}$ è il numero totale di staffe nel nodo, uniformemente ripartito lungo l'altezza della trave in esame;

$n_{br,x}$ e $n_{br,y}$ sono il numero di bracci delle staffe nel nodo, nella direzione in esame;

Φ_{st} è il diametro delle staffe nel nodo;

f_{ywd} è la tensione di progetto dell'acciaio delle staffe;

$h_{jw}^{(T_i)} = h_i - 2\left(c + \Phi_{st}\right) - \Phi_L$;

c, Φ_{st} e Φ_L sono, rispettivamente, il ricoprimento, il diametro delle staffe nella trave, ed il diametro delle armature longitudinali nella trave;

e le seguenti relazioni ([7.4.11-12] D.M. 2018):

$$A_{sh,i} f_{ywd} \geq \gamma_{Rd} \left(A_{s1}^{(T_i)} + A_{s2}^{(T_i)} \right) f_{yd} \left(1 - 0,8 \nu_d^{[NI]} \right) \quad i = 1,...,n_t \quad [NI]$$

$$A_{sh,i} f_{ywd} \geq \gamma_{Rd} A_{s1}^{(T_i)} f_{yd} \left(1 - 0,8 \nu_d^{[NE]} \right) \quad i = 1,...,n_t \quad [NE]$$

dove:

$\nu_d^{[NI]} = \dfrac{N_{Ed}^{(P_2)}}{L_{x2} L_{y2} f_{cd}}$ è lo sforzo normale adimensionalizzato del pilastro superiore;

$\nu_d^{[NE]} = \dfrac{N_{Ed}^{(P_1)}}{L_{x1} L_{y1} f_{cd}}$ è lo sforzo normale adimensionalizzato del pilastro inferiore.

Il passo delle staffe da disporre per tutta l'altezza del nodo (pari all'altezza maggiore delle travi in esso convergenti) è pari a:

$$p_{st} = \min_{i=1,...,n_t} \left\{ \frac{h_{jw}^{(T_i)}}{n_{st,i} + 1} \right\}$$

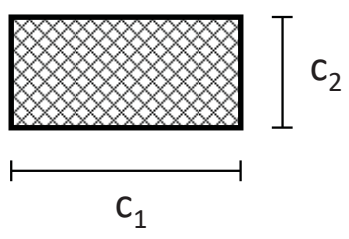
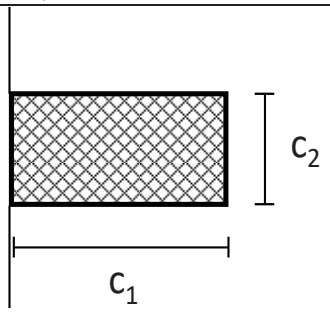
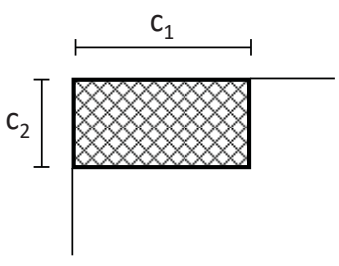
dove $n_{st} = \max_i n_{st,i}$ è il numero totale di staffe da disporre nel nodo.

9.1.1.2 Verifica di punzonamento dei nodi

I nodi in c.a. sono stati verificati a punzonamento ai sensi dei §§ 6.4 e 9.4.3 dell'Eurocodice 2 (UNI EN 1992-1-1:2015). La verifica è stata eseguita nel modo illustrato nel seguito.

STEP 1: verifica dell'idoneità geometrica

In primo luogo è stato verificato che l'elemento punzonante e quello punzonato siano dimensionati correttamente. Per effettuare questo controllo viene individuato un perimetro di verifica (detto u_0) pari al perimetro utile dell'elemento punzonante (es. perimetro del pilastro) in funzione della posizione (interna, di bordo o d'angolo). Nella figura che segue vengono illustrati alcuni casi tipici.

interno	di bordo	d'angolo
$u_0 = 2 (c_1 + c_2)$	$u_0 = c_2 + 3d \leq c_2 + 2\, c_1$	$u_0 = 3d \leq c_1 + c_2$
		

Si noti che, nella tabella precedente, d rappresenta l'altezza utile dell'elemento punzonato, pari alla media delle altezze utili nelle due direzioni armate (d_y e d_z):

$$d = \frac{d_y + d_z}{2};$$

dove:

- $d_y = h - c - \frac{\Phi_y}{2}$ è l'altezza utile lungo y;
- $d_z = h - c - \Phi_y - \frac{\Phi_z}{2}$ è l'altezza utile lungo z;
- c è il copriferro, ovvero il ricoprimento delle armature;
- Φ_y e Φ_z sono i diametri delle barre delle armature longitudinali della soletta nelle direzioni principale e secondaria. La verifica lungo il perimetro caricato consiste nel controllare che (eq. (6.53) UNI EN 1992-1-1:2015):

$$v_{Ed,0} = \beta \cdot V_{Ed}/(u_0 \cdot d) \leq v_{Rd,max} = 0{,}5 \cdot v \cdot f_{cd};$$

dove:

- β è un coefficiente che dipende dall'eccentricità (rapporto tra momento flettente e sforzo normale) del carico applicato all'elemento punzonante. In via semplificata, questo fattore può essere stimato in relazione alla posizione in pianta del pilastro (si veda la seguente Fig. 6.21N della UNI EN 1992-1-1:2015 e la relativa tabella);
- V_{Ed} è lo sforzo di punzonamento di progetto allo SLU;
- $v = 0{,}6\ (1 - f_{ck}/250)$.

posizione elemento punzonante	β
interna	1,15
di bordo	1,4
d'angolo	1,5

STEP 2: Verifica lungo il perimetro critico in assenza di armature

La verifica di punzonamento si esegue normalmente in corrispondenza del perimetro critico (indicato con u_1) lungo il quale si assume che possa verificarsi, allo stato limite ultimo, la rottura a punzonamento. Il perimetro critico di pilastri in elevazione, ai sensi della UNI EN 1992-1-1:2015, è ad una distanza 2d dal perimetro convesso dell'elemento punzonante, eventualmente escludendo i limiti della soletta (per pilastri di bordo e d'angolo, cfr. Figg. 6.13 e 6.15 UNI EN 1992-1-1:2015):

pilastro Interno	pilastro di Bordo	pilastro d'Angolo
$u_1 = 2 \cdot (c_1 + c_2) + 4 \cdot \pi \cdot d$	$u_1 = c_2 + 2 \cdot c_1 + 2 \cdot \pi \cdot d$	$u_1 = c_1 + c_2 + \pi \cdot d$

Nel caso di elementi di fondazione, invece, il perimetro critico è da individuarsi in modo iterativo tra tutti quelli con il minore coefficiente di sicurezza, fino ad una distanza di 2d dal pilastro. Similmente a quanto avviene per gli elementi non armati a taglio con una specifica armatura trasversale (si pensi ai solai), è possibile assumere una resistenza intrinseca dell'elemento punzonato anche in assenza di armature (trattandosi di un meccanismo a taglio):

$$\nu_{Ed,1} = \frac{\beta V_{Ed}}{u_1 d} \leq \nu_{Rd,c} = C_{Rd,c} k \left(100 \rho_l f_{ck}\right)^{1/3} + k_1 \sigma_{cp} \geq \left(\nu_{\min} + k_1 \sigma_{cp}\right)$$

dove:

- $C_{Rd,c} = \frac{0{,}18}{\gamma_c}$;
- $k = \min\left[1 + \sqrt{\frac{200}{d\,[mm]}}; 2\right]$;
- $\rho_l = \sqrt{\rho_{ly} \cdot \rho_{lz}} \leq 0{,}02$;
- $\rho_{ly} = \frac{A_{sly}}{(c_1 + 6d)\,d}$ e $\rho_{lz} = \frac{A_{slz}}{(c_2 + 6d)\,d}$ sono le armature longitudinali nelle due direzioni che attraversano la dimensione colonna (c_1 o c_2) maggiorata di 3d su ciascun lato;
- $k_1 = 0{,}1$
- $\sigma_{cp} = \frac{\sigma_{cy} + \sigma_{cz}}{2}$ è la tensione normale media nelle direzioni y e z del piano della soletta (per esempio dovute alla precompressione);

- $\sigma_{cy} = \frac{N_{Ed,y}}{A_{cy}} \quad \sigma_{cz} = \frac{N_{Ed,z}}{A_{cz}}$;
- $\nu_{\min} = 0,035 k^{3/2} f_{ck}^{1/2} \left[MPa \right]$.

STEP 3: Progetto delle armature a punzonamento

Qualora non sia possibile, con il solo contributo del calcestruzzo, assorbire la totalità dello sforzo punzonante, vengono disposte delle armature a punzonamento di area totale, lungo il perimetro critico, pari ad A_{sw}. Siccome non è nota a priori la reale posizione della superficie critica di rottura a punzonamento, la norma prevede di "replicare" queste armature in modo concentrico rispettando i limiti dimensionali indicati nel prosieguo. Vengono, quindi, disposte un certo numero di "file", tutte di area totale A_{sw} e concentriche al pilastro e via via più distanti da questo. L'armatura totale a punzonamento di una fila (A_{sw}) deve essere scelta in modo tale che sia soddisfatta la seguente verifica:

$$v_{Ed,1} \leq v_{Rd,cs} = 0,75 \cdot v_{Rd,c} + 1,5 \cdot (d/s_r)\, A_{sw} \cdot f_{ywd,ef} \cdot \sin\alpha / (u_1 \cdot d);$$

dove:

- s_r è l'interasse radiale dell'armatura a punzonamento (ovvero la distanza tra due file di armature concentriche):
- $f_{ywd,ef}$ è la tensione di snervamento di progetto efficace delle armature a punzonamento:

$$f_{ywd,ef} = 250 + 0,25 \cdot d \leq f_{ywd};$$

- α è l'angolo di inclinazione dell'armatura a punzonamento con l'orizzontale.

È possibile scegliere tra due possibili tipologie di armature a punzonamento:

1) *cuciture verticali* (pioli o perni tipo *"stud"*): in questo caso, trattandosi di armature verticali, sarà possibile assumere α = 90°;
2) *ferri piegati*: in questo caso, la piegatura potrà avvenire con un angolo α compreso tra 30° e 45 ° e si potrà assumere, nel caso di un'unica fila di armature:

$$(d/s_r) = 0,67.$$

STEP 4: Dettagli esecutivi

La disposizione delle armature a punzonamento deve essere fatta seguendo i dettagli esecutivi indicati nel § 9.4.3 della UNI EN 1992-1-1:2015. In primo luogo occorrerà calcolare il perimetro u_{out} oltre il quale non sono più richieste armature. Quest'ultimo è pari a:

$$u_{out,ef} = \beta \cdot V_{Ed} / (V_{Rd,c} \cdot d).$$

I dettagli esecutivi possono essere così riassunti (cfr. Fig. 9.10 UNI EN 1992-1-1:2015):

1) *per cuciture verticali*: la prima fila deve partire ad una distanza compresa tra 0,3 e 0,5 d dalla faccia del pilastro; le file devono essere distanziate tra loro di una quantità ≤ di 0,75 d; l'ultima fila deve essere disposta ad una distanza ≤ di 1,5 d dal perimetro u_{out};
2) *per ferri piegati*: la prima fila deve partire ad una distanza minore di 0,5 d dalla faccia del pilastro; le barre possono essere disposte in pianta ad una distanza dalle facce del pilastro minore o uguale a 0,25 d; le file devono essere distanziate tra loro di una quantità minore o uguale a 0,75 d; l'ultima fila deve essere disposta ad una distanza minore o uguale a 1,5 d dal perimetro u_{out}.

Infine, l'area minima della singola armatura a punzonamento deve risultare:

$$A_{sw,l} \geq A_{sw,\min} = \frac{0,08 \sqrt{f_{ck}} / f_{yk}}{\left(1,5 \sin\alpha + \cos\alpha\right) / \left(s_r\, s_t\right)};$$

dove s_t è la distanza tangenziale massima tra le armature lungo una stessa fila, pari ad almeno 1,5 d per file interne al perimetro u_1 e 2 d per file esterne al perimetro u_1.

9.1.1.3 Fondazioni superficiali

Le metodologie, i modelli usati ed i risultati del calcolo del ***carico limite*** sono esposti nella relazione GEOTECNICA.

9.1.2 Elementi in Acciaio

Per quanto concerne la verifica degli elementi in **acciaio**, le verifiche effettuate per ogni elemento dipendono dalla funzione dell'elemento nella struttura. Ad esempio, elementi con prevalente comportamento assiale (controventi o appartenenti a travature reticolari) sono verificate a trazione e/o compressione; elementi con funzioni portanti nei confronti dei carichi verticali sono verificati a Pressoflessione retta e Taglio; elementi con funzioni resistenti nei confronti di azioni orizzontali sono verificati a pressoflessione deviata e taglio oppure a sforzo normale se hanno la funzione di controventi.

Le verifiche allo SLU sono effettuate sempre controllando il soddisfacimento della relazione:

$$R_d \geq S_d$$

dove R_d è la resistenza calcolata come rapporto tra R_k (resistenza caratteristica del materiale) e γ (coefficiente di sicurezza), mentre S_d è la generica sollecitazione di progetto calcolata considerando tutte le Combinazioni di Carico per lo Stato Limite esaminato.
La resistenza viene determinata, in funzione della Classe di appartenenza della Sezione metallica, col metodo Elastico o Plastico (vedi §4.2.3.2 del D.M. 2018).
Viene portato in conto l'indebolimento causato dall'eventuale presenza di fori.

Le verifiche effettuate sono quelle previste al §4.2.4.1.2 D.M. 2018 ed in particolare:

- Verifiche di Trazione
- Verifiche di Compressione
- Verifiche di Flessione Monoassiale
- Verifiche di Taglio (considerando l'influenza della Torsione) assiale e biassiale.
- Verifiche per contemporanea presenza di Flessione e Taglio
- Verifiche per PressoFlessione retta e biassiale

Nei "*Tabulati di calcolo*", per ogni tipo di Verifica e per ogni elemento interessato dalla Verifica, sono riportati i valori delle resistenze e delle sollecitazioni che hanno dato il minimo coefficiente di sicurezza, calcolato generalmente come:

$$CS = R_d/S_d.$$

9.1.2.1 Verifiche di Instabilità

Per tutti gli elementi strutturali sono state condotte verifiche di stabilità delle membrature secondo le indicazioni del §4.2.4.1.3 del D.M. 2018; in particolare sono state effettuate le seguenti verifiche:

- Verifiche di stabilità per compressione semplice, con controllo della snellezza.
- Verifiche di stabilità per elementi inflessi.
- Verifiche di stabilità per elementi inflessi e compressi.

Le verifiche sono effettuate considerando la possibilità di instabilizzazione flessotorsionale.
Nei "*Tabulati di calcolo*", per ogni tipo di verifica e per ogni elemento strutturale, sono riportati i risultati di tali verifiche.

9.1.2.2 Verifiche di Deformabilità

Sono state condotte le verifiche definite al §4.2.4.2 del D.M. 2018 e in particolare si citano:

- Verifiche agli spostamenti verticali per i singoli elementi (§4.2.4.2.1 D.M. 2018).
- Verifiche agli spostamenti laterali per i singoli elementi (§4.2.4.2.2 D.M. 2018).
- Verifiche agli spostamenti per il piano e per l'edificio (§4.2.4.2.2 D.M. 2018).

I relativi risultati sono riportati nei "*Tabulati di calcolo*".

9.2 Gerarchia delle Resistenze

9.2.1 Elementi in C.A.

Relativamente agli elementi in c.a., sono state applicate le disposizioni contenute al §7.4.4 del D.M. 2018. Più in particolare:

- per le **travi**, al fine di escludere la formazione di meccanismi inelastici dovuti al ***taglio***, le sollecitazioni di calcolo si ottengono sommando il contributo dovuto ai carichi gravitazionali agenti sulla trave, considerata incernierata agli estremi, alle sollecitazioni di taglio corrispondenti alla formazione delle cerniere plastiche nella trave e prodotte dai momenti resistenti delle due sezioni di estremità, amplificati del fattore di sovraresistenza γ_{Rd} assunto pari, rispettivamente, ad 1,20 per strutture in CD"A", ad 1,10 per strutture in CD"B". La verifica di resistenza è eseguita secondo le indicazioni del par. 7.4.4.1.1 D.M. 2018.
- per i **pilastri**, al fine di scongiurare l'attivazione di meccanismi fragili globali, come il meccanismo di "piano debole" che comporta la plasticizzazione, anticipata rispetto alle travi, di gran parte dei pilastri di un piano, il progetto a ***flessione*** delle zone dissipative dei pilastri è effettuato considerando le sollecitazioni corrispondenti alla resistenza delle zone dissipative delle travi amplificata mediante il coefficiente γ_{Rd} che vale 1,3 in CD"A" e 1,3 per CD"B". In tali casi, generalmente, il meccanismo dissipativo prevede la localizzazione delle cerniere alle estremità delle travi e le sollecitazioni di progetto dei pilastri possono essere ottenute a partire dalle resistenze d'estremità delle travi che su di essi convergono, facendo in modo che, per ogni nodo trave-pilastro ed ogni direzione e verso dell'azione sismica, la resistenza complessiva dei pilastri sia maggiore della resistenza complessiva delle travi amplificata del coefficiente γ_{Rd}, in accordo con la formula (7.4.4) del D.M. 2018. Le verifiche di resistenza sono eseguite secondo le indicazioni del par. 7.4.4.2.1 D.M. 2018.
  Al fine di escludere la formazione di meccanismi inelastici dovuti al ***taglio***, le sollecitazioni di calcolo da utilizzare per le verifiche ed il dimensionamento delle armature si ottengono dalla condizione di equilibrio del pilastro soggetto all'azione dei momenti resistenti nelle sezioni di estremità superiore ed inferiore secondo l'espressione (7.4.5). Le verifiche di resistenza sono eseguite secondo le indicazioni del par. 7.4.4.2.1.
- per i **nodi trave-pilastro**, si deve verificare che la resistenza del nodo sia tale da assicurare che non pervenga a rottura prima delle zone della trave e del pilastro ad esso adiacente. L'azione di taglio, agente in direzione orizzontale per le varie direzioni del sisma, nel nucleo di calcestruzzo del nodo è calcolata secondo l'espressione (7.4.6) per i nodi interni e (7.4.7) per quelli esterni. Le verifiche di resistenza sono eseguite invece secondo le indicazioni del §7.4.4.3.1 D.M. 2018.
- per i **setti** sismo resistenti, le sollecitazioni di calcolo sono determinate secondo quanto indicato nel par. 7.4.4.5 D.M. 2018 Le verifiche di resistenza sono eseguite invece secondo le indicazioni del par. 7.4.4.5.1 D.M. 2018.

9.2.2 Elementi in Acciaio

Per quanto riguarda le aste in acciaio, sono state applicate le disposizioni contenute al §7.5.3 del D.M. 2018. Più in particolare:

- per gli elementi travi e pilastri sono state effettuate le verifiche definite al §7.5.4 D.M. 2018 e relativi sotto paragrafi;
- per gli elementi di controventamento sono state effettuate le verifiche definite al §7.5.5 D.M. 2018; più specificatamente, per gli elementi dissipativi (aste tese di controventi a X o aste di controventi a V) sono state effettuate le relative verifiche di resistenza; per gli elementi in acciaio (travi o colonne) ad essi collegati le sollecitazioni di progetto sono state ricavate considerando come agenti le resistenze degli elementi dissipativi, opportunamente amplificate dal minimo coefficiente Ω tra tutti gli elementi dissipativi collegati alla trave o colonna.

Le relative verifiche sono riportate nei "*Tabulati di calcolo*", con l'indicazione del coefficiente Ω utilizzato per la singola verifica.

9.2.3 Fondazioni

Per quanto riguarda la struttura di fondazione sono applicate le disposizioni contenute al §7.2.5 del D.M. 2018. Più in particolare:

- le azioni trasmesse in fondazione derivano dall'analisi del comportamento dell'intera struttura, condotta esaminando la sola struttura in elevazione alla quale sono applicate le azioni statiche e sismiche;
- il dimensionamento della struttura di fondazione e la verifica di sicurezza del complesso fondazione-terreno sono eseguite, nell'ipotesi di comportamento strutturale dissipativo, assumendo come azioni in fondazione

quelle trasferite dagli elementi soprastanti amplificate di un coefficiente γ_{Rd} pari a 1,1 in CD"B" e 1,3 in CD"A".

I risultati delle suddette verifiche sono riportate nei "*Tabulati di calcolo*".

9.3 Verifiche SLD

Essendo la struttura di **Classe 3** sono state condotte le Verifiche allo Stato Limite di Danno come indicato al par. 7.3.6.1 del D.M. 2018, assumendo fattori parziali dei materiali γ_m pari a 1.

9.4 DETTAGLI STRUTTURALI

Il progetto delle strutture è stato condotto rispettando i dettagli strutturali previsti dal D.M. 2018, nel seguito illustrati. Il rispetto dei dettagli può essere evinto, oltreché dagli elaborati grafici, anche dalle verifiche riportate nei tabulati allegati alla presente relazione.

9.4.1 Travi in c.a.

Le armature degli elementi trave sono state dimensionati seguendo i dettagli strutturali previsti al punto 4.1.6.1.1 del D.M. 2018:

$$A_s \geq A_{s,\min} = \max\left\{0{,}26\,\frac{f_{ctm}}{f_{yk}} b_t d;\, 0{,}0013\, b_t d\right\} \qquad \text{[TR-C4-A]}$$

$$\max\{A_s;\, A_s'\} \leq A_{s,\max} = 0{,}04 A_c \qquad \text{[TR-C4-B]}$$

$$A_{st} \geq A_{st,\min} = 1{,}5 b\, mm^2/m \qquad \text{[TR-C4-C]}$$

$$p_{st} \geq p_{st,\min} = \min\{33{,}3cm;\, 0{,}8d\} \qquad \text{[TR-C4-D]}$$

$$A_{st} \geq 0{,}5 A_{sw} \qquad \text{[TR-C4-E]}$$

$$p_{st} \geq 15\Phi \qquad \text{[TR-C4-F]}$$

dove:

- A_s e A'_s sono le aree di armature tese e compresse;
- f_{ctm} è la resistenza a trazione media del cls;
- f_{yk} è la resistenza caratteristica allo snervamento;
- b_t è la larghezza media della zona tesa della trave (pari alla larghezza della trave o dell'anima nel caso di sezioni a T);
- d è l'altezza utile della trave;
- b è lo spessore minimo dell'anima in mm;
- p_{st} è il passo delle staffe;
- A_c è l'area della sezione di cls;
- A_{st} è l'area delle staffe;
- A_{sw} è l'area totale delle armature a taglio (area delle staffe più area dei ferri piegati);
- dove Φ è il diametro delle armature longitudinali compresse.

Ai fini di un buon comportamento sismico, sono rispettate le seguenti limitazioni geometriche, ai sensi del § 7.4.6.1.1 del D.M. 2018:

$b_t \geq b_{t,min}$ = 20 cm [TR-LG-A]
$b_t \leq b_{t,max} = \min\{b_c + h_t;\, b_c\}$ [TR-LG-B]
$b_t/h_t \geq (b_t/h_t)_{min}$ = 0,25 [TR-LG-C]
L_{zc} = 1,5 h_t (CD-A); L_{zc} = 1,0 h_t (CD-B) [TR-LG-D]

dove:

- b_t e h_t sono la base e l'altezza delle travi, rispettivamente;
- b_c è la larghezza della colonna;
- L_{zc} è la larghezza della zona dissipativa.

Inoltre, per il dimensionamento delle armature, vengono rispettate le prescrizioni del § 7.4.6.2.1 del D.M. 2018, illustrate nel seguito.

Armature longitudinali

$n_{\phi l} > n_{\phi l,min}$ = 2 [TR-AL-A]

$$\rho_{\min} = \frac{1{,}4}{f_{yk}} < \rho = \frac{A_s}{b\,h} < \rho_{\max} = \rho_{cmp} + \frac{3{,}5}{f_{yk}} \qquad \text{[TR-AL-B]}$$

$$\rho_{cmp} \geq \rho_{cmp,min} \qquad \text{[TR-AL-C]}$$

dove:

- $n_{\phi l}$ è il numero di barre al lembo inferiore o superiore, di diametro almeno pari a 14 mm;
- $n_{\phi l,min}$ è il minimo numero possibile di barre al lembo inferiore o superiore, di diametro almeno pari a 14 mm;
- ρ è il rapporto geometrico relativo all'armatura tesa (rapporto tra le aree delle armature, A_s, e l'area della sezione rettangolare, b x h);
- ρ_{cmp} è il rapporto geometrico relativo all'armatura compressa;
- $\rho_{cmp,min}$ = 0,25 ρ per zone non dissipative, oppure ½ ρ per zone dissipative.
- f_{yk} è la resistenza di snervamento caratteristica dell'acciaio in MPa.

Armature trasversali

$$p_{st} \leq p_{st,\max} = \min \begin{cases} \left[\frac{d}{4};\ 175\,mm;\ 6\Phi_l;\ 24\Phi_{st} \right] & (CD-A) \\ \left[\frac{d}{4};\ 225\,mm;\ 8\Phi_l;\ 24\Phi_{st} \right] & (CD-B) \end{cases} \qquad \text{[TR-AT-A]}$$

$$\Phi_{st} \geq \Phi_{st,min} = 6 \text{ mm} \qquad \text{[TR-AT-B]}$$

dove:

- d è l'altezza utile della sezione;
- Φ_l è il diametro più piccolo delle barre longitudinali utilizzate;
- Φ_{st} è il diametro più piccolo delle armature trasversali utilizzate;
- $\Phi_{st,min}$ è il minimo diametro delle staffe da normativa.

9.4.2 Pilastri in c.a.

Le armature degli elementi pilastri sono state dimensionati seguendo i dettagli strutturali previsti al punto 4.1.6.1.2 del D.M. 2018, nel seguito indicati:

$$\Phi_l \geq \Phi_{l,min} = 12 \text{ mm} \qquad \text{[PL-C4-A]}$$

$$i \leq i_{max} = 300 \text{ mm} \qquad \text{[PL-C4-B]}$$

$$A_{sl} \geq A_{sl,\min} = \max\left\{0{,}10\frac{N_{Ed}}{f_{yd}};\, 0{,}003A_c\right\} \qquad \text{[PL-C4-C]}$$

$$p_{st} \leq p_{st,\max} = \min\left\{12\Phi_l,\, 250\,mm\right\} \qquad \text{[PL-C4-D]}$$

$$\Phi_{st} \geq \Phi_{st,\min} = \max\left\{6\,mm;\, \frac{\Phi_{l,\max}}{4}\right\} \qquad \text{[PL-C4-E]}$$

$$A_{sl} \leq A_{sl,\max} = 0{,}04A_c \qquad \text{[PL-C4-F]}$$

dove:

- Φ_l e $\Phi_{l,min}$ sono, rispettivamente, il diametro più piccolo utilizzato ed il diametro minimo da norma delle barre longitudinali;
- i e i_{max} sono, rispettivamente, l'interasse massimo utilizzato e l'interasse massimo consentito da norma delle barre longitudinali;
- A_{sl} è l'area totale delle armature longitudinali;
- N_{Ed} è la forza di compressione di progetto;
- f_{yd} è la tensione di calcolo dell'acciaio;
- A_c è l'area di cls;
- p_{st} e $p_{st,max}$ sono, rispettivamente, il passo massimo utilizzato ed il passo massimo consentito da norma per le staffe;
- Φ_{st} e $\Phi_{st,min}$ sono, rispettivamente, il diametro minimo utilizzato ed il diametro minimo consentito da norma delle staffe;
- $\Phi_{l,max}$ è il diametro massimo delle armature longitudinali utilizzate;
- $A_{sl,max}$ è l'area massima da norma dei ferri longitudinali;
- A_c è l'area di cls.

Ai fini di un buon comportamento sismico, sono rispettate le seguenti limitazioni geometriche, ai sensi del § 7.4.6.1.2 del D.M. 2018:

$b_c \geq b_{c,min} = 25$ cm [PL-LG-A]

$L_{zc} \geq L_{zc,min} = \max\{h_c, 1/6\ L_l, 45\text{ cm}\}$ se $L_l \geq 3\ h_c$

$L_{zc} \geq L_{zc,min} = \max\{h_c, L_l, 45\text{ cm}\}$ se $L_l < 3\ h_c$ [PL-LG-B]

dove:

- b_c è la dimensione minima della sezione trasversale del pilastro;
- $b_{c,min}$ è la dimensione minima consentita della sezione trasversale del pilastro;
- L_{zc} è la lunghezza della zona critica;
- $L_{zc,min}$ è la lunghezza minima consentita della zona critica;
- h_c è l'altezza del pilastro;
- L_l è la luce libera del pilastro.

Inoltre, per il dimensionamento delle armature, vengono rispettate le prescrizioni del § 7.4.6.2.2 del D.M. 2018:

Armature longitudinali

$i \leq i_{max} = 25$ cm [PL-AL-A]

$\rho_{min} = 1\% \leq \rho \leq \rho_{max} = 4\%$ [PL-AL-B]

dove:

- i e i_{max} sono, rispettivamente, l'interasse massimo utilizzato e l'interasse massimo consentito da norma delle barre longitudinali;
- ρ è il rapporto tra l'area totale di armatura longitudinale e l'area della sezione retta.

Armature trasversali

$$\Phi_{st} > \Phi_{st,min} = \begin{cases} \max\left[6mm; \left(0,4\Phi_{l,max}\sqrt{\frac{f_{yd,l}}{f_{yd,st}}}\right)\right] & CD-A \\ 6\,mm & CD-B \end{cases} \quad \text{[PL-AT-A]}$$

$$p_{st} \leq p_{st,max} = \min\begin{cases} \left[1/3 b_{c,min}; 12,5cm; 6 d_{bl,min}\right] & CD-A \\ \left[1/2 b_{c,min}; 17,5cm; 8 d_{bl,min}\right] & CD-B \end{cases} \quad \text{[PL-AT-B]}$$

dove:

- Φ_{st} è il più piccolo diametro delle staffe utilizzato;
- $\Phi_{st,min}$ è il minimo diametro delle staffe utilizzabile;
- $\Phi_{l,max}$ è il diametro massimo delle barre longitudinali utilizzate;
- $f_{yd,l}$ e $f_{yd,st}$ sono le tensioni di snervamento di progetto delle barre longitudinali e delle staffe.
- p_{st} e $p_{st,max}$ sono, rispettivamente, il passo massimo utilizzato ed il passo massimo consentito da norma per le staffe;
- $b_{c,min}$ è la dimensione minore del pilastro;
- $d_{bl,min}$ è il diametro minimo delle armature longitudinali.

Inoltre, è stato effettuato il seguente controllo sulla duttilità minima dei pilastri:

$$\omega_{wd} = \frac{V_{st}}{V_{nc}}\frac{f_{yd}}{f_{cd}} \geq \omega_{wd,min} = 0,08 \quad \text{[PL-AT-C]}$$

dove:

- $V_{st} = A_{st}\ L_{st}$ è il volume delle staffe di contenimento;
- V_{nc} è il volume del nucleo confinato (= $b_0\ h_0\ s$ per sezioni rettangolari; = $\pi(D_0/2)^2$ nel caso di sezioni circolari);
- A_{st} è l'area delle staffe;
- L_{st} è il perimetro delle staffe;
- b_0 e h_0 sono le dimensioni del nucleo confinato, misurate con riferimento agli assi delle staffe;
- D_0 è il diametro del nucleo confinato misurato rispetto all'asse delle staffe;
- s è il passo delle staffe;
- f_{yd} è la tensione di snervamento di progetto delle staffe;
- f_{cd} è la tensione di progetto a compressione del cls.

9.4.2.1 Dettagli costruttivi per la duttilità

Per le sole zone dissipative allo spiccato della fondazione (o della struttura scatolare rigida), e per le zone terminali di tutti i PILASTRI SECONDARI, sono obbligatorie le verifiche di duttilità previste al § 7.4.4.2.2 del D.M. 2018. In alternativa, tali verifiche possono ritenersi soddisfatte se, per ciascuna zona dissipativa, si rispetta la limitazione seguente, cfr. [7.4.29] del D.M. 2018:

$$\omega_{wd} = \frac{V_{st}}{V_{nc}} \frac{f_{yd}}{f_{cd}} \geq \omega_{wd,\min} = \begin{cases} \max\left\{ \frac{1}{\alpha}\left(30\,\mu_\varphi \nu_d \varepsilon_{sy,d} \frac{b_c}{b_0} - 0{,}035 \right);\ 0{,}08 \right\} & \text{CD} - \text{B} \\ \max\left\{ \frac{1}{\alpha}\left(30\,\mu_\varphi \nu_d \varepsilon_{sy,d} \frac{b_c}{b_0} - 0{,}035 \right);\ 0{,}12 \right\} & \text{CD} - \text{A} \end{cases}$$

dove:

- $V_{st} = A_{st}\, L_{st}$ è il volume delle staffe di contenimento;
- V_{nc} è il volume del nucleo confinato (= $b_0\, h_0\, s$ per sezioni rettangolari; = $\pi(D_0/2)^2$ nel caso di sezioni circolari);
- A_{st} è l'area delle staffe;
- L_{st} è il perimetro delle staffe;
- b_0 e h_0 sono le dimensioni del nucleo confinato, misurate con riferimento agli assi delle staffe;
- D_0 è il diametro del nucleo confinato misurato rispetto all'asse delle staffe;
- s è il passo delle staffe;
- $\alpha = \alpha_n\, \alpha_s$ è il coefficiente di efficacia del confinamento;

a) per sezioni rettangolari:

- $\alpha_n = 1 - \sum_n \frac{b_i^2}{6 b_0 h_0}$;
- $\alpha_s = \left[1 - \frac{s}{2b_0} \right]\left[1 - \frac{s}{2h_0} \right]$;
- n è il numero totale delle barre longitudinali;
- b_i è la distanza tra barre consecutive contenute;
- s è il passo delle staffe/legature;

b) per sezioni circolari:

- $\alpha_n = 1$;
- $\alpha_s = \left[1 - \frac{s}{2D_0} \right]^\beta$;
- β = 2 per staffe circolari singole e β = 1 per staffa a spirale;

- b_c e h_c sono la larghezza minima e la profondità della sezione trasversale lorda;
- $\mu_\phi = \begin{cases} 1{,}2\left(2q_0 - 1\right) & per\ T_1 \geq T_c \\ 1{,}2\left[1 + 2\left(q_0 - 1\right)\frac{T_C}{T_1} \right] & per\ T_1 < T_c \end{cases}$ (allo SLC)
- q_0 è il valore di base del fattore di comportamento (cfr. Tab. 7.3.II D.M. 2018)
- T_c è il periodo di inizio dello spettro a velocità costante (Eq. [3.2.5] D.M. 2018)
- T_1 è il periodo proprio di vibrazione della struttura;
- $\nu_d = \frac{N_{Ed}}{A_c\, f_{cd}}$ (forza assiale adimensionalizzata allo SLV);
- N_{Ed} è lo sforzo normale massimo allo SLV;
- A_c è l'area di calcestruzzo;
- $\varepsilon_{sy,d}$ è la deformazione di snervamento dell'acciaio.

9.4.3 Nodi in c.a.

Il dimensionamento degli elementi trave e pilastro confluenti nel nodo è stato effettuato assicurando che le eccentricità delle travi rispetto ai pilastri siano inferiori ad 1/4 della larghezza del pilastro, per la direzione considerata (§ 7.4.6.1.3 D.M. 2018).
Le staffe progettate nel nodo sono almeno pari alle staffe presenti nelle zone adiacenti al nodo del pilastro inferiore e superiore. Nel caso di nodi interamente confinati il passo minimo delle staffe nel nodo è pari al doppio di quello nelle zone adiacenti al nodo del pilastro inferiore e superiore, fino ad un massimo di 15 cm.

10 - PROGETTAZIONE DEI SOLAI

Il solaio è un elemento strutturale fondamentale la cui funzione principale è quella di trasferire i carichi e i sovraccarichi verticali alla struttura portante. In zona sismica il solaio assume anche la funzione di trasferire le forze inerziali di piano alla struttura principale, nell'ipotesi che esso sia dotato di sufficiente rigidità nel proprio piano. La vigente normativa per le costruzioni in cemento armato individua le seguenti tipologie di solaio:

- Solai in getto pieno (Tipo I);
- Solai misti in c.a. e c.a.p. con elementi di alleggerimento (Tipo II);
- Solai con elementi prefabbricati in c.a. e c.a.p. (Tipo III).

Nella struttura oggetto della presente relazione, in considerazione delle caratteristiche geometriche e dei sovraccarichi, si è deciso di adottare solai di tipo:

Solai con travetti prefabbricati in c.a.p.

I solai *con travetti prefabbricati in c.a.p.* sono solai misti in laterizio e cemento armato. I travetti prefabbricati, a seconda delle loro caratteristiche, hanno capacità portanti più o meno elevate e sono in grado, quindi, di sostenere da soli il peso dei laterizi e del getto di completamento in calcestruzzo, aiutati solo da elementi rompitratta situati ad intervalli regolari. Inoltre, rispetto al solaio gettato in opera, conservano comunque una discreta flessibilità di adattamento anche a fabbricati di pianta complessa.

I travetti in c.a.p. sono indicati soprattutto in presenza di luci o carichi elevati o quando è difficoltosa la realizzazione di un puntellamento adeguato poiché posseggono capacità autoportanti superiore ai travetti prefabbricati in c.a. ordinario.

Le dimensioni e l'armatura di precompressione, realizzata con acciai ad alta resistenza, variano a seconda del campo di utilizzazione, mentre l'armatura destinata ad assorbire i momenti flettenti negativi deve essere posizionata in opera poco prima del getto di completamento finale.

Solai in getto pieno

I solai *in getto pieno* (solette piene), sono stati utilizzati per realizzare elementi a sbalzo e il raccordo della scala nel Corpo 1.

Modello di calcolo

Il solaio è composto da un'alternanza di travetti in cemento armato (precompresso o non) con elementi di alleggerimento in laterizio e da una soletta di completamento in cemento armato che, coprendone tutta la superficie ed inglobando una opportuna armatura di ripartizione, rende i vari elementi tra loro solidali.

La presenza della soletta fa sì che il solaio sia per certi versi assimilabile ad una piastra caricata in direzione perpendicolare al piano stesso (ricordiamo che una piastra è in grado di trasferire i carichi alle strutture portanti perimetrali diffondendoli lungo la propria superficie).

Questa marcata eterogeneità consente, nel calcolo, di approssimare il comportamento del solaio con quello di una trave, quindi con una *struttura monodimensionale* trascurando le sollecitazioni che si sviluppano in direzione ortogonale ai travetti.

Grazie a quest'assunzione, un solaio su una o più campate può essere modellato, in linea generale, come una *trave continua su appoggi (o incastri cedevoli).*

Le luci delle singole campate sono assunte pari alla distanza tra gli interassi degli appoggi. I carichi distribuiti linearmente sulla trave sono ottenuti moltiplicando i carichi per unità di superficie determinati nell'analisi dei carichi per l'ampiezza della fascia di solaio considerata. Le caratteristiche dei vincoli adottati sono riportate in dettaglio, per ciascun appoggio, negli allegati "*Tabulati di calcolo*".

Per quanto non espressamente riportato in questo paragrafo, ed in particolare per le analisi dei carichi, la determinazione delle azioni agenti sulla struttura, la definizione del modello strutturale agli elementi finiti e le

verifiche, può farsi riferimento a quanto illustrato nella restante parte della presente relazione e negli allegati "*Tabulati di calcolo*".

11 - TABULATI DI CALCOLO

Per quanto non espressamente sopra riportato, ed in particolar modo per ciò che concerne i dati numerici di calcolo, si rimanda all'allegato "*Tabulati di calcolo*" costituente parte integrante della presente relazione.

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO

Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA
LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNNR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale– Componente 3 –Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici– Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO

Progetto di Fattibilita Tecnico ed Economica validato ai sensi dell 'art. 26 del D.Lgs. 50/2016 2023-04-07 - 0024036

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi" di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA

DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE

R.T.P. (Rep.n. 14108 Racc. n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA

RELAZIONE GEOTECNICA E SULLE FONDAZIONI

Nr. ELABORATO - CODICE - FILE

PE.ST.02

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
25/10/23				

○	PARTE GENERALE	○	ARCHITETTURA	◉	STRUTTURE	○	IMPIANTI	○	SICUREZZA

Comune di Nettuno
Provincia di Roma

RELAZIONE GEOTECNICA GENERALE E DELLE FONDAZIONI

1 - DESCRIZIONE GENERALE DELL'OPERA

Vista l'impossibilità di accedere al sito per effettuare indagini geologiche, le indagini alla data di presentazione della seguente sono limitate. Tuttavia si è potuto fare delle ipotesi e accompagnare i risultati provvisori della relazione geologica su analisi svolte nell'area limitrofa. La presente verrà poi integrata con le opportune indagini di laboratorio, in corso di esecuzione.

La presente relazione geotecnica riguarda le indagini, la caratterizzazione e modellazione geotecnica del "*volume significativo*" per l'opera in esame e valuta l'interazione opera/terreno ai fini del dimensionamento delle relative fondazioni.
Questa relazione è stata redatta sulla base dei dati risultanti dalle prove di campagna e/o di laboratorio.

2 - NORMATIVA DI RIFERIMENTO

Le fasi di analisi e verifica della struttura sono state condotte in accordo alle seguenti disposizioni normative, per quanto applicabili in relazione al criterio di calcolo adottato dal progettista, evidenziato nel prosieguo della presente relazione:

Legge 5 novembre 1971 n. 1086 (G. U. 21 dicembre 1971 n. 321)
"*Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica*".

Legge 2 febbraio 1974 n. 64 (G. U. 21 marzo 1974 n. 76)
"*Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche*"
Indicazioni progettuali per le nuove costruzioni in zone sismiche a cura del Ministero per la Ricerca scientifica - Roma 1981.

D. M. Infrastrutture Trasporti 17/01/2018 (G.U. 20/02/2018 n. 42 - Suppl. Ord. n. 8)
"Aggiornamento delle *Norme tecniche per le Costruzioni*".

Inoltre, in mancanza di specifiche indicazioni, ad integrazione della norma precedente e per quanto con esse non in contrasto, sono state utilizzate le indicazioni contenute nella:

Circolare 21 gennaio 2019, n. 7 C.S.LL.PP. (G.U. Serie Generale n. 35 del 11/02/2019 - Suppl. Ord. n. 5)
Istruzioni per l'applicazione dell'«Aggiornamento delle "Norme tecniche per le costruzioni"» di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018.

Eurocodice 7 - "*Progettazione geotecnica*" - EN 1997-1 per quanto non in contrasto con le disposizioni del D.M. 2018 "*Norme Tecniche per le Costruzioni*".

3 - INDAGINI E CARATTERIZZAZIONE GEOTECNICA

Sulla base di quanto dettagliato nella relazione geologica dell'area di sito, si è proceduto alla progettazione della campagna di indagini geognostiche finalizzate alla determinazione delle caratteristiche geotecniche dei terreni interessati dal "*volume significativo*" dell'opera in esame.

3.1 Prove effettuate e Caratterizzazione geotecnica

Al fine della determinazione delle caratteristiche geotecniche dei terreni coinvolti nel "*volume significativo*" dell'opera in esame, sono state condotte delle prove geotecniche, riassunte nella relazione geologica.

Le indagini realizzate hanno permesso di ricostruire le seguenti stratigrafie per ognuna delle quali sono state definite le proprietà geotecniche dei singoli terreni coinvolti.

TERRENI

Terreni

N_{TRN}	γ_T	γ_{Ts}	K1			ϕ	c_u	c'	E_d	E_{cu}	A_{S-B}	ST_P
			K_{1X}	K_{1Y}	K_{1Z}							
	[N/m³]	[N/m³]	[N/cm³]	[N/cm³]	[N/cm³]	[°]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		
Sabbia argillosa mediamente consolidata												
T001	18.000	18.000	60	60	200	32	0,000	0,000	60	0	0,000	NO

LEGENDA:

N_{TRN} Numero identificativo del terreno.
γ_T Peso specifico del terreno.
γ_{Ts} Peso specifico saturo del terreno.
K1 Valori della costante di Winkler riferita alla piastra Standard di lato b = 30 cm nelle direzioni degli assi del riferimento globale X (K_{1X}), Y (K_{1Y}), e Z (K_{1Z}).
ϕ Angolo di attrito del terreno.
c_u Coesione non drenata.
c' Coesione efficace.
E_d Modulo edometrico.
E_{cu} Modulo elastico in condizione non drenate.
A_{S-B} Parametro "A" di Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali.
ST_P [SI]: Il terreno è usato nella valutazione delle spinte a tergo delle pareti/muri controterra; [NO]: Il terreno NON è usato nella valutazione delle spinte a tergo delle pareti/muri controterra.

NB: Nel caso di fondazioni dirette con stratigrafia, il calcolo del carico limite (q_{lim}) viene fatto su un terreno "*equivalente*" con parametri geotecnici calcolati come media pesata degli strati compresi tra la quota del piano di posa e la quota della profondità "*significativa*" (stabilita come "*Multiplo della dimensione Significativa della fondazione*").

$$\text{Parametro "J"} = \frac{\sum_{i}^{n} \left[\text{Parametro "J" (strato, i)} \cdot \text{Spessore (strato, i)}\right]}{\text{Profondità significativa}}$$

con i = 1,…, n (numero di strati compresi tra la quota del piano di posa e la quota della profondità significativa).

La ***profondità o altezza significativa*** del *volume di calcolo* del terreno, usata nelle varie verifiche geotecniche svolte dal programma, come già precedentemente accennato, è funzione del parametro *Multiplo della dimensione significativa della fondazione* (***m_{df}***).
Per le fondazioni di tipo *travi continue* la profondità significativa **h_{vs}** del volume di calcolo è pari a:

$$h_{vs} = b \cdot m_{df};$$

dove b è la larghezza della fondazione.

Per le fondazioni di tipo a *platea o a plinti* la profondità significativa **h_{vs}** del volume di calcolo è pari a:

$$h_{vs} = d_m \cdot m_{df};$$

dove d_m è la media delle dimensioni della base di impronta della platea o del plinto.

Nella seguente tabella sono riportati i valori attribuibili al parametro m_{df} ed il valore predefinito proposto dal programma.

Tipo di fondazione	Range di valori possibili di m_{df}	Valore predefinito di m_{df}
Travi continue	[1; 3]	3
Platee e plinti	[1; 3]	2

3.2 Idrogeologia

La falda acquifera è stata rilevata ad una profondità di 10m dal piano campagna.

3.3 Problematiche riscontrate

Durante l'esecuzione delle prove e dall'elaborazione dei dati non sono emerse problematiche rilevanti alla realizzazione delle opere di fondazione.

4 - MODELLAZIONE GEOTECNICA E PERICOLOSITA' SISMICA DEL SITO

Le indagini effettuate, permettono di classificare il profilo stratigrafico, ai fini della determinazione dell'azione sismica, di categoria:
C [C - Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti], basandosi sulla valutazione della velocità delle onde di taglio (V_{S30}) e/o del numero di colpi dello Standard Penetration Test (N_{SPT}) e/o della resistenza non drenata equivalente ($c_{u,30}$).
Tutti i parametri che caratterizzano i terreni di fondazione sono riportati nei successivi paragrafi.

4.1 Modellazione geotecnica

Ai fini del calcolo strutturale, il terreno sottostante l'opera viene modellato secondo lo schema di Winkler, cioè un sistema costituito da un letto di molle elastiche mutuamente indipendenti. Ciò consente di ricavare le rigidezze offerte dai manufatti di fondazione, siano queste profonde o superficiali, che sono state introdotte direttamente nel modello strutturale per tener conto dell'interazione opera/terreno.

4.2 Pericolosità sismica

Ai fini della pericolosità sismica sono stati analizzati i dati relativi alla sismicità dell'area di interesse e ad eventuali effetti di amplificazione stratigrafica e topografica. Si sono tenute in considerazione anche la classe dell'edificio e la vita nominale.

Per tale caratterizzazione si riportano di seguito i dati di pericolosità come da normativa:

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

Dati generali analisi sismica

Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	Ir_{Tmp}	C.S.T.	RP	RH	ξ
[°]											[%]
0	15	B	ca	X	[T +C]	S	N	C	SI	SI	5
				Y	[T +C]						

LEGENDA:

Ang Direzione di una componente dell'azione sismica rispetto all'asse X (sistema di riferimento globale); la seconda componente dell'azione sismica e' assunta con direzione ruotata di 90 gradi rispetto alla prima.
NV Nel caso di analisi dinamica, indica il numero di modi di vibrazione considerati.
CD Classe di duttilità: [A] = Alta - [B] = Media - [ND] = Non Dissipativa - [-] = Nessuna.
MP Tipo di struttura sismo-resistente prevalente: [ca] = calcestruzzo armato - [caOld] = calcestruzzo armato esistente - [muOld] = muratura esistente - [muNew] = muratura nuova - [muArm] = muratura armata - [ac] = acciaio.
Dir Direzione del sisma.
TS Tipologia della struttura:
Cemento armato: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [P] = Pareti accoppiate o miste equivalenti a pareti- [2P NC] = Due pareti per direzione non accoppiate - [P NC] = Pareti non accoppiate - [DT] = Deformabili torsionalmente - [PI] = Pendolo inverso - [PM] = Pendolo inverso intelaiate monopiano;
Muratura: [P] = un solo piano - [PP] = più di un piano - [C-P/MP] = muratura in pietra e/o mattoni pieni - [C-BAS] = muratura in blocchi artificiali con percentuale di foratura > 15%;
Acciaio: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [CT] = controventi concentrici diagonale tesa - [CV] = controventi concentrici a V - [M] = mensola o pendolo inverso - [TT] = telaio con tamponature.
EcA Eccentricità accidentale: [S] = considerata come condizione di carico statica aggiuntiva - [N] = Considerata come incremento delle sollecitazioni.
Ir_{Tmp} Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.
C.S.T. Categoria di sottosuolo: [A] = Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi - [B] = Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti - [C] = Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti - [E] = Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D.
RP Regolarità in pianta: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
RH Regolarità in altezza: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.

Dati generali analisi sismica

Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	Ir_{Tmp}	C.S.T.	RP	RH	ξ
[°]											[%]

ξ Coefficiente viscoso equivalente.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.

DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI COMPORTAMENTO

Corpo 1:

Fattori di comportamento

Dir	q'	q	q_0	K_R	α_u/α_1	k_w
X	-	3,900	3,900	1,00	1,30	-
Y	-	3,900	3,900	1,00	1,30	-
Z	-	1,500	-	-	-	-

LEGENDA:

q' Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU ridotto (Fattore di comportamento ridotto - relazione C7.3.1 circolare NTC)
q Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di comportamento).
q_0 Valore di base (comprensivo di k_w).
K_R Fattore riduttivo funzione della regolarità in altezza : pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza, 0,8 per costruzioni non regolari in altezza, e 0,75 per costruzioni in muratura esistenti non regolari in altezza (§ C8.5.5.1)..
α_u/α_1 Rapporto di sovraresistenza.
k_w Fattore di riduzione di q_0.

Stato Limite	T_r	a_g/g	Amplif. Stratigrafica		F_0	F_V	T^*_C	T_B	T_C	T_D
			S_S	C_C						
	[t]						[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	45	0,0393	1,500	1,641	2,532	0,678	0,258	0,141	0,424	1,757
SLD	75	0,0478	1,500	1,596	2,539	0,750	0,281	0,150	0,449	1,791
SLV	712	0,0982	1,500	1,517	2,705	1,145	0,328	0,166	0,497	1,993
SLC	1462	0,1202	1,500	1,501	2,730	1,277	0,338	0,169	0,508	2,081

LEGENDA:

T_r Periodo di ritorno dell'azione sismica. [t] = anni.
a_g/g Coefficiente di accelerazione al suolo.
S_S Coefficienti di Amplificazione Stratigrafica allo SLO/SLD/SLV/SLC.
C_C Coefficienti di Amplificazione di Tc allo SLO/SLD/SLV/SLC.
F_0 Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.
F_V Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione verticale.
T^*_C Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.
T_B Periodo di inizio del tratto accelerazione costante dello spettro di progetto.
T_C Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro di progetto.
T_D Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro di progetto.

Cl Ed	V_N	V_R	Lat.	Long.	Q_g	CTop	S_T
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
3	50	75	41.459444	12.659444	11	T1	1,00

LEGENDA:

Cl Ed Classe dell'edificio
V_N Vita nominale ([t] = anni).
V_R Periodo di riferimento. [t] = anni.
Lat. Latitudine geografica del sito.
Long. Longitudine geografica del sito.
Q_g Altitudine geografica del sito.
CTop Categoria topografica (Vedi NOTE).
S_T Coefficiente di amplificazione topografica.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.
Categoria topografica.
T1: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i <= 15°.
T2: Pendii con inclinazione media i > 15°.
T3: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media 15° <= i <= 30°.
T4: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media i > 30°.

Corpo 2:

Fattori di comportamento

Dir	q'	q	q_0	K_R	α_u/α_1	k_w
X	-	3,900	3,900	1,00	1,30	-
Y	-	3,900	3,900	1,00	1,30	-
Z	-	1,500	-	-	-	-

LEGENDA:

q' Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU ridotto (Fattore di comportamento ridotto - relazione C7.3.1 circolare NTC)
q Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di comportamento).
q_0 Valore di base (comprensivo di k_w).
K_R Fattore riduttivo funzione della regolarità in altezza : pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza, 0,8 per costruzioni non regolari in altezza, e 0,75 per costruzioni in muratura esistenti non regolari in altezza (§ C8.5.5.1)..
α_u/α_1 Rapporto di sovraresistenza.
k_w Fattore di riduzione di q_0.

Stato Limite	T_r	a_g/g	Amplif. Stratigrafica		F_0	F_V	T^*_C	T_B	T_C	T_D
			S_S	C_C						
	[t]						[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	45	0,0393	1,500	1,641	2,532	0,678	0,258	0,141	0,424	1,757
SLD	75	0,0478	1,500	1,596	2,539	0,750	0,281	0,150	0,449	1,791
SLV	712	0,0982	1,500	1,517	2,705	1,145	0,328	0,166	0,497	1,993
SLC	1462	0,1202	1,500	1,501	2,730	1,277	0,338	0,169	0,508	2,081

LEGENDA:

T_r Periodo di ritorno dell'azione sismica. [t] = anni.
a_g/g Coefficiente di accelerazione al suolo.
S_S Coefficienti di Amplificazione Stratigrafica allo SLO/SLD/SLV/SLC.
C_C Coefficienti di Amplificazione di Tc allo SLO/SLD/SLV/SLC.
F_0 Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.
F_V Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione verticale.
T^*_C Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.
T_B Periodo di inizio del tratto accelerazione costante dello spettro di progetto.
T_C Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro di progetto.
T_D Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro di progetto.

Cl Ed	V_N	V_R	Lat.	Long.	Q_g	CTop	S_T
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
3	50	75	41.459444	12.659444	11	T1	1,00

LEGENDA:

Cl Ed Classe dell'edificio
V_N Vita nominale ([t] = anni).
V_R Periodo di riferimento. [t] = anni.
Lat. Latitudine geografica del sito.
Long. Longitudine geografica del sito.
Q_g Altitudine geografica del sito.
CTop Categoria topografica (Vedi NOTE).
S_T Coefficiente di amplificazione topografica.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.
Categoria topografica.
T1: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i <= 15°.
T2: Pendii con inclinazione media i > 15°.
T3: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media 15° <= i <= 30°.
T4: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media i > 30°.

Corpo 3:

Fattori di comportamento

Dir	q'	q	q_0	K_R	α_u/α_1	k_w
X	-	2,760	3,450	0,80	1,15	-
Y	-	2,760	3,450	0,80	1,15	-
Z	-	1,500	-	-	-	-

LEGENDA:

q' Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU ridotto (Fattore di comportamento ridotto - relazione C7.3.1 circolare NTC)
q Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di comportamento).
q_0 Valore di base (comprensivo di k_w).
K_R Fattore riduttivo funzione della regolarità in altezza : pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza, 0,8 per costruzioni non regolari in altezza, e 0,75 per costruzioni in muratura esistenti non regolari in altezza (§ C8.5.5.1)..
α_u/α_1 Rapporto di sovraresistenza.
k_w Fattore di riduzione di q_0.

Stato Limite	T_r	a_g/g	Amplif. Stratigrafica		F_0	F_V	T^*_C	T_B	T_C	T_D
			S_S	C_C						
	[t]						[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	45	0,0393	1,500	1,641	2,532	0,678	0,258	0,141	0,424	1,757
SLD	75	0,0478	1,500	1,596	2,539	0,750	0,281	0,150	0,449	1,791
SLV	712	0,0982	1,500	1,517	2,705	1,145	0,328	0,166	0,497	1,993
SLC	1462	0,1202	1,500	1,501	2,730	1,277	0,338	0,169	0,508	2,081

LEGENDA:

T_r Periodo di ritorno dell'azione sismica. [t] = anni.
a_g/g Coefficiente di accelerazione al suolo.
S_S Coefficienti di Amplificazione Stratigrafica allo SLO/SLD/SLV/SLC.
C_C Coefficienti di Amplificazione di Tc allo SLO/SLD/SLV/SLC.
F_0 Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.
F_V Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione verticale.
T^*_C Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.
T_B Periodo di inizio del tratto accelerazione costante dello spettro di progetto.
T_C Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro di progetto.
T_D Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro di progetto.

Cl Ed	V_N	V_R	Lat.	Long.	Q_g	CTop	S_T
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
3	50	75	41.459444	12.659444	11	T1	1,00

LEGENDA:

Cl Ed Classe dell'edificio
V_N Vita nominale ([t] = anni).
V_R Periodo di riferimento. [t] = anni.
Lat. Latitudine geografica del sito.
Long. Longitudine geografica del sito.
Q_g Altitudine geografica del sito.
CTop Categoria topografica (Vedi NOTE).
S_T Coefficiente di amplificazione topografica.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.
Categoria topografica.
T1: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i <= 15°.
T2: Pendii con inclinazione media i > 15°.
T3: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media 15° <= i <= 30°.
T4: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media i > 30°.

5 - SCELTA TIPOLOGICA DELLE OPERE DI FONDAZIONE

La tipologia delle opere di fondazione è consona alle caratteristiche meccaniche del terreno definite in base ai risultati delle indagini geognostiche.
Nel caso in esame, la struttura di fondazione è costituita da:

- fondazioni dirette (Platea)

6 – VERIFICA DI SICUREZZA

Nelle verifiche allo stato limite ultimo deve essere rispettata la condizione:

$$E_d \leq R_d$$

dove:

E_d è il valore di progetto dell'azione o dell'effetto dell'azione;
R_d è il valore di progetto della resistenza del sistema geotecnico.

Le verifiche strutturali e geotecniche delle fondazioni, sono state effettuate con l'**Approccio 2** come definito al §2.6.1 del D.M. 2018, attraverso la combinazione **A1+M1+R3**. Le azioni sono state amplificate tramite i coefficienti della colonna A1 (STR) definiti nella tabella 6.2.I del D.M. 2018.

Tabella 6.2.I - Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni [cfr. D.M. 2018]

CARICHI	EFFETTO	Coefficiente parziale γ_F (o γ_E)	A1 (STR)	A2 (GEO)
Carichi permanenti G_1	Favorevole	γ_{G1}	1,00	1,00
	Sfavorevole		1,30	1,00
Carichi permanenti G_2[(1)]	Favorevole	γ_{G2}	0,80	0,80
	Sfavorevole		1,50	1,30
Azioni variabili Q	Favorevole	γ_{Qi}	0,00	0,00
	Sfavorevole		1,50	1,30

(1) Per i carichi permanenti G_2 si applica quanto indicato alla Tabella 2.6.I. Per la spinta delle terre si fa riferimento ai coefficienti γ_{G1}

I valori di resistenza del terreno sono stati ridotti tramite i coefficienti della colonna M1 definiti nella tabella 6.2.II del D.M. 2018.

Tabella 6.2.II - Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno [cfr. D.M. 2018]

PARAMETRO GEOTECNICO	Grandezza alla quale applicare il coefficiente parziale	Coefficiente parziale γ_M	M1	M2
Tangente dell'angolo di resistenza a taglio	$\tan\varphi_k$	$\gamma_{\varphi'}$	1,00	1,25
Coesione efficace	c'_k	$\gamma_{c'}$	1,00	1,25
Resistenza non drenata	c_{uk}	γ_{cu}	1,00	1,40
Peso dell'unità di volume	γ_γ	γ_γ	1,00	1,00

I valori calcolati delle resistenze totali dell'elemento strutturale sono stati divisi per i coefficienti R3 della tabella 6.4.I del D.M. 2018 per le fondazioni superficiali.

Tabella 6.4.I - Coefficienti parziali γ_R per le verifiche agli stati limite ultimi di fondazioni superficiali.

Verifica	Coefficiente Parziale
	(R3)
Carico limite	$\gamma_R = 2,3$
Scorrimento	$\gamma_R = 1,1$

Per le varie tipologie di fondazioni sono di seguito elencate le metodologie ed i modelli usati per il calcolo del carico limite ed i risultati di tale calcolo.

6.1 Carico limite fondazioni dirette

La formula del carico limite esprime l'equilibrio fra il carico applicato alla fondazione e la resistenza limite del terreno. Il carico limite è dato dalla seguente espressione:

$$q_{lim} = c \cdot N_c \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot g_c \cdot b_c \cdot \Psi_c + q \cdot N_q \cdot s_q \cdot d_q \cdot i_q \cdot g_q \cdot b_q \cdot \Psi_q + \frac{B'}{2} \cdot \gamma_f \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot d_\gamma \cdot i_\gamma \cdot g_\gamma \cdot b_\gamma \cdot \Psi_\gamma \cdot r_\gamma$$

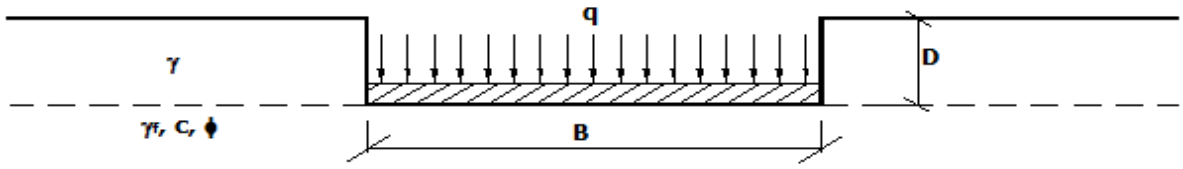
in cui:

c = coesione del terreno al disotto del piano di posa della fondazione;
q = $\gamma \cdot D$ = pressione geostatica in corrispondenza del piano di posa della fondazione;
γ = peso unità di volume del terreno al di sopra del piano di posa della fondazione;
D = profondità del piano di posa della fondazione;
B' = larghezza ridotta della suola di fondazione (vedi **NB**);
L = lunghezza della fondazione;
γ_f = peso unità di volume del terreno al disotto del piano di posa della fondazione;
N_c, N_q, N_γ = fattori di capacità portante;
s, d, i, g, b, ψ, r = coefficienti correttivi.

NB: Se la risultante dei carichi verticali è eccentrica, B e L saranno ridotte rispettivamente di:

$B' = B - 2 \cdot e_B$ $\quad$ e_B = eccentricità parallela al lato di dimensione B;
$L' = L - 2 \cdot e_L$ $\quad$ e_L = eccentricità parallela al lato di dimensione L;
con $B' \le L'$.

dove:



Calcolo dei fattori N_c, N_q, N_γ

Terreni puramente coesivi ($c \neq 0$, $\phi = 0$)	**Terreni dotati di attrito e coesione** ($c \neq 0$, $\phi \neq 0$)
$N_c = 2+\pi$	$N_c = (N_q - 1)\cdot\cot\phi$
$N_q = 1$	$N_q = K_p \cdot e^{\pi \cdot \tan\phi}$
$N_\gamma = 0$ se $\omega = 0$ $N_\gamma = -2\cdot\sin\omega$ se $\omega \neq 0$	$N_\gamma = 2\cdot(N_q + 1)\cdot\tan\phi$

dove:

$k_p = \tan^2\left(45 + \frac{\phi}{2}\right)$ è il coefficiente di spinta passiva di Rankine;

ϕ = angolo di attrito del terreno al disotto del piano di posa della fondazione;

ω = angolo di inclinazione del piano campagna.

Calcolo dei fattori di forma s_c, s_q, s_γ

Terreni puramente coesivi ($c \neq 0$, $\phi = 0$)	**Terreni dotati di attrito e coesione** ($c \neq 0$, $\phi \neq 0$)
$s_c = 1 + \frac{B'}{(2+\pi)\cdot L'}$	$s_c = 1 + \frac{N_q}{N_c}\cdot\frac{B'}{L'}$
$s_q = 1$	$s_q = 1 + \frac{B'}{L'}\cdot\tan\phi$
$s_\gamma = 1 - 0.40\cdot\frac{B'}{L'}$	$s_\gamma = 1 - 0.40\cdot\frac{B'}{L'}$

con $B'/L' < 1$.

Calcolo dei fattori di profondità del piano di posa d_c, d_q, d_γ

Si definisce il seguente parametro:

$$K = \frac{D}{B'} \quad \text{se} \quad \frac{D}{B'} \le 1;$$
$$K = \text{arctg}\left(\frac{D}{B'}\right) \quad \text{se} \quad \frac{D}{B'} > 1.$$

Terreni puramente coesivi ($c \neq 0$, $\phi = 0$)	**Terreni dotati di attrito e coesione** ($c \neq 0$, $\phi \neq 0$)
$d_c = 1+0{,}4\cdot K$	$d_c = d_q - \frac{1-d_q}{N_c\cdot\tan\phi}$
$d_q = 1$	$d_q = 1+2\cdot\tan\phi\cdot(1-\sin\phi)^2\cdot K$
$d_\gamma = 1$	$d_\gamma = 1$

Calcolo dei fattori di inclinazione del carico i_c, i_q, i_γ

Si definisce il seguente parametro:

$m = m_B = \frac{2 + B/L}{1 + B/L}$ se la forza H è parallela alla direzione trasversale della fondazione

$m = m_L = \frac{2 + L/B}{1 + L/B}$ se la forza H è parallela alla direzione longitudinale della fondazione

$m = m_\theta = m_L \cdot \cos^2\theta + m_B \cdot \text{sen}^2\theta$ se la forza H forma un angolo θ con la direzione longitudinale della fondazione

Terreni coesivi ($c\neq0$, $\phi=0$)	**Terreni incoerenti** ($c=0$, $\phi\neq0$)	**Terreni dotati di attrito e coesione** ($c\neq0$, $\phi\neq0$)
$i_c = 1 - \frac{m \cdot H}{c \cdot N_c \cdot B \cdot L}$	$i_c = 0$	$i_c = i_q - \frac{1 - i_q}{N_c \cdot \tan\phi}$
$i_q = 1$	$i_q = \left(1 - \frac{H}{V}\right)^m$	$i_q = \left(1 - \frac{H}{V + B \cdot L \cdot c \cdot \cot\phi}\right)^m$
$i_\gamma = 0$	$i_\gamma = \left(1 - \frac{H}{V}\right)^{m+1}$	$i_\gamma = \left(1 - \frac{H}{V + B \cdot L \cdot c \cdot \cot\phi}\right)^{m+1}$

dove:

H = componente orizzontale dei carichi agente sul piano di posa della fondazione;
V = componente verticale dei carichi agente sul piano di posa della fondazione.

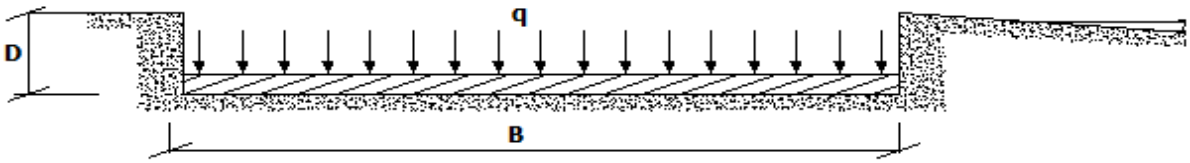
Calcolo dei fattori di inclinazione del piano di campagna b_c, b_q, b_γ

Indicando con ω la pendenza del piano campagna, si ha:

Terreni puramente coesivi ($c\neq0$, $\phi=0$)	**Terreni dotati di attrito e coesione** ($c\neq0$, $\phi\neq0$)
$b_c = 1 - \frac{2 \cdot \omega}{(2 + \pi)}$	$b_c = b_q - \frac{1 - b_q}{N_c \cdot \tan\phi}$
$b_q = (1-\tan\omega)^2 \cdot \cos\omega$	$b_q = (1-\tan\omega)^2 \cdot \cos\omega$
$b_\gamma = b_q/\cos\omega$	$b_\gamma = b_q/\cos\omega$

Per poter applicare tali coefficienti correttivi deve essere verificata la seguente condizione:

$$\omega < \phi; \qquad \omega < 45°.$$



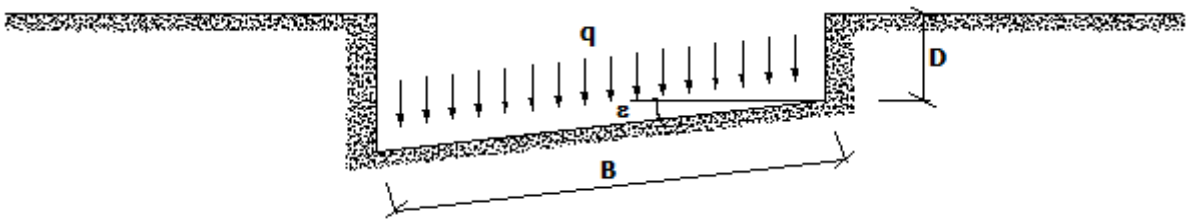
Calcolo dei fattori di inclinazione del piano di posa g_c, g_q, g_γ

Indicando con ε la pendenza del piano di posa della fondazione, si ha:

Terreni puramente coesivi ($c\neq0$, $\phi=0$)	**Terreni dotati di attrito e coesione** ($c\neq0$, $\phi\neq0$)
$g_c = 1 - \frac{2 \cdot \varepsilon}{(2 + \pi)}$	$g_c = g_q - \frac{1 - g_q}{N_c \cdot \tan\phi}$
$g_q = 1$	$g_q = (1 - \varepsilon \cdot \tan\phi)^2$
$g_\gamma = 1$	$g_\gamma = g_q$

Per poter applicare tali coefficienti correttivi deve essere verificata la seguente condizione:

$$\varepsilon < 45°$$



Calcolo dei fattori di riduzione per rottura a punzonamento ψ_c, ψ_q, ψ_γ

Si definisce l'*indice di rigidezza* del terreno come:

$$I_r = \frac{G}{c + \sigma \cdot \tan\phi}$$

dove:

$G = \frac{E}{2 \cdot (1+\nu)}$ = modulo d'elasticità tangenziale del terreno;

E= modulo elastico del terreno (nei calcoli è utilizzato il modulo edometrico);

ν = modulo di Poisson. Sia in condizioni non drenate che drenate è assunto pari a 0,5 (a vantaggio di sicurezza);

σ= tensione litostatica alla profondità D+B/2.

La rottura a punzonamento si verifica quando i coefficienti di punzonamento ψ_c, ψ_q, ψ_γ sono inferiori all'unità; ciò accade quando l'indice di rigidezza I_r si mantiene inferiore al valore critico:

$$I_r < I_{r,crit} = \frac{1}{2} \cdot e^{\left[\left(3.3-0.45\cdot\frac{B}{L}\right)\cdot\cot\left(45-\frac{\phi}{2}\right)\right]}.$$

Terreni puramente coesivi ($c\neq0$, $\phi=0$)	**Terreni dotati di attrito e coesione** ($c\neq0$, $\phi\neq0$)
$\psi_c = 0.32 + 0.12 \cdot \frac{B'}{L'} + 0.6 \cdot \mathrm{Log}(I_r)$	$\psi_c = \psi_q - \frac{1-\psi_q}{N_c \cdot \tan\phi}$
$\Psi_q = 1$	$\psi_q = e^{\left\{\left(0,6\cdot\frac{B'}{L'}-4,4\right)\cdot\tan\phi+\frac{3,07\cdot\sin\phi\cdot\mathrm{Log}(2\cdot I_r)}{1+\sin\phi}\right\}}$
$\Psi_\gamma = 1$	$\Psi_\gamma = \Psi_q$

Correzione per fondazione tipo piastra

Bowles, al fine di limitare il contributo del termine "$B\cdot N_\gamma$", che per valori elevati di B porterebbe ad ottenere valori del carico limite prossimi a quelli di una fondazione profonda, propone il seguente fattore di riduzione $\mathbf{r_\gamma}$:

$$r_\gamma = 1\text{-}0{,}25\cdot\mathrm{Log}(B/2) \qquad \text{con } B \geq 2 \text{ m}$$

Nella tabella sottostante sono riportati una serie di valori del coefficiente r_γ al variare della larghezza dell'elemento di fondazione.

B [m]	2	2.5	3	3.5	4	5	10	20	100
r_γ	1,00	0,97	0,95	0,93	0,92	0,90	0,82	0,75	0,57

Questo coefficiente assume particolare importanza per fondazioni larghe con rapporto D/B basso, caso nel quale il termine "$B\cdot N_\gamma$" è predominante.

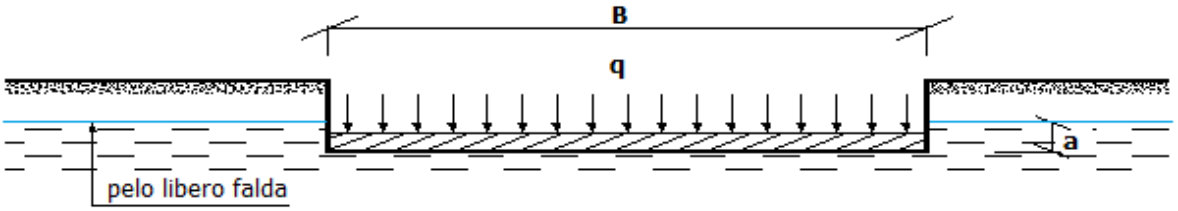
Calcolo del carico limite in presenza di falda

Se il pelo libero della falda è compreso fra il piano campagna ed il piano di posa della fondazione, ad un'altezza **a** sopra il piano di posa, l'espressione generale del carico limite, valutato in termini di *tensioni effettive*, diviene:

$$q_{lim} = c'\cdot N_c \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot g_c \cdot b_c \cdot \Psi_c + q \cdot N_q \cdot s_q \cdot d_q \cdot i_q \cdot g_q \cdot b_q \cdot \Psi_q + \frac{B'}{2} \cdot \gamma'_f \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot d_\gamma \cdot i_\gamma \cdot g_\gamma \cdot b_\gamma \cdot \Psi_\gamma \cdot r_\gamma + \gamma_{H_2O} \cdot a$$

dove la tensione litostatica al piano di posa è valutata come:

$$q = \gamma\cdot(D-a)+\gamma'\cdot a$$

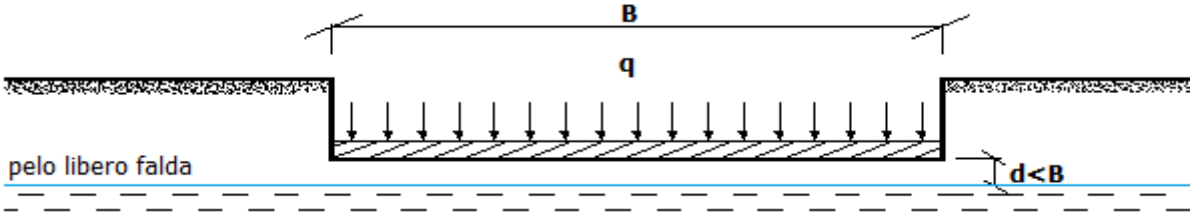


Se il pelo libero della falda è al di sotto del piano di posa della fondazione di una profondità **d**, tale che:

$$D \leq d \leq D+B, \qquad \text{o in altri termini} \qquad d<B$$

l'espressione generale del carico limite, valutato in termini di *tensioni effettive*, diviene:

$$q_{lim} = c'\cdot N_c \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot g_c \cdot b_c \cdot \Psi_c + q \cdot N_q \cdot s_q \cdot d_q \cdot i_q \cdot g_q \cdot b_q \cdot \Psi_q + \frac{B'}{2} \cdot \left[\gamma'_f + (\gamma_f - \gamma'_f) \cdot \frac{d}{B'}\right] \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot d_\gamma \cdot i_\gamma \cdot g_\gamma \cdot b_\gamma \cdot \Psi_\gamma \cdot r_\gamma$$



Se il pelo libero della falda è al di sotto del piano campagna di una profondità **d**, tale che:

$$d \geq D+B, \quad \text{o in altri termini} \quad d \geq B$$

la presenza della falda viene trascurata.

Calcolo del carico limite in condizioni non drenate

L'espressione generale del carico limite, valutato in termini di *tensioni totale*, diventa:

$$q_{lim} = c_u \cdot (2+\pi) \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot g_c \cdot b_c + q + \frac{B'}{2} \cdot \gamma_{sat} \cdot B' \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot r_\gamma$$

dove:

c_u = coesione non drenata;

γ_{sat} = peso unità di volume del terreno in condizioni di saturazione.

N.B: Nel calcolo in condizioni non drenate (situazione molto rara per un terreno incoerente) si assume, sempre e comunque, che l'angolo di attrito ϕ sia nullo ($\phi = 0$).

6.2 Fattori correttivi al carico limite in presenza di sisma

L'azione del sisma si traduce in accelerazioni nel sottosuolo (**effetto cinematico**) e nella fondazione, per l'azione delle forze d'inerzia generate nella struttura in elevazione (**effetto inerziale**).

Nell'analisi pseudo-statica, modellando l'azione sismica attraverso la sola componente orizzontale, tali effetti possono essere portati in conto mediante l'introduzione di coefficienti sismici rispettivamente denominati $\mathbf{K_{hi}}$ e $\mathbf{K_{hk}}$, il primo definito dal rapporto tra le componenti orizzontale e verticale dei carichi trasmessi in fondazione ed il secondo funzione dell'accelerazione massima attesa al sito.

La formula generale del carico limite si modifica nel seguente modo:

$$q_{lim} = c \cdot N_c \cdot s_c \cdot d_c \cdot i_c \cdot g_c \cdot b_c \cdot \Psi_c \cdot z_c + q \cdot N_q \cdot s_q \cdot d_q \cdot i_q \cdot g_q \cdot b_q \cdot \Psi_q \cdot z_q + \frac{B'}{2} \cdot \gamma_f \cdot N_\gamma \cdot s_\gamma \cdot d_\gamma \cdot i_\gamma \cdot g_\gamma \cdot b_\gamma \cdot \Psi_\gamma \cdot r_\gamma \cdot z_\gamma \cdot c_\gamma$$

in cui, oltre ai termini già precedentemente indicati, si sono introdotti i seguenti termini:

z_c, z_q, z_γ = coefficienti correttivi dovuti all'effetto inerziale;

c_γ = coefficiente correttivo dovuto all'effetto cinematico.

Calcolo del fattore correttivo dovuto all'effetto cinematico c_γ

L'effetto cinematico modifica il solo coefficiente N_γ in funzione del coefficiente sismico K_{hk} che è pari a:

$$K_{hk} = \beta_s \cdot S_S \cdot S_T \cdot a_g/g;$$

dove:

β_s = coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito;

g = accelerazione di gravità;

S_S = coefficiente di amplificazione stratigrafica;

S_T = coefficiente di amplificazione topografica;

a_g = accelerazione orizzontale massima attesa su sito di riferimento rigido.

I valori di β_s sono riportati nella seguente tabella:

	CATEGORIA DI SOTTOSUOLO	
	A	**B,C,D,E**
	β_s	β_s
$0,2 < a_g(g) \leq 0,4$	0,30	0,28
$0,1 < a_g(g) \leq 0,2$	0,27	0,24
$a_g(g) \leq 0,1$	0,20	0,20

Il fattore correttivo dovuto all'effetto cinematico c_γ è stato, pertanto, determinato con la seguente relazione:

Terreni puramente coesivi ($c\neq0$, $\phi=0$)	Terreni dotati di attrito e coesione ($c\neq0$, $\phi\neq0$)
$c_\gamma = 1$	$c_\gamma = \left(1-\frac{K_{hk}}{\tan\phi}\right)^{0.45}$ se $\frac{K_{hk}}{\tan\phi}<1$, altrimenti $c_\gamma = 0$

Calcolo dei fattori correttivi dovuti all'effetto inerziale z_c, z_q, z_γ

L'effetto inerziale produce variazioni di tutti i coefficienti di capacità portante del carico limite in funzione del coefficiente sismico K_{hi}.

Tali effetti correttivi vengono valutati con la teoria di **Paolucci - Pecker** attraverso le seguenti relazioni:

Terreni puramente coesivi ($c\neq0$, $\phi=0$)	Terreni dotati di attrito e coesione ($c\neq0$, $\phi\neq0$)		
$Z_c = Z_q = Z_\gamma = 1$	$Z_c = 1-0{,}32\cdot K_{hi}$	se $z_c>0$	altrimenti $z_c = 0$
	$z_\gamma = z_q = \left(1-\frac{K_{hi}}{\tan\phi}\right)^{0.35}$	se $\frac{K_{hi}}{\tan\phi}<1$	altrimenti $z_\gamma = z_q = 0$

dove:

K_{hi} è ricavato dallo spettro di progetto allo SLV attraverso la relazione:

$$K_{hi} = S_S \cdot S_T \cdot a_g/g;$$

i cui termini sono stati precedentemente precisati.

Si fa notare che il coefficiente sismico K_{hi} coincide con l'ordinata dello spettro di progetto allo SLU per T = 0 ed è indipendente dalle combinazioni di carico.

Verifiche nei confronti degli stati limite ultimi (SLU)

Di seguito si riporta una tabella riepilogativa relativa alla verifica dello stato limite di collasso per carico limite dell'insieme fondazione-terreno.

Si precisa che il valore relativo alla colonna $Q_{d,Rd}$, di cui nella tabella seguente, è da intendersi come il valore di progetto della resistenza R_d, ossia il rapporto fra il carico limite q_{lim} (calcolato come sopra esposto) ed il valore del coefficiente parziale di sicurezza γ_R relativo alla capacità portante del complesso terreno-fondazione, in relazione all'approccio utilizzato. Nel caso in esame il coefficiente parziale di sicurezza γ_R è stato assunto pari a 2,3 (tabella 6.4.I del D.M. 2018).
Si precisa che, nella sottostante tabella:

- la coppia Q_{Ed} e $Q_{d,Rd}$ è relativa alla combinazione di carico, fra tutte quelle esaminate, che da luogo al minimo coefficiente di sicurezza (CS);
- nelle colonne "***per N_q, per N_c*** e ***per N_γ***", relative ai "***Coef. Cor. Terzaghi***", viene riportato il prodotto tra i vari coefficienti correttivi presenti nell'espressione generale del carico limite. Ad esempio si è posto:

Coef. Cor. Terzaghi per N_q = $s_q\cdot d_q\cdot i_q\cdot g_q\cdot b_q\cdot \psi_q\cdot z_q$
Coef. Cor. Terzaghi per N_c = $s_c\cdot d_c\cdot i_c\cdot g_c\cdot b_c\cdot \psi_c\cdot z_c$
Coef. Cor. Terzaghi per N_γ = $s_\gamma\cdot d_\gamma\cdot i_\gamma\cdot g_\gamma\cdot b_\gamma\cdot \psi_\gamma\cdot r_\gamma\ z_\gamma\cdot c_\gamma$

CORPO 1:

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU

Id_{Fnd}	CS	L_X	L_Y	Rtz	$Z_{P.cmp}$	Z_{Fld}	Cmp T	C. Terzaghi						Q_{Ed}	Q_{Rd}	R_f
								per N_q	per N_c	per N_γ	N_q	N_c	N_γ			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm²]	[N/mm²]	
Platea 1	29,51	41,87	16,37	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,25	0,00	0,65	23,18	35,49	30,21	0,047	1,388	NO

LEGENDA:

Id_{Fnd} Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
$L_{X/Y}$ Dimensioni dell'elemento di fondazione.
Rtz Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU

Id_{Fnd}	CS	L_X	L_Y	Rtz	$Z_{P.cmp}$	Z_{Fld}	Cmp T	C. Terzaghi						Q_{Ed}	Q_{Rd}	R_f
								per N_q	per N_c	per N_γ	N_q	N_c	N_γ			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm²]	[N/mm²]	

$Z_{P.cmp}$ Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
Z_{Fld} Profondità della falda dal piano campagna.
Cmp T Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
C. Terzaghi Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
Q_{Ed} Carico di progetto sul terreno.
Q_{Rd} Resistenza di progetto del terreno.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD

Id_{Fnd}	CS	L_X	L_Y	Rtz	$Z_{P.cmp}$	Z_{Fld}	Cmp T	C. Terzaghi						Q_{Ed}	Q_{Rd}	R_f
								per N_q	per N_c	per N_γ	N_q	N_c	N_γ			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm²]	[N/mm²]	
Platea 1	52,88	41,87	16,37	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,20	0,00	0,62	23,18	35,49	30,21	0,032	1,690	NO

LEGENDA:
Id_{Fnd} Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
$L_{X/Y}$ Dimensioni dell'elemento di fondazione.
Rtz Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
$Z_{P.cmp}$ Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
Z_{Fld} Profondità della falda dal piano campagna.
Cmp T Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
C. Terzaghi Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
Q_{Ed} Carico di progetto sul terreno.
Q_{Rd} Resistenza di progetto del terreno.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

CORPO 2:

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU

Id_{Fnd}	CS	L_X	L_Y	Rtz	$Z_{P.cmp}$	Z_{Fld}	Cmp T	C. Terzaghi						Q_{Ed}	Q_{Rd}	R_f
								per N_q	per N_c	per N_γ	N_q	N_c	N_γ			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm²]	[N/mm²]	
Platea 1	21,19	18,99	14,50	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,46	0,00	0,56	23,18	35,49	30,21	0,050	1,060	NO

LEGENDA:
Id_{Fnd} Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
$L_{X/Y}$ Dimensioni dell'elemento di fondazione.
Rtz Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
$Z_{P.cmp}$ Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
Z_{Fld} Profondità della falda dal piano campagna.
Cmp T Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
C. Terzaghi Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
Q_{Ed} Carico di progetto sul terreno.
Q_{Rd} Resistenza di progetto del terreno.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD

Id_{Fnd}	CS	L_X	L_Y	Rtz	$Z_{P.cmp}$	Z_{Fld}	Cmp T	C. Terzaghi						Q_{Ed}	Q_{Rd}	R_f
								per N_q	per N_c	per N_γ	N_q	N_c	N_γ			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm²]	[N/mm²]	
Platea 1	37,74	18,99	14,50	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,40	0,00	0,53	23,18	35,49	30,21	0,034	1,288	NO

LEGENDA:
Id_{Fnd} Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD

Id_{Fnd}	CS	L_X	L_Y	Rtz	$Z_{P.cmp}$	Z_{Fld}	Cmp T	C. Terzaghi						Q_{Ed}	Q_{Rd}	R_f
								per N_q	per N_c	per N_γ	N_q	N_c	N_γ			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm²]	[N/mm²]	

CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
$L_{X/Y}$ Dimensioni dell'elemento di fondazione.
Rtz Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
$Z_{P.cmp}$ Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
Z_{Fld} Profondità della falda dal piano campagna.
Cmp T Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
C. Terzaghi Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
Q_{Ed} Carico di progetto sul terreno.
Q_{Rd} Resistenza di progetto del terreno.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

CORPO 3:

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU

Id_{Fnd}	CS	L_X	L_Y	Rtz	$Z_{P.cmp}$	Z_{Fld}	Cmp T	C. Terzaghi						Q_{Ed}	Q_{Rd}	R_f
								per N_q	per N_c	per N_γ	N_q	N_c	N_γ			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm²]	[N/mm²]	
Platea 1	28,87	37,18	19,77	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,34	0,00	0,60	23,18	35,49	30,21	0,051	1,487	NO

LEGENDA:

Id_{Fnd} Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
$L_{X/Y}$ Dimensioni dell'elemento di fondazione.
Rtz Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
$Z_{P.cmp}$ Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
Z_{Fld} Profondità della falda dal piano campagna.
Cmp T Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
C. Terzaghi Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
Q_{Ed} Carico di progetto sul terreno.
Q_{Rd} Resistenza di progetto del terreno.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD

Id_{Fnd}	CS	L_X	L_Y	Rtz	$Z_{P.cmp}$	Z_{Fld}	Cmp T	C. Terzaghi						Q_{Ed}	Q_{Rd}	R_f
								per N_q	per N_c	per N_γ	N_q	N_c	N_γ			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm²]	[N/mm²]	
Platea 1	51,61	37,18	19,77	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,28	0,00	0,57	23,18	35,49	30,21	0,035	1,806	NO

LEGENDA:

Id_{Fnd} Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
$L_{X/Y}$ Dimensioni dell'elemento di fondazione.
Rtz Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
$Z_{P.cmp}$ Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
Z_{Fld} Profondità della falda dal piano campagna.
Cmp T Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
C. Terzaghi Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
Q_{Ed} Carico di progetto sul terreno.
Q_{Rd} Resistenza di progetto del terreno.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO

Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA
LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNNR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale– Componente 3 –Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici– Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO

Progetto di Fattibilita Tecnico ed Economica validato ai sensi dell 'art. 26 del D.Lgs. 50/2016 2023-04-07 - 0024036

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi" di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA

DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE

R.T.P. (Rep.n. 14108 Racc. n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA

RELAZIONE ILLUSTRATIVA SUI MATERIALI

Nr. ELABORATO - CODICE - FILE

PE.ST.03

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
25/10/23				

○	PARTE GENERALE	○	ARCHITETTURA	◉	STRUTTURE	○	IMPIANTI	○	SICUREZZA

COMUNE DI NETTUNO (RM)

RELAZIONE SUI MATERIALI E SULLE DOSATURE

(Art. 4 comma b della legge 5/11/1971 n 1086)

(Cap. 7-10-11 del D.M. 2018)

RELAZIONE ILLUSTRATIVA SUI MATERIALI E SULLE DOSATURE

(Art. 4 comma b della legge 5/11/1971 n 1086)

- **COMMITTENTI :** Comune di Nettuno
- **COMUNE :** Comune di Nettuno
- **PROGETTO :** Lavori di Realizzazione di un nuovo edificio scolastico
- **CONGLOMERATO CEMENTIZIO:** classe C 28/35
- **ACCIAIO ARMATURE:** B450C
- **ACCIAIO DA CARPENTERIA:** S275JR

Il conglomerato cementizio e le barre di armature impiegate per la realizzazione del fabbricato a farsi saranno verificate con analisi di laboratorio come previsto dalle norme. Verranno dunque effettuati i prelievi dei campioni degli stessi durante la esecuzione, il tutto nel rispetto della vigente normativa tecnica.

In Particolare per il **conglomerato cementizio** saranno impiegati inerti di ottima qualità, provenienti da cave locali ed il cemento e dovrà avere almeno le seguenti caratteristiche:

- Classe di resistenza C28/35 (Rck35) conforme al NTC 2018
- Resistenza cubica caratteristica a compressione Rck= 35 MPa
- Resistenza cilindrica caratteristica a compressione fck= 28 MPa
- Resistenza di calcolo a trazione fctd= 1,32 MPa
- Modulo elastico normale E= 33300 MPa
- Classe di consistenza S4 (UNI EN 206-1 / UNI 11104)
- Classe di esposizione XC2 “struttura di fondazione” (UNI EN 206-1 / UNI 11104)
- Classe di esposizione XC1 “struttura in elevazione” (UNI EN 206-1 / UNI 11104)
- Diametro massimo inerte 30 mm.

ACCIAIO ARMATURE: Le armature messe in opera non dovranno essere eccessivamente ossidate o corrose, recanti difetti superficiali che ne’alterino la resistenza e non dovranno essere ricoperte da sostanze che ne riducono l’aderenza migliorata di tipo B450C (verificata da opportune prove di laboratorio).

- Resistenza caratteristica di snervamento fyk ≥450 MPa
- Resistenza caratteristica a rottura ftk ≥540 MPa
- Modulo elastico Ey= 206000 MPa

- ACCIAIO DA CARPENTERIA

Acciaio S275JR con le seguenti caratteristiche

- Tensione caratteristica di snervamento fyk $t \leq 40mm$ 2750 daN/cm^2

  fyk $t > 40mm$ 2550 daN/cm^2

-Tensione caratteristica a rottura ftk $t \leq 40mm$ 4300 daN/cm^2

  fyk $t > 40mm$ 4100 daN/cm^2

-Modulo Elastico Es= 21000000 daN/cm^2

- Coefficiente di Poisson v=0.3

- Modulo di elasticità trasversale G= Es/2(1+v)

- Densità $\rho =$ 7850 daN/cm^3

- Coefficiente di espansione termica lineare $\alpha = 12x10^{-6°C}$

(per temperature fino a 100°C)

-Bulloni

Classe vite	8.8
Classe Dado	8.8
Tensione di snervamento	fyb=6490 daN/cm^2
Tensione di rottura	ftb=8000 daN/cm^2
Resistenza di progetto a taglio	fdV= 3889 daN/cm^2

-Saldature

Le saldature dovranno essere eseguite con uno dei procedimenti all'arco elettrico codificati secondo la norma UNI EN ISO 4063:2011. I saldatori nei procedimenti semiautomatici e manuali devono essere qualificati secondo la norma UNI EN ISO 9606-1:2017 da parte di un Ente terzo. Gli operatori dei procedimenti automatici o robotizzati dovranno essere certificati secondo la norma UNI EN ISO 14732:2013. Le caratteristiche di duttilità, snervamento, resistenza e tenacità in zona fusa e in zona termica alterata non devono essere inferiori a quelle del materiale base. Nell'esecuzione delle saldature dovranno essere rispettate le norme UNI EN 1011:2005 parti 1 e 2; per la preparazione dei lembi dovrà essere applicata la norma UNI EN ISO 9692-1:2013.

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO

Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA

LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNNR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale– Componente 3 –Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici– Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO

Progetto di Fattibilita Tecnico ed Economica validato ai sensi dell 'art. 26 del D.Lgs. 50/2016 2023-04-07 - 0024036

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi" di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA

DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE

R.T.P. (Rep.n. 14108 Racc. n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA

FASCICOLO DEI CALCOLI - CORPO 1

Nr. ELABORATO - CODICE - FILE

PE.ST.04

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
25/10/23				

○	PARTE GENERALE	○	ARCHITETTURA	◉	STRUTTURE	○	IMPIANTI	○	SICUREZZA

Comune di Nettuno
Provincia di Roma

TABULATI DI CALCOLO
CORPO 1
(Tomo 1 di 3)

INFORMAZIONI GENERALI

Edificio	Cemento Armato
Costruzione	Nuova
Situazione	-
Intervento	-
Comune	Nettuno
Provincia	Roma
Oggetto	
Parte d'opera	
Normativa di riferimento	D.M. 17/01/2018
Calcolo semplificato per siti a bassa sismicità (§ 7.0)	-
Analisi sismica	Dinamica solo Orizzontale

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

Caratteristiche calcestruzzo armato

N_{id}	γ_k	$\alpha_{T,\,i}$	E	G	C_{Erid}	Stz	R_{ck}	R_{cm}	$\%R_{ck}$	γ_c	f_{cd}	f_{ctd}	f_{cfm}	N	n Ac
	[N/m³]	[1/°C]	[N/mm²]	[N/mm²]	[%]		[N/mm²]	[N/mm²]			[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		
C28/35_B450C - (C20/25)															
001	25.000	0,000010	33.300	12.583	60	P	35,00	-	0,85	1,50	16,46	1,32	3,40	15	002

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ_k Peso specifico.
$\alpha_{T,\,i}$ Coefficiente di dilatazione termica.
E Modulo elastico normale.
G Modulo elastico tangenziale.
C_{Erid} Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [$E_{sisma} = E \cdot c_{Erid}$].
Stz Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
R_{ck} Resistenza caratteristica cubica.
R_{cm} Resistenza media cubica.
$\%R_{ck}$ Percentuale di riduzione della R_{ck}
γ_c Coefficiente parziale di sicurezza del materiale.
f_{cd} Resistenza di calcolo a compressione.
f_{ctd} Resistenza di calcolo a trazione.
f_{cfm} Resistenza media a trazione per flessione.
n Ac Identificativo, nella relativa tabella materiali, dell'acciaio utilizzato: [-] = parametro NON significativo per il materiale.

MATERIALI ACCIAIO

Caratteristiche acciaio

N_{id}	γ_k	$\alpha_{T,\,i}$	E	G	Stz	LMT	f_{yk}	f_{tk}	f_{yd}	f_{td}	γ_s	γ_{M1}	γ_{M2}	$\gamma_{M3,SLV}$	$\gamma_{M3,SLE}$	γ_{M7} NCnt	γ_{M7} Cnt
	[N/m³]	[1/°C]	[N/mm²]	[N/mm²]			[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]							
Acciaio B450C - Acciaio in Tondini - (B450C)																	
002	78.500	0,000010	210.000	80.769	P	-	450,00	-	391,30	-	1,15	-	-	-	-	-	-
S275 - Acciaio per Profilati - (S275)																	
003	78.500	0,000012	210.000	80.769	P	40	275,00	430,00	261,90	-	1,05	1,05	1,25	-	-	-	-
						80	255,00	410,00	242,86								

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ_k Peso specifico.
$\alpha_{T,\,i}$ Coefficiente di dilatazione termica.
E Modulo elastico normale.
G Modulo elastico tangenziale.
Stz Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
LMT Campo di validità in termini di spessore t, (per profili, piastre, saldature) o diametro, d (per bulloni, tondini, chiodi, viti, spinotti)
f_{yk} Resistenza caratteristica allo snervamento
f_{tk} Resistenza caratteristica a rottura
f_{yd} Resistenza di calcolo
f_{td} Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni).
γ_s Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale.
γ_{M1} Coefficiente parziale di sicurezza per instabilità.
γ_{M2} Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite.
$\gamma_{M3,SLV}$ Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni).
$\gamma_{M3,SLE}$ Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLE (Bulloni).
γ_{M7} Coefficiente parziale di sicurezza precarico di bulloni ad alta resistenza (Bulloni - NCnt = con serraggio NON controllato; Cnt = con serraggio controllato). [-] = parametro NON significativo per il materiale.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il materiale.

TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI

Tensioni ammissibili allo SLE dei vari materiali

Materiale	SL	Tensione di verifica	$\sigma_{d,amm}$
			[N/mm²]
C28/35_B450C	Caratteristica(RARA)	Compressione Calcestruzzo	17,43
	Quasi permanente	Compressione Calcestruzzo	13,07
Acciaio B450C	Caratteristica(RARA)	Trazione Acciaio	360,00

LEGENDA:

SL Stato limite di esercizio per cui si esegue la verifica.
$\sigma_{d,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica.

TERRENI

Terreni

N_{TRN}	γ_T	γ_{Ts}	K1			ϕ	c_u	c'	E_d	E_{cu}	A_{S-B}	ST_P
			K_{1X}	K_{1Y}	K_{1Z}							
	[N/m³]	[N/m³]	[N/cm³]	[N/cm³]	[N/cm³]	[°]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		
Sabbia argillosa mediamente consolidata												
T001	18.000	18.000	60	60	200	32	0,000	0,000	60	0	0,000	NO

LEGENDA:

N_{TRN} Numero identificativo del terreno.
γ_T Peso specifico del terreno.
γ_{Ts} Peso specifico saturo del terreno.
K1 Valori della costante di Winkler riferita alla piastra Standard di lato b = 30 cm nelle direzioni degli assi del riferimento globale X (K_{1X}), Y (K_{1Y}), e Z (K_{1Z}).
ϕ Angolo di attrito del terreno.
c_u Coesione non drenata.
c' Coesione efficace.
E_d Modulo edometrico.
E_{cu} Modulo elastico in condizione non drenate.
A_{S-B} Parametro "A" di Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali.
ST_P [SI]: Il terreno è usato nella valutazione delle spinte a tergo delle pareti/muri controterra; [NO]: Il terreno NON è usato nella valutazione delle spinte a tergo delle pareti/muri controterra.

SEZIONI ASTE

Sezioni aste

N_{id}	Tp	Label	Dimensioni										v	A	Area per Taglio		Inerzia				$\Delta\Theta I_{pr}$
			B	H	Sp_w	L_w	$Sp_{f,0}$	$L_{f,0}$	$Sp_{f,1}$	$L_{f,1}$	$L_{f,2}$	$L_{f,3}$			$A_{X,T}$	$A_{Y,T}$	I_X	I_T	I_Y	I_{XY}	
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		[cm²]	[cm²]	[cm²]	[cm⁴]	[cm⁴]	[cm⁴]	[cm⁴]	[°]
001	▨	60x40	60	40	-	-	-	-	-	-	-	-	4	2.400	2.000	2.000	320.000	751.872	720.000	0	0,00
002	▨	70x40	70	40	-	-	-	-	-	-	-	-	4	2.800	2.333	2.333	373.333	951.552	1.143.333	0	0,00
003	▨	40x40	40	40	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.600	1.333	1.333	213.333	359.936	213.333	0	0,00
004	▨	40x50	40	50	-	-	-	-	-	-	-	-	4	2.000	1.667	1.667	416.667	547.360	266.667	0	0,00
005	▨	40x30	40	30	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.200	1.000	1.000	90.000	193.644	160.000	0	0,00
006	▨	60x50	60	50	-	-	-	-	-	-	-	-	4	3.000	2.500	2.500	625.000	1.245.750	900.000	0	0,00
007	▨	50x40	50	40	-	-	-	-	-	-	-	-	4	2.000	1.667	1.667	266.667	547.360	416.667	0	0,00
008	▨	190x16	190	16	-	-	-	-	-	-	-	-	4	3.040	2.533	2.533	64.853	259.413	9.145.333	0	0,00
009	▨	30x50	30	50	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.500	1.250	1.250	312.500	279.270	112.500	0	0,00
010	▨	30x20	30	20	-	-	-	-	-	-	-	-	4	600	500	500	20.000	46.992	45.000	0	0,00
013	▨	40x60	40	60	-	-	-	-	-	-	-	-	4	2.400	2.000	2.000	720.000	751.872	320.000	0	0,00
014	⊘	Ø50	50	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	1.963	1.767	1.767	306.796	613.592	306.796	0	0,00

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo della sezione.
Tp Tipo di sezione.
Label Identificativo della sezione come indicato nelle carpenterie.
B Base/Diametro/Raggio.
H Altezza/Lato/Altezza di colmo.
Sp_w Spessore anima.
L_w Lunghezza anima.
$Sp_{f,0}$ Spessore ala 0.
$L_{f,0}$ Lunghezza ala 0.
$Sp_{f,1}$ Spessore ala 1.
$L_{f,1}$ Lunghezza ala 1.
$L_{f,2}$ Lunghezza ala 2.
$L_{f,3}$ Lunghezza ala 3.
v Nel caso di sezioni poligonali, indica il numero dei vertici della sezione.
A Area della sezione.
$\Delta\Theta I_{pr}$ Rotazione degli assi principali d'inerzia rispetto agli assi X, Y, espresse in gradi sessadecimali.
Inerzia Inerzie della sezione rispetto agli assi.

SEZIONI PROFILATI IN ACCIAIO

Sezioni profilati in acciaio - parte I

N_{id}	Tp	Label	b	b_1	h	t_f	t_{f1}	t_w	t_p	r_w	r_f	$r_{w/f}$	h_i	d	p_w	p_f	$d_{sp,w}$	$d_{sp,f}$
			[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[%]	[%]	[mm]	[mm]
011	[	UPN 220	80,0	-	220,0	12,5	-	9,0	-	-	6,5	12,5	0,0	167,0	-	8	-	40,0
012	I	IPN 160	74,0	-	160,0	9,5	-	6,3	-	-	3,8	6,3	-	125,8	-	14	-	18,5
015	[	UPN 220	80,0	-	220,0	12,5	-	9,0	-	-	6,5	12,5	0,0	167,0	-	8	-	40,0

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo del profilato.
Tp Tipo di profilato.
Label Identificativo del profilato come indicato nelle carpenterie.
b Base del profilato.
b_1 Seconda base (per profilati composti).
h Altezza.
t_f Spessore ala.
t_{f1} Spessore seconda ala (per profilati composti).
t_w Spessore anima.
t_p Spessore piatto (per profilati composti).
r_w Raggio anima.
r_f Raggio ala.
$r_{w/f}$ Raggio anima/ala.
h_i Altezza anima.
d Altezza netta raccordi.
p_w Pendenza anima.
p_f Pendenza ala.
$d_{sp,w}$ Distanza spessore anima.
$d_{sp,f}$ Distanza spessore ala.

SEZIONI PROFILATI IN ACCIAIO

Sezioni profilati in acciaio - parte II

N_{id}	Tp	Label	Dir	TC	$d_{x/y}$	P_{abb}	A	A_v	I	$W_{el,sup/dx}$	$W_{el,inf/sx}$	W_{pl}	i	I_W	I_T	I_{XY}	α_{xy}
					[mm]	[mm]	[cm²]	[cm²]	[cm⁴]	[cm³]	[cm³]	[cm³]	[cm]	[cm⁶]	[cm⁴]	[cm⁴]	[°]
011	[	UPN 220	X	-	-	0	37	17,60	2690,0	245,0	245,0	292,0	8,48	14600,000	16	0	0,0
			Y		-			19,88	197,0	33,6	92,1	64,1	2,30				
012	I	IPN 160	X	-	-	0	23	10,90	935,0	117,0	117,0	136,0	6,40	3140,000	7	0	0,0
			Y		-			15,23	54,7	14,8	14,8	24,9	1,55				
015	[	UPN 220	X	-	-	0	37	17,60	2690,0	245,0	245,0	292,0	8,48	14600,000	16	0	0,0
			Y		-			19,88	197,0	92,1	33,6	64,1	2,30				

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo del profilato.
Tp Tipo di profilato.
Label Identificativo del profilato come indicato nelle carpenterie.
Dir Direzione.
TC Tipo collegamenti (per profilati composti). A = Abbottonati; R = Ravvicinati.
$d_{x/y}$ Distanza profilati lungo X/Y (per profilati composti).
P_{abb} Passo abbottonatura (per profilati composti).
A Area della sezione.
A_v Area resistente a taglio.
I Inerzia.
$W_{el,sup/dx}$ Modulo di resistenza elastica superiore/destra.
$W_{el,inf/sx}$ Modulo di resistenza elastica inferiore/sinistra.
W_{pl} Modulo resistenza plastica.
i Raggio inerzia
I_W Inerzia settoriale.
I_T Inerzia torsionale.
I_{XY} Inerzia in XY.
α_{xy} Rotazione assi inerzia.

ANALISI CARICHI

Analisi carichi

N_{id}	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Peso Proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico Neve
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	
										[N/m²]
001	S	TAMPONATURE	Carico Permanente	Peso Tompagno	500	Rivestimento in legno	300		0	0
002	S	Soletta scala esterna	Scuole	**vedi le relative tabelle dei carichi*	-	Pavimento, sottofondo e intonaco	1.360	Balconi, ballatoi e scale comuni (Cat. A – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	4.000	0
003	S	Platea	Scuole	**vedi le relative tabelle dei carichi*	-	Sottofondo e pavimento di tipo industriale in calcestruzzo	2.000	Scuole (Cat. C1 – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	3.000	0
004	S	Scala	Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)	**vedi le relative tabelle dei carichi*	-	Pavimento, sottofondo e intonaco	1.360	Balconi, ballatoi e scale comuni (Cat. A – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	4.000	0
005	S	Coperetura travetti prefabbricati H25+5	Abitazioni	travetto prefabbricato Bitrave 25+5	4.450	Manto di copertura, impermeabilizzazione e intonaco inferiore	1.500	Coperture accessibili per sola manutenzione (Cat. H – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	500	432
006	S	Travetti prefabbricati H25+5	Scuole	Solaio di tipo a travetti prefabbricati accoppiati H25+5	4.450	Pavimentazione e sottofondo, incidenza dei tramezzi e intonaco inferiore	2.360	Scuole (Cat. C1 – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	3.000	0
007	S	Alveolare H265	Scuole	Solaio di tipo Alveolare H265 + Soletta 5cm	4.260	Pavimentazione e sottofondo, incidenza dei tramezzi e intonaco inferiore	2.360	Scuole (Cat. C1 – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	3.000	0
008	S	Scala Esterna	Scuole	Gradini in acciaio	500	Pavimento, sottofondo e intonaco	1.360	Balconi, ballatoi e scale comuni (Cat. A – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	4.000	0
009	S	LatCem Balcone H20	Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 20 cm (16+4)	2.800	Pavimento, sottofondo e intonaco inferiore	1.360	Balconi, ballatoi e scale comuni di abitazioni (Cat. A – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	4.000	0

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo dell'analisi di carico.
T. C. Identificativo del tipo di carico: [S] = Superficiale - [L] = Lineare - [C] = Concentrato.
PP, PNS, SA Valori, rispettivamente, del Peso Proprio, del Sovraccarico Permanente NON strutturale, del Sovraccarico Accidentale. Secondo il tipo di carico indicato nella colonna "T.C." ("S" - "L" - "C"), i valori riportati nelle colonne "PP", "PNS" e "SA", sono espressi in [N/m²] per carichi Superficiali, [N/m] per carichi Lineari, [N] per carichi Concentrati.

TIPOLOGIE DI CARICO

Tipologie di carico

N_{id}	Descrizione	F+E	+/- F	CDC	ψ_0	ψ_1	ψ_2
0001	Carico Permanente	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0002	Permanenti NON Strutturali	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0003	Abitazioni	SI	NO	Media	0,70	0,50	0,30
0004	Scuole	SI	NO	Media	0,70	0,70	0,60
0005	Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)	SI	NO	Media	0,70	0,50	0,30
0006	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	SI	NO	Breve	0,50	0,20	0,00
0007	Pressione del Vento (+X)	NO	NO	Istantanea	0,60	0,20	0,00

Tipologie di carico

N_{id}	Descrizione	F+E	+/- F	CDC	ψ_0	ψ_1	ψ_2
0008	Pressione del Vento (-X)	NO	NO	Istantanea	0,60	0,20	0,00
0009	Pressione del Vento (+Y)	NO	NO	Istantanea	0,60	0,20	0,00
0010	Pressione del Vento (-Y)	NO	NO	Istantanea	0,60	0,20	0,00
0011	Sisma X	-	-	-	-	-	-
0012	Sisma Y	-	-	-	-	-	-
0013	Sisma Z	-	-	-	-	-	-
0014	Sisma Ecc.X	-	-	-	-	-	-
0015	Sisma Ecc.Y	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo della Tipologia di Carico.
F+E Indica se la tipologia di carico considerata è AGENTE con il sisma.
+/- F Indica se la tipologia di carico è ALTERNATA (cioè considerata due volte con segno opposto) o meno.
CDC Indica la classe di durata del carico.
NOTA: dato significativo solo per elementi in materiale legnoso.
ψ_0 Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLU e SLE (carichi rari).
ψ_1 Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti).
ψ_2 Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti e quasi permanenti).

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
01	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
02	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
03	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
04	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
05	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
06	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
07	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
08	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
09	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
10	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
11	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
12	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
13	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
14	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
15	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
16	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
17	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
18	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
19	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
20	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
21	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
22	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
23	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
24	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
25	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
26	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
27	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
28	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
29	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
30	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
31	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
33	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
34	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
35	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
36	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
37	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
38	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
39	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
40	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
41	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
43	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
44	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
45	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
46	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
47	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
48	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
49	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
50	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
51	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
52	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
53	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
54	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
55	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
56	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
57	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
58	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
59	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
60	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
61	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
63	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
64	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
65	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
66	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
67	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
68	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
69	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
70	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
71	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
72	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
73	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
74	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
75	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
76	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
77	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
78	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
79	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
80	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
81	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
82	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
83	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
84	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
85	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
86	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
87	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
88	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
89	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
90	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
91	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
92	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
93	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
94	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
95	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
96	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
97	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
98	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
99	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
100	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
101	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
102	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
103	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
104	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
105	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
106	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
107	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
108	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
109	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
110	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
111	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
112	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
113	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
114	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
115	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
116	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
117	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
118	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
119	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
120	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
121	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
122	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
123	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
124	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
125	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
126	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
127	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
128	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
129	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
130	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
131	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
132	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
133	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
134	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
135	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
136	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
137	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
138	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
139	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
140	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
141	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
142	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
143	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
144	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
145	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
146	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
147	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
148	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
149	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
150	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
151	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
152	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
153	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
154	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
155	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
156	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
157	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
158	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
159	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
160	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
161	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
162	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
163	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
164	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
165	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
166	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
167	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
168	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
169	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
170	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
171	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
172	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
173	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
174	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
175	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
176	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
177	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
178	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
179	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
180	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
181	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
182	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
183	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
184	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
185	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
186	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
187	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
188	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
189	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
190	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
191	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
192	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
193	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
194	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
195	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
196	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
197	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
198	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
199	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
200	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
201	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
202	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
203	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
204	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
205	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
206	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
207	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
208	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
209	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
210	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
211	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
212	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
213	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
214	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
215	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
216	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
217	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
218	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
219	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
220	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
221	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
222	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
223	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
224	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
225	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
226	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
227	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
228	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
229	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
230	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
231	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
232	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
233	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
234	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
235	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
236	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
237	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
238	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
239	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
240	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
241	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
242	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
243	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
244	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
245	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
246	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
247	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
248	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
249	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
250	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
251	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
252	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
253	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
254	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
255	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
256	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
257	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
258	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
259	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
260	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
261	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
262	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
263	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
264	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
265	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
266	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
267	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
268	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
269	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
270	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
271	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
272	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
273	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
274	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
275	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
276	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
277	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
278	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
279	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
280	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
281	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
282	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
283	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
284	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
285	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
286	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
287	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
288	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
289	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
290	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
291	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
292	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
293	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
294	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
295	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
296	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
297	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
298	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
299	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
300	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
301	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
302	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
303	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
304	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
305	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
306	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
307	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
308	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
309	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
310	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
311	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
312	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
313	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
314	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
315	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
316	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
317	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
318	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
319	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
320	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
321	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
322	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
323	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
324	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
325	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
326	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
327	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
328	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
329	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
330	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
331	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
332	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
333	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
334	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
335	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
336	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
337	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
338	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
339	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
340	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
341	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
342	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
343	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
344	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
345	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
346	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
347	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
348	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
349	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
350	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
351	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
352	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
353	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
354	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
355	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
356	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
357	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
358	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
359	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
360	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
361	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
362	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
363	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
364	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
365	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
366	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
367	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
368	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
369	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
370	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
371	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
372	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
373	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
374	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
375	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
376	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
377	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
378	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
379	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
380	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
381	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
382	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
383	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
384	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
385	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
386	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
387	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
388	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
389	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
390	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
391	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
392	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
393	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
394	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
395	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
396	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
397	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
398	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
399	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
400	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
401	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
402	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
403	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
404	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
405	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
406	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
407	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
408	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
409	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
410	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
411	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
412	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
413	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
414	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
415	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
416	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
417	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
418	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
419	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
420	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
421	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
422	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
423	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
424	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
425	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
426	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
427	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
428	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
429	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
430	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
431	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
432	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
433	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
434	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
435	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
436	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
437	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
438	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
439	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
440	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
441	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
442	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
443	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
444	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
445	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
446	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
447	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
448	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
449	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
450	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
451	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
452	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
453	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
454	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
455	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
456	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
457	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
458	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
459	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
460	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
461	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
462	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
463	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
464	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
465	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
466	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
467	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
468	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
469	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
470	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
471	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
472	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
473	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
474	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
475	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
476	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
477	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
478	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
479	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
480	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
481	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
482	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
483	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
484	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
485	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
486	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
487	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
488	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
489	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
490	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
491	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
492	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
493	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
494	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
495	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
496	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
497	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
498	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
499	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
500	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
501	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
502	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
503	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
504	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
505	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
506	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
507	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
508	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
509	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
510	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
511	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
512	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
513	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
514	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
515	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
516	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
517	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
518	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
519	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
520	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
521	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
522	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
523	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
524	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
525	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
526	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
527	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
528	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
529	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
530	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
531	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
532	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
533	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
534	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
535	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
536	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
537	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
538	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
539	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
540	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
541	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
542	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
543	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
544	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
545	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
546	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
547	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
548	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
549	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
550	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
551	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
552	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
553	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
554	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
555	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
556	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
557	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
558	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
559	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
560	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
561	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
562	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
563	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
564	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
565	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
566	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
567	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
568	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
569	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
570	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
571	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
572	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
573	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
574	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
575	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
576	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
577	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
578	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
579	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
580	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
581	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
582	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
583	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
584	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
585	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
586	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
587	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
588	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
589	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
590	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
591	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
592	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
593	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
594	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
595	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
596	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
597	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
598	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
599	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
600	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
601	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
602	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
603	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
604	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
605	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
606	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
607	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
608	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
609	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
610	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
611	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
612	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
613	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
614	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
615	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
616	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
617	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
618	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
619	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
620	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
621	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
622	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
623	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
624	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
625	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
626	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
627	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
628	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
629	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
630	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
631	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
632	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
633	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
634	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
635	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
636	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
637	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
638	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
639	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
640	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
641	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
642	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
643	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
644	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
645	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
646	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
647	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
648	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
649	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
650	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
651	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
652	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
653	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
654	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
655	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
656	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
657	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
658	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
659	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
660	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
661	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
662	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
663	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
664	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
665	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
666	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
667	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
668	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
669	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
670	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
671	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
672	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
673	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
674	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
675	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
676	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
677	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
678	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
679	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
680	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
681	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
682	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
683	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
684	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
685	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
686	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
687	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
688	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
689	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
690	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
691	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
692	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
693	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
694	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
695	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
696	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
697	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
698	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
699	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
700	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
701	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
702	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
703	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
704	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
705	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
706	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
707	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
708	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
709	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
710	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
711	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
712	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
713	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
714	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
715	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
716	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
717	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
718	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
719	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
720	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
721	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
722	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
723	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
724	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
725	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
726	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
727	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
728	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
729	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
730	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
731	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
732	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
733	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
734	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
735	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
736	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
737	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
738	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
739	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
740	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
741	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
742	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
743	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
744	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
745	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
746	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
747	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
748	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
749	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
750	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
751	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
752	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
753	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
754	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
755	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
756	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
757	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
758	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
759	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
760	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
761	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
762	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
763	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
764	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
765	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
766	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
767	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
768	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
769	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
770	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
771	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
772	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
773	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
774	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
775	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
776	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
777	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
778	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
779	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
780	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
781	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
782	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
783	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
784	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
785	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
786	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
787	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
788	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
789	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
790	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
791	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
792	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
793	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
794	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
795	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
796	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
797	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
798	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
799	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
800	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
801	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
802	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
803	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
804	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
805	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
806	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
807	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
808	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
809	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
810	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
811	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
812	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
813	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
814	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
815	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
816	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
817	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
818	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
819	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
820	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
821	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
822	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
823	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
824	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
825	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
826	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
827	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
828	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
829	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
830	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
831	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
832	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
833	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
834	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
835	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
836	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
837	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
838	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
839	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
840	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
841	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
842	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
843	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
844	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
845	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
846	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
847	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
848	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
849	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
850	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
851	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
852	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
853	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
854	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
855	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
856	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
857	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
858	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
859	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
860	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
861	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
862	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
863	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
864	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
865	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
866	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
867	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
868	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
869	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
870	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
871	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
872	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
873	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
874	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
875	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
876	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
877	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
878	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
879	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
880	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
881	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
882	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
883	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
884	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
885	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
886	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
887	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
888	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
889	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
890	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
891	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
892	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
893	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
894	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
895	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
896	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
897	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
898	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
899	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
900	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
901	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
902	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
903	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
904	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
905	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
906	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
907	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
908	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
909	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
910	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
911	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
912	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
913	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
914	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
915	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
916	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
917	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
918	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
919	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
920	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
921	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
922	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
923	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
924	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
925	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
926	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
927	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
928	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
929	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
930	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
931	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
932	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
933	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
934	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
935	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
936	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
937	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
938	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
939	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
940	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
941	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
942	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
943	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
944	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
945	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
946	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
947	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
948	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
949	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
950	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
951	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
952	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
953	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
954	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
955	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
956	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
957	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
958	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
959	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
960	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
961	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
962	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
963	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
964	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
965	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
966	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
967	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
968	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
969	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
970	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
971	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
972	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
973	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
974	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
975	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
976	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
977	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
978	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
979	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
980	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
981	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
982	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
983	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
984	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
985	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
986	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
987	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
988	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
989	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
990	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
991	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
992	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
993	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
994	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
995	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
996	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
997	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
998	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
999	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
1000	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
1001	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1002	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
1003	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
1004	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
1005	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
1006	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
1007	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
1008	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
1009	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
1010	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
1011	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1012	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
1013	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
1014	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
1015	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
1016	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
1017	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
1018	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
1019	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
1020	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
1021	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1022	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
1023	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
1024	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
1025	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
1026	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
1027	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
1028	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
1029	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
1030	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
1031	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1032	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
1033	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
1034	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
1035	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
1036	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
1037	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
1038	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
1039	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
1040	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
1041	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1042	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
1043	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
1044	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
1045	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
1046	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
1047	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
1048	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
1049	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
1050	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
1051	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1052	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
1053	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
1054	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
1055	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
1056	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
1057	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
1058	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
1059	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
1060	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
1061	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1062	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
1063	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
1064	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
1065	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
1066	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
1067	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
1068	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
1069	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
1070	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
1071	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1072	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
1073	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
1074	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
1075	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
1076	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
1077	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
1078	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
1079	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
1080	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
1081	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1082	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
1083	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
1084	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
1085	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
1086	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
1087	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
1088	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
1089	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
1090	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
1091	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
1092	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
1093	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
1094	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
1095	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
1096	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
1097	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
1098	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
1099	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
1100	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
1101	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
1102	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
1103	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
1104	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
1105	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
1106	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
1107	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
1108	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
1109	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
1110	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
1111	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
1112	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
1113	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
1114	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
1115	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
1116	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
1117	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
1118	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
1119	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
1120	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
1121	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
1122	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
1123	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
1124	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
1125	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
1126	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1127	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
1128	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
1129	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
1130	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
1131	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
1132	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
1133	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
1134	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
1135	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
1136	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
1137	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
1138	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
1139	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
1140	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
1141	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
1142	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
1143	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
1144	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
1145	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
1146	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
1147	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
1148	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
1149	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
1150	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
1151	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
1152	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
1153	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
1154	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
1155	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
1156	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
1157	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
1158	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
1159	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
1160	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
1161	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
1162	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
1163	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
1164	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
1165	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
1166	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
1167	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
1168	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
1169	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
1170	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
1171	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
1172	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
1173	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
1174	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
1175	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
1176	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
1177	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
1178	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
1179	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
1180	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
1181	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
1182	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
1183	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
1184	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
1185	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
1186	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
1187	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
1188	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
1189	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
1190	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
1191	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
1192	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
1193	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
1194	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
1195	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
1196	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
1197	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
1198	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
1199	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
1200	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50

LEGENDA:

Id_{Comb} Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
CC 01= Carico Permanente
CC 02= Permanenti NON Strutturali
CC 03= Abitazioni
CC 04= Scuole
CC 05= Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)
CC 06= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
CC 07= Pressione del Vento (+X)
CC 08= Pressione del Vento (-X)
CC 09= Pressione del Vento (+Y)
CC 10= Pressione del Vento (-Y)

SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
01	1,00	1,00	0,30	0,60	0,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

LEGENDA:

Id_{Comb} Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
CC 01= Carico Permanente
CC 02= Permanenti NON Strutturali
CC 03= Abitazioni
CC 04= Scuole
CC 05= Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)
CC 06= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
CC 07= Pressione del Vento (+X)
CC 08= Pressione del Vento (-X)
CC 09= Pressione del Vento (+Y)
CC 10= Pressione del Vento (-Y)

COMBINAZIONI SISMICHE

Alle combinazioni riportate nella precedente tabella è stato aggiunto l'effetto del sisma. L'azione sismica è stata considerata come caratterizzata da tre componenti traslazionali lungo i tre assi globali X, Y e Z; la risposta della struttura è stata calcolata separatamente per i tre effetti e quindi combinata secondo la seguente espressione simbolica:

$\alpha = \alpha_i + 0{,}3 \bullet \alpha_{ii} + 0{,}3 \bullet \alpha_{iii}$

con α effetto totale dell'azione sismica, α_i, α_{ii} e α_{iii} azioni sismiche nelle tre direzioni. E' stata effettuata una rotazione degli indici e dei segni, per cui le combinazioni totali generate sono le:
(con α'_p sollecitazione dovuta alla combinazione delle condizioni statiche e α sollecitazione dovuta al sisma; in particolare α_x, α_y, α_z, α_{ex}, α_{ey} sono rispettivamente le sollecitazioni dovute al sisma agente in direzione x, in direzioni y, in direzione z, per eccentricità accidentale positiva in direzione x e per eccentricità accidentale positiva in direzione y)

1) $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$; **2)** $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
3) $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **4)** $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$;
5) $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$; **6)** $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
7) $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **8)** $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$;
9) $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$; **10)** $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
11) $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **12)** $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$;
13) $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$; **14)** $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
15) $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **16)** $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$;
17) $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex}+0{,}3\bullet\alpha_z$; **18)** $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
19) $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **20)** $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet\alpha_z$;
21) $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet\alpha_z$; **22)** $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
23) $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **24)** $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet\alpha_z$;

25) $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})+0,3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})+0,3\bullet\alpha_z$; **26)** $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})-0,3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})+0,3\bullet\alpha_z$;
27) $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})+0,3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0,3\bullet\alpha_z$; **28)** $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})-0,3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0,3\bullet\alpha_z$;
29) $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})+0,3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0,3\bullet\alpha_z$; **30)** $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})-0,3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0,3\bullet\alpha_z$;
31) $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})+0,3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0,3\bullet\alpha_z$; **32)** $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})-0,3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0,3\bullet\alpha_z$;
33) $\alpha'_p+\alpha_z+0,3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})+0,3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$; **34)** $\alpha'_p+\alpha_z-0,3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})+0,3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$;
35) $\alpha'_p+\alpha_z+0,3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0,3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$; **36)** $\alpha'_p+\alpha_z-0,3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0,3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$;
37) $\alpha'_p+\alpha_z+0,3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})+0,3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$; **38)** $\alpha'_p+\alpha_z-0,3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})+0,3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$;
39) $\alpha'_p+\alpha_z+0,3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0,3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$; **40)** $\alpha'_p+\alpha_z-0,3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0,3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$;
41) $\alpha'_p+\alpha_z+0,3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0,3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$; **42)** $\alpha'_p+\alpha_z-0,3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0,3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$;
43) $\alpha'_p+\alpha_z+0,3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0,3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$; **44)** $\alpha'_p+\alpha_z-0,3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0,3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$;
45) $\alpha'_p+\alpha_z+0,3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0,3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$; **46)** $\alpha'_p+\alpha_z-0,3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0,3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$;
47) $\alpha'_p+\alpha_z+0,3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0,3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$; **48)** $\alpha'_p+\alpha_z-0,3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0,3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$.
Nel caso di verifiche effettuate con sollecitazioni composte, per tenere conto del fatto che le sollecitazioni sismiche sono state ricavate come CQC delle sollecitazioni derivanti dai modi di vibrazione, dette N, Mx, My, Tx e Ty le sollecitazioni dovute al sisma, per ognuna delle combinazioni precedenti, sono state ricavate 32 combinazioni di carico permutando nel seguente modo i segni delle sollecitazioni derivanti dal sisma:
1) N, Mx, My, Tx e Ty; **2)** N, Mx, -My, Tx e Ty; **3)** N, -Mx, My, Tx e Ty; **4)** N, -Mx, -My, Tx e Ty; **5)** -N, Mx, My, Tx e Ty; **6)** -N, Mx, -My, Tx e Ty; **7)** -N, -Mx, My, Tx e Ty; **8)** -N, -Mx, -My, Tx e Ty; **9)** N, Mx, My, Tx e -Ty; **10)** N, Mx, -My, Tx e -Ty; **11)** N, -Mx, My, Tx e -Ty; **12)** N, -Mx, -My, Tx e -Ty; **13)** -N, Mx, My, Tx e -Ty; **14)** -N, Mx, -My, Tx e -Ty; **15)** -N, -Mx, My, Tx e -Ty; **16)** -N, -Mx, -My, Tx e -Ty; **17)** N, Mx, My, -Tx e Ty; **18)** N, Mx, -My, -Tx e Ty; **19)** N, -Mx, My, -Tx e Ty; **20)** N, -Mx, -My, -Tx e Ty; **21)** -N, Mx, My, -Tx e Ty; **22)** -N, Mx, -My, -Tx e Ty; **23)** -N, -Mx, My, -Tx e Ty; **24)** -N, -Mx, -My, -Tx e Ty; **25)** N, Mx, My, -Tx e -Ty; **26)** N, Mx, -My, -Tx e -Ty; **27)** N, -Mx, My, -Tx e -Ty; **28)** N, -Mx, -My, -Tx e -Ty; **29)** -N, Mx, My, -Tx e -Ty; **30)** -N, Mx, -My, -Tx e -Ty; **31)** -N, -Mx, My, -Tx e -Ty; **32)** -N, -Mx, -My, -Tx e -Ty.

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
01	1,00	1,00	1,00	0,70	0,70	0,50	0,00	0,00	0,00	0,00
02	1,00	1,00	1,00	0,70	0,70	0,50	0,00	0,00	0,00	0,60
03	1,00	1,00	1,00	0,70	0,70	0,50	0,00	0,00	0,60	0,00
04	1,00	1,00	1,00	0,70	0,70	0,50	0,00	0,60	0,00	0,00
05	1,00	1,00	1,00	0,70	0,70	0,50	0,60	0,00	0,00	0,00
06	1,00	1,00	0,70	1,00	0,70	0,50	0,00	0,00	0,00	0,00
07	1,00	1,00	0,70	1,00	0,70	0,50	0,00	0,00	0,00	0,60
08	1,00	1,00	0,70	1,00	0,70	0,50	0,00	0,00	0,60	0,00
09	1,00	1,00	0,70	1,00	0,70	0,50	0,00	0,60	0,00	0,00
10	1,00	1,00	0,70	1,00	0,70	0,50	0,60	0,00	0,00	0,00
11	1,00	1,00	0,70	0,70	1,00	0,50	0,00	0,00	0,00	0,00
12	1,00	1,00	0,70	0,70	1,00	0,50	0,00	0,00	0,00	0,60
13	1,00	1,00	0,70	0,70	1,00	0,50	0,00	0,00	0,60	0,00
14	1,00	1,00	0,70	0,70	1,00	0,50	0,00	0,60	0,00	0,00
15	1,00	1,00	0,70	0,70	1,00	0,50	0,60	0,00	0,00	0,00
16	1,00	1,00	0,70	0,70	0,70	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00
17	1,00	1,00	0,70	0,70	0,70	1,00	0,00	0,00	0,00	0,60
18	1,00	1,00	0,70	0,70	0,70	1,00	0,00	0,00	0,60	0,00
19	1,00	1,00	0,70	0,70	0,70	1,00	0,00	0,60	0,00	0,00
20	1,00	1,00	0,70	0,70	0,70	1,00	0,60	0,00	0,00	0,00
21	1,00	1,00	0,70	0,70	0,70	0,50	0,00	0,00	0,00	0,00
22	1,00	1,00	0,70	0,70	0,70	0,50	1,00	0,00	0,00	0,00
23	1,00	1,00	0,70	0,70	0,70	0,50	0,00	1,00	0,00	0,00
24	1,00	1,00	0,70	0,70	0,70	0,50	0,00	0,00	1,00	0,00
25	1,00	1,00	0,70	0,70	0,70	0,50	0,00	0,00	0,00	1,00

LEGENDA:

Id_{Comb} Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
CC 01= Carico Permanente
CC 02= Permanenti NON Strutturali
CC 03= Abitazioni
CC 04= Scuole
CC 05= Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)
CC 06= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
CC 07= Pressione del Vento (+X)
CC 08= Pressione del Vento (-X)
CC 09= Pressione del Vento (+Y)
CC 10= Pressione del Vento (-Y)

SERVIZIO(SLE): Frequente

SERVIZIO(SLE): Frequente

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
01	1,00	1,00	0,50	0,60	0,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
02	1,00	1,00	0,30	0,70	0,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
03	1,00	1,00	0,30	0,60	0,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
04	1,00	1,00	0,30	0,60	0,30	0,20	0,00	0,00	0,00	0,00
05	1,00	1,00	0,30	0,60	0,30	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00
06	1,00	1,00	0,30	0,60	0,30	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00
07	1,00	1,00	0,30	0,60	0,30	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00
08	1,00	1,00	0,30	0,60	0,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20
09	1,00	1,00	0,30	0,60	0,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

LEGENDA:

SERVIZIO(SLE): Frequente

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10

Id_{Comb} Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
CC 01= Carico Permanente
CC 02= Permanenti NON Strutturali
CC 03= Abitazioni
CC 04= Scuole
CC 05= Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)
CC 06= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
CC 07= Pressione del Vento (+X)
CC 08= Pressione del Vento (-X)
CC 09= Pressione del Vento (+Y)
CC 10= Pressione del Vento (-Y)

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
01	1,00	1,00	0,30	0,60	0,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

LEGENDA:

Id_{Comb} Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
CC 01= Carico Permanente
CC 02= Permanenti NON Strutturali
CC 03= Abitazioni
CC 04= Scuole
CC 05= Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)
CC 06= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
CC 07= Pressione del Vento (+X)
CC 08= Pressione del Vento (-X)
CC 09= Pressione del Vento (+Y)
CC 10= Pressione del Vento (-Y)

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

Dati generali analisi sismica

Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	Ir_{Tmp}	C.S.T.	RP	RH	ξ
[°]											[%]
0	15	B	ca	X	[T +C]	S	N	C	SI	NO	5
				Y	[T +C]						

LEGENDA:

Ang Direzione di una componente dell'azione sismica rispetto all'asse X (sistema di riferimento globale); la seconda componente dell'azione sismica e' assunta con direzione ruotata di 90 gradi rispetto alla prima.
NV Nel caso di analisi dinamica, indica il numero di modi di vibrazione considerati.
CD Classe di duttilità: [A] = Alta - [B] = Media - [ND] = Non Dissipativa - [-] = Nessuna.
MP Tipo di struttura sismo-resistente prevalente: [ca] = calcestruzzo armato - [caOld] = calcestruzzo armato esistente - [muOld] = muratura esistente - [muNew] = muratura nuova - [muArm] = muratura armata - [ac] = acciaio.
Dir Direzione del sisma.
TS Tipologia della struttura:
Cemento armato: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [P] = Pareti accoppiate o miste equivalenti a pareti- [2P NC] = Due pareti per direzione non accoppiate - [P NC] = Pareti non accoppiate - [DT] = Deformabili torsionalmente - [PI] = Pendolo inverso - [PM] = Pendolo inverso intelaiate monopiano;
Muratura: [P] = un solo piano - [PP] = più di un piano - [C-P/MP] = muratura in pietra e/o mattoni pieni - [C-BAS] = muratura in blocchi artificiali con percentuale di foratura > 15%;
Acciaio: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [CT] = controventi concentrici diagonale tesa - [CV] = controventi concentrici a V - [M] = mensola o pendolo inverso - [TT] = telaio con tamponature.
EcA Eccentricità accidentale: [S] = considerata come condizione di carico statica aggiuntiva - [N] = Considerata come incremento delle sollecitazioni.
Ir_{Tmp} Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.
C.S.T. Categoria di sottosuolo: [A] = Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi - [B] = Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti - [C] = Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti - [E] = Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D.
RP Regolarità in pianta: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
RH Regolarità in altezza: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
ξ Coefficiente viscoso equivalente.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.

DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI COMPORTAMENTO

Fattori di comportamento

Dir	q'	q	q_0	K_R	α_u/α_1	k_w
X	-	3,120	3,900	0,80	1,30	-
Y	-	3,120	3,900	0,80	1,30	-
Z	-	1,500	-	-	-	-

LEGENDA:

q' Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU ridotto (Fattore di comportamento ridotto - relazione C7.3.1 circolare NTC)
q Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di comportamento).
q_0 Valore di base (comprensivo di k_w).
K_R Fattore riduttivo funzione della regolarità in altezza : pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza, 0,8 per costruzioni non regolari in altezza, e 0,75 per costruzioni in muratura esistenti non regolari in altezza (§ C8.5.5.1)..
α_u/α_1 Rapporto di sovraresistenza.
k_w Fattore di riduzione di q_0.

Stato Limite	T_r	a_g/g	Amplif. Stratigrafica		F_0	F_V	T^*_C	T_B	T_C	T_D
			S_S	C_C						
	[t]						[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	45	0,0393	1,500	1,641	2,532	0,678	0,258	0,141	0,424	1,757
SLD	75	0,0478	1,500	1,596	2,539	0,750	0,281	0,150	0,449	1,791
SLV	712	0,0982	1,500	1,517	2,705	1,145	0,328	0,166	0,497	1,993
SLC	1462	0,1202	1,500	1,501	2,730	1,277	0,338	0,169	0,508	2,081

LEGENDA:

T_r Periodo di ritorno dell'azione sismica. [t] = anni.
a_g/g Coefficiente di accelerazione al suolo.
S_S Coefficienti di Amplificazione Stratigrafica allo SLO/SLD/SLV/SLC.
C_C Coefficienti di Amplificazione di Tc allo SLO/SLD/SLV/SLC.
F_0 Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.
F_V Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione verticale.
T^*_C Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.
T_B Periodo di inizio del tratto accelerazione costante dello spettro di progetto.
T_C Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro di progetto.
T_D Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro di progetto.

Cl Ed	V_N	V_R	Lat.	Long.	Q_g	CTop	S_T
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
3	50	75	41.459444	12.659444	11	T1	1,00

LEGENDA:

Cl Ed Classe dell'edificio
V_N Vita nominale ([t] = anni).
V_R Periodo di riferimento. [t] = anni.
Lat. Latitudine geografica del sito.
Long. Longitudine geografica del sito.
Q_g Altitudine geografica del sito.
CTop Categoria topografica (Vedi NOTE).
S_T Coefficiente di amplificazione topografica.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.
Categoria topografica.
T1: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i <= 15°.
T2: Pendii con inclinazione media i > 15°.
T3: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media 15° <= i <= 30°.
T4: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media i > 30°.

PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA

Dir	M_{Str}	M_{SLU}	$M_{Ecc,SLU}$	M_{SLD}	$M_{Ecc,SLD}$	$\%T.M_{Ecc}$	$\Sigma V_{Ed,SLU}$
	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[%]	[N]
X	2.382.161	1.048.463	1.041.644	1.048.463	1.041.644	99,35	1.314.119
Y	2.382.161	1.048.463	1.046.070	1.048.463	1.046.070	99,77	1.173.060
Z	2.382.161	0	0	0	0	100,00	0

LEGENDA:

Dir Direzione del sisma.
M_{Str} Massa complessiva della struttura.
M_{SLU} Massa eccitabile allo SLU.
$M_{Ecc,SLU}$ Massa Eccitata dal sisma allo SLU.
M_{SLD} Massa eccitabile della struttura allo SLD, nelle direzioni X, Y, Z.
$M_{Ecc,SLD}$ Massa Eccitata dal sisma allo SLD.
$\%T.M_{Ecc}$ Percentuale Totale di Masse Eccitate dal sisma.
$\Sigma V_{Ed,SLU}$ Tagliante totale, alla base, per sisma allo SLU.

LIVELLI O PIANI

Livelli o piani

Id_{Lv}	Descrizione	Z_{Lv}	H_{Lv}	$Q_{ex,lv}$	PR	Rd_{Tmp}	Massa del piano			Dir	G_{st}	G_{SLU}	G_{SLD}	R_{SLU}
							$M_{L,Str}$	$M_{L,SLU}$	$M_{L,SLD}$					
		[m]	[m]	[m]			[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]		[m]	[m]	[m]	[m]
01	Impalcato Copertura	3,80	3,80	7,60	NO	NO	469.596	426.616	426.616	X	19,40	19,40	19,40	14,99
										Y	7,50	7,50	7,50	6,73
02	Primo Impalcato	-1,00	4,80	3,80	NO	NO	689.262	621.852	621.852	X	19,32	19,39	19,39	5,03
										Y	7,63	7,64	7,64	4,59
03	Fondazione	-1,00		-1,00	NO	NO	1.223.007	1.141.085	1.141.085	X	19,88	19,89	19,89	-
										Y	7,26	7,26	7,26	-

LEGENDA:

Id_{Lv} Numero identificativo del livello o piano.
Z_{Lv} Quota di calpestio del livello o piano, relativa al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
H_{Lv} Altezza del livello o piano.
$Q_{ex,lv}$ Quota dell'estradosso dell'impalcato del livello o piano.
PR Indica se l'impalcato (orizzontale) è considerato rigido nel calcolo: [SI] = Piano Rigido - [NO] = Piano non Rigido.
In alternativa vedere tabella "Solai e Balconi" in quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello.
Rd_{Tmp} Per i piani con riduzione dei tamponamenti, sono state incrementate le azioni di calcolo per gli elementi verticali (pilastri e pareti) di un fattore 1,4: [SI] = Piano con riduzione dei tamponamenti - [NO] = Piano senza riduzione dei tamponamenti.
$M_{L,Str}$ Massa del piano valutata in condizioni statiche.
$M_{L,SLU}$ Massa del piano valutata allo SLU.

Livelli o piani

Id_{Lv}	Descrizione	Z_{Lv}	H_{Lv}	$Q_{ex,lv}$	PR	Rd_{Tmp}	Massa del piano			Dir	G_{st}	G_{SLU}	G_{SLD}	R_{SLU}
							$M_{L,Str}$	$M_{L,SLU}$	$M_{L,SLD}$					
		[m]	[m]	[m]			[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]		[m]	[m]	[m]	[m]

$M_{L,SLD}$ Massa del piano valutata allo SLD.
G_{st} Coordinate del baricentro delle masse, valutate in condizioni statiche.
G_{SLU} Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLU.
G_{SLD} Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLD.
R_{SLU} Coordinate del baricentro delle rigidezze, valutate per SLU.

GEOMETRIA - COPRIFERRI ELEMENTI CA

GEOMETRIA - COPRIFERRI ELEMENTI CA

Elementi	C	Note
	[mm]	
Travi	35	(1)
Pilastri	35	(1)
Pareti	30	(2)
Solette	30	(2)
Platee	30	(2)
Solai	25	(1)
Scale Rampanti (Travi)	35	(1)

LEGENDA:

Elementi Elementi in CA presenti nella struttura.
C Valore del copriferro utilizzato ai fini della protezione delle armature dalla corrosione, da intendersi come lo spessore dello strato di calcestruzzo compreso tra il filo esterno della staffa ed il corrispondente bordo della sezione.
Note (1) = il copriferro va inteso come lo spessore dello strato di calcestruzzo compreso tra il bordo della sezione dell'elemento ed il bordo esterno dell'armatura più esterna; (2) = il copriferro va inteso come lo spessore dello strato di calcestruzzo compreso tra il bordo della sezione dell'elemento e l'asse dell'armatura più esterna che lavora a flessione. Per le pareti, solette e platee, l'armatura principale e secondaria è ipotizzata come disposta sullo stesso livello; (3) = il copriferro va inteso come lo spessore dello strato di calcestruzzo compreso tra il bordo della sezione dell'elemento ed il bordo esterno dell'armatura più esterna che lavora a flessione. Per le pareti, solette e platee si assume che l'armatura secondaria sia disposta esternamente all'armatura principale.

TRAVI IN ELEVAZIONE

Travi in elevazione

Id_{Tr}	L_{LI}	Sezione				V. Int.		Stz	Note	Mtrl	AA/CIS	Nd_i	Nd_f	Dis_{i-j}	Q_{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
		Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.								Iniz.	Fin.		
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]	[m]		
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7**													
Trave 1-2	5,26	004	▨	40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0050	0054	5,76	7,35	7,35	NO	-
Trave 2-3	5,59	004	▨	40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0054	0047	6,09	7,35	7,35	NO	-
Trave 3-4	5,77	004	▨	40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0047	0031	6,22	7,35	7,35	NO	-
Trave 4-5	5,75	001	▨	60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0031	0033	6,15	7,40	7,40	NO	-
Trave 5-6	5,75	001	▨	60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0033	0028	6,15	7,40	7,40	NO	-
Trave 6-7	5,54	001	▨	60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0028	0029	5,94	7,40	7,40	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14**													
Trave 8-9	5,30	003	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0051	0040	5,80	7,40	7,40	NO	-
Trave 9-10	5,55	003	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0040	0038	6,05	7,40	7,40	NO	-
Trave 10-11	5,77	003	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0038	0032	6,22	7,40	7,40	NO	-
Trave 11-12	5,77	003	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0032	0034	6,27	7,40	7,40	NO	-
Trave 12-13	5,53	003	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0034	0030	6,13	7,40	7,40	NO	-
Trave 13-14	5,35	003	▨	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0030	0078	5,85	7,40	7,40	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**													
Trave 15-16	5,79	002	▨	70x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0052	0041	6,19	7,40	7,40	NO	-
Trave 16-17	5,75	002	▨	70x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0041	0039	6,15	7,40	7,40	NO	-
Trave 17-18	5,75	002	▨	70x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0039	0037	6,15	7,40	7,40	NO	-
Trave 18-19	5,75	002	▨	70x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0037	0036	6,15	7,40	7,40	NO	-
Trave 19-20	5,75	002	▨	70x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0036	0035	6,15	7,40	7,40	NO	-
Trave 20-21	5,57	002	▨	70x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0035	0048	5,97	7,40	7,40	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**													
Trave 22-23	5,79	001	▨	60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0053	0046	6,19	7,40	7,40	NO	-
Trave 23-24	5,75	001	▨	60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0046	0045	6,15	7,40	7,40	NO	-
Trave 24-25	5,75	001	▨	60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0045	0044	6,15	7,40	7,40	NO	-
Trave 25-26	5,75	001	▨	60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0044	0043	6,15	7,40	7,40	NO	-

Id_{Tr}	L_{LI}	Sezione				V. Int.		Stz	Note	Mtrl	AA/CIS	Nd_i	Nd_f	Dis_{i-j}	Q_{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
		Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.								Iniz.	Fin.		
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]	[m]		
Trave 26-27	5,75	001		60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0043	0042	6,15	7,40	7,40	NO	-
Trave 27-28	5,57	001		60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0042	0049	5,97	7,40	7,40	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-8-15-22**													
Trave 1-8	2,40	004		40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0050	0051	2,90	7,35	7,35	NO	-
Trave 8-15	4,35	004		40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0051	0052	4,92	7,35	7,35	NO	-
Trave 15-22	5,88	004		40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0052	0053	6,48	7,35	7,35	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 2-9-16-23**													
Trave 2-9	2,41	005		40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0054	0040	2,91	7,45	7,45	NO	-
Trave 9-16	4,36	005		40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0040	0041	4,91	7,45	7,45	NO	-
Trave 16-23	5,88	005		40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0041	0046	6,48	7,45	7,45	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 3-10-17-24**													
Trave 3-10	2,41	005		40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0047	0038	2,91	7,45	7,45	NO	-
Trave 10-17	4,36	005		40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0038	0039	4,91	7,45	7,45	NO	-
Trave 17-24	5,88	005		40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0039	0045	6,48	7,45	7,45	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 4-11-18-25**													
Trave 4-11	2,44	005		40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0031	0032	3,04	7,45	7,45	NO	-
Trave 11-18	4,32	005		40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0032	0037	4,92	7,45	7,45	NO	-
Trave 18-25	5,88	005		40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0037	0044	6,48	7,45	7,45	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 5-12-19-26**													
Trave 5-12	2,66	005		40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0033	0034	3,16	7,45	7,45	NO	-
Trave 12-19	4,31	005		40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0034	0036	4,81	7,45	7,45	NO	-
Trave 19-26	5,88	005		40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0036	0043	6,48	7,45	7,45	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 6-13-20-27**													
Trave 6-13	2,66	005		40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0028	0030	3,16	7,45	7,45	NO	-
Trave 13-20	4,31	005		40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0030	0035	4,81	7,45	7,45	NO	-
Trave 20-27	5,88	005		40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0035	0042	6,48	7,45	7,45	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 7-14-21-28**													
Trave 7-14	2,44	005		40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0029	0078	3,04	7,45	7,45	NO	-
Trave 14-21	4,32	005		40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0078	0048	4,92	7,45	7,45	NO	-
Trave 21-28	5,88	005		40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0048	0049	6,48	7,45	7,45	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-2-1b-3-4-5-6-7**													
Trave 1-2	5,26	004		40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0024	0025	5,76	3,55	3,55	NO	-
Trave 2-1b	3,74	004		40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0025	0062	3,99	3,55	3,55	NO	-
Trave 1b-3	1,85	004		40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0062	0026	2,10	3,55	3,55	NO	-
Trave 3-4	5,77	004		40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0026	0015	6,22	3,55	3,55	NO	-
Trave 4-5	5,75	001		60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0015	0016	6,15	3,60	3,60	NO	-
Trave 5-6	5,75	001		60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0016	0017	6,15	3,60	3,60	NO	-
Trave 6-7	5,54	001		60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0017	0027	5,94	3,60	3,60	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 7b-8-9-8b-10-11-12-13-14**													
Trave 7b-8	1,61	004		40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0097	0020	1,86	3,55	3,55	NO	-
Trave 8-9	5,30	004		40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0020	0021	5,80	3,55	3,55	NO	-
Trave 9-8b	3,71	004		40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0021	0061	3,96	3,55	3,55	NO	-
Trave 8b-10	1,84	004		40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0061	0022	2,10	3,55	3,55	NO	-
Trave 10-11	5,77	003		40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0022	0014	6,22	3,60	3,60	NO	-
Trave 11-12	5,77	003		40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0014	0018	6,27	3,60	3,60	NO	-
Trave 12-13	5,53	003		40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0018	0019	6,13	3,60	3,60	NO	-
Trave 13-14	5,35	003		40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00	PC	00	00	5,85	3,60	3,60	NO	-

Id_{Tr}	L_{LI}	Sezione			V. Int.			Stz	Note	Mtrl	AA/CIS	Nd_i	Nd_f	Dis_{i-j}	Q_{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
		Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.								Iniz.	Fin.		
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]	[m]		
										1	A	19	79					
Primo Impalcato					**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**													
Trave 15-16	5,79	006	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0094	0013	6,19	3,55	3,55	NO	-
Trave 16-17	5,75	006	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0013	0012	6,15	3,55	3,55	NO	-
Trave 17-18	5,75	006	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0012	0011	6,15	3,55	3,55	NO	-
Trave 18-19	5,75	006	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0011	0010	6,15	3,55	3,55	NO	-
Trave 19-20	5,75	006	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0010	0009	6,15	3,55	3,55	NO	-
Trave 20-21	5,57	006	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0009	0008	5,97	3,55	3,55	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**													
Trave 22-23	5,79	001	▨	60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0001	0002	6,19	3,60	3,60	NO	-
Trave 23-24	5,75	001	▨	60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0002	0003	6,15	3,60	3,60	NO	-
Trave 24-25	5,75	001	▨	60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0003	0004	6,15	3,60	3,60	NO	-
Trave 25-26	5,75	001	▨	60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0004	0005	6,15	3,60	3,60	NO	-
Trave 26-27	5,75	001	▨	60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0005	0006	6,15	3,60	3,60	NO	-
Trave 27-28	5,57	001	▨	60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0006	0007	5,97	3,60	3,60	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 9b-10b-11b**													
Trave 9b-10b	1,26	010	▨	30x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0103	0104	1,27	3,70	3,70	NO	-
Trave 10b-11b	0,41	010	▨	30x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0104	0093	0,41	3,70	3,70	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-8-11b-15-22**													
Trave 1-8	2,40	004	▨	40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0024	0020	2,90	3,55	3,55	NO	-
Trave 8-11b	2,12	004	▨	40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0020	0093	2,37	3,55	3,55	NO	-
Trave 11b-15	2,23	004	▨	40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0093	0094	2,55	3,55	3,55	NO	-
Trave 15-22	5,88	004	▨	40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0094	0001	6,48	3,55	3,55	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 2-4b-9**													
Trave 2-4b	1,25	007	▨	50x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0058	0064	1,50	1,70	1,70	NO	-
Trave 4b-9	1,16	007	▨	50x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0064	0056	1,41	1,70	1,70	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 3-10-17-24**													
Trave 3-10	2,41	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0026	0022	2,91	3,65	3,65	NO	-
Trave 10-17	4,36	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0022	0012	4,91	3,65	3,65	NO	-
Trave 17-24	5,88	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0012	0003	6,48	3,65	3,65	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 4-11-18-25**													
Trave 4-11	2,44	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0015	0014	3,04	3,65	3,65	NO	-
Trave 11-18	4,32	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0014	0011	4,92	3,65	3,65	NO	-
Trave 18-25	5,88	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0011	0004	6,48	3,65	3,65	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 15-14b-P4**													
Trave 15-14b	1,80	009	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0098	0100	2,10	1,99	1,99	NO	-
Trave 14b-P4	4,21	009	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0100	0096	4,35	2,04	-0,20	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 5-12-19-26**													
Trave 5-12	2,66	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0016	0018	3,16	3,65	3,65	NO	-
Trave 12-19	4,31	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0018	0010	4,81	3,65	3,65	NO	-
Trave 19-26	5,88	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0010	0005	6,48	3,65	3,65	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6-13-20-27**													
Trave 6-13	2,66	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0017	0019	3,16	3,65	3,65	NO	-
Trave 13-20	4,31	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0019	0009	4,81	3,65	3,65	NO	-
Trave 20-27	5,88	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0009	0006	6,48	3,65	3,65	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 7-14-21-28**													
Trave 7-14	2,44	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0027	0079	3,04	3,65	3,65	NO	-
Trave 14-21	4,32	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0079	0008	4,92	3,65	3,65	NO	-

Id_{Tr}	L_{LI}	Sezione				V. Int.		Stz	Note	Mtrl	AA/CIS	Nd_i	Nd_f	Dis_{i-j}	Q_{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
		Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.								Iniz.	Fin.		
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]	[m]		
Trave 21-28	5,88	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0008	0007	6,48	3,65	3,65	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 9-16-23**													
Trave 9-16	4,36	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0021	0013	4,91	3,65	3,65	NO	-
Trave 16-23	5,88	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0013	0002	6,48	3,65	3,65	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 7b-9b**													
Trave 7b-9b	2,32	010	▨	30x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0097	0103	2,32	3,70	3,70	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1b-6b-8b**													
Trave 1b-6b	1,56	004	▨	40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0062	0063	1,56	3,55	3,55	NO	-
Trave 6b-8b	1,47	004	▨	40x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0063	0061	1,47	3,55	3,55	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Scala 2b-3b-4b**													
Trave 2b-3b	3,80	008	▨	190x16	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0067	0066	4,36	0,15	1,82	NO	-
Trave 3b-4b	0,41	008	▨	190x16	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0066	0064	0,41	1,82	1,82	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Scala 4b-5b-6b**													
Trave 4b-5b	1,16	008	▨	190x16	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0064	0065	1,16	1,82	1,82	NO	-
Trave 5b-6b	3,27	008	▨	190x16	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0065	0063	3,41	1,85	3,48	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Primo Impalcato**													
Trave Acciaio 9b-12b	3,12	015	[	UPN 220	0,00	S;S;S;S;50;50	S;S;S;S;S;S	-		003	-	0103	0099	3,12	3,69	2,16	NO	-
Trave Acciaio 13b-P3	4,14	011	[	UPN 220	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;50;50	-		003	-	0101	0095	4,30	2,14	0,07	NO	-
Trave Acciaio 10b-15	2,55	015	[	UPN 220	0,00	S;S;S;S;50;50	S;S;S;S;50;50	-		003	-	0104	0098	2,95	3,81	2,51	NO	-
Trave Acciaio 12b-13b	1,94	015	[	UPN 220	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		003	-	0099	0101	1,94	2,14	2,14	NO	-
Trave Acciaio 13b-14b	1,53	012	I	IPN 160	0,00	S;S;S;S;80;80	S;S;S;S;50;50	-		003	-	0101	0100	1,53	2,14	2,14	NO	-
Trave Acciaio 12b-15	1,36	012	I	IPN 160	0,00	S;S;S;S;80;80	S;S;S;S;50;50	-		003	-	0099	0098	1,56	2,14	2,14	NO	-

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
L_{LI} Lunghezza libera d'Inflessione.
Id_{Sz} Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
Tp Tipo di sezione.
Label Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
Rtz Angolo di rotazione della sezione.
V. Int. Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.
Stz Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
Note Nota relativa alla verifica di deformabilità delle travi in acciaio e in legno.
Se presente "elemento a sbalzo" = la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave a mensola; altrimenti la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave appoggiata-appoggiata.
Mtrl Identificativo del materiale.
AA/CIS Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio:
Aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo";
Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.
Nd_i Identificativo del nodo iniziale, nella relativa tabella.
Nd_f Identificativo del nodo finale, nella relativa tabella.
Dis_{i-j} Distanza tra il nodo iniziale e finale.
Q_{LLI} Quota agli estremi iniziale e finale del tratto di trave libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.
Clc Fnd [Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).
Pr/Sc Indica se l'elemento strutturale è incluso nel modello per il calcolo delle azioni sismiche. [1] = non incluso; [-] = incluso.

PILASTRI

Pilastri

N_{id}	Lv	L_{LI}	Sezione				V. Int.		Mtrl	AA/CIS	Nod		Dis_{i-j}	Q_{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
			Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Inf.	Sup.			Inf.	Sup.		Inf.	Sup.		
		[m]				[°ssdc]							[m]	[m]	[m]		
001	02	4,30	014	⊘	Ø50	90,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0085	0024	4,80	-1,00	3,30	NO	-
001	01	3,30	014	⊘	Ø50	90,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0024	0050	3,80	3,80	7,10	NO	-
2 (a)	02	2,50	014	⊘	Ø50	90,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0057	0058	2,90	-1,00	1,50	NO	-
2 (b)	02	1,40	014	⊘	Ø50	90,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0058	0025	1,90	1,90	3,30	NO	-
002	01	3,30	014	⊘	Ø50	90,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0025	0054	3,80	3,80	7,10	NO	-
003	02	4,30	014	⊘	Ø50	90,0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00	PC	0023	0026	4,80	-1,00	3,30	NO	-

N_{id}	Lv	L_{LI}	Sezione				V. Int.		Mtrl	AA/CIS	Nod		Dis_{i-j}	Q_{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
			Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Inf.	Sup.			Inf.	Sup.		Inf.	Sup.		
		[m]				[°ssdc]							[m]	[m]	[m]		
003	01	3,30	014	⊘	Ø50	0 90,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	1001	APCA	0026	0047	3,80	3,80	7,10	NO	-
004	02	4,30	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0071	0015	4,80	-1,00	3,30	NO	-
004	01	3,30	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0015	0031	3,80	3,80	7,10	NO	-
005	02	4,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0070	0016	4,80	-1,00	3,40	NO	-
005	01	3,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0016	0033	3,80	3,80	7,20	NO	-
006	02	4,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0069	0017	4,80	-1,00	3,40	NO	-
006	01	3,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0017	0028	3,80	3,80	7,20	NO	-
007	02	4,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0068	0027	4,80	-1,00	3,40	NO	-
007	01	3,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0027	0029	3,80	3,80	7,20	NO	-
008	02	4,30	014	⊘	Ø50	90,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0091	0020	4,80	-1,00	3,30	NO	-
008	01	3,30	014	⊘	Ø50	90,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0020	0051	3,80	3,80	7,10	NO	-
9 (a)	02	2,50	014	⊘	Ø50	90,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0055	0056	2,90	-1,00	1,50	NO	-
9 (b)	02	1,40	014	⊘	Ø50	90,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0056	0021	1,90	1,90	3,30	NO	-
009	01	3,40	014	⊘	Ø50	90,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0021	0040	3,80	3,80	7,20	NO	-
010	02	4,30	014	⊘	Ø50	90,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0084	0022	4,80	-1,00	3,30	NO	-
010	01	3,40	014	⊘	Ø50	90,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0022	0038	3,80	3,80	7,20	NO	-
011	02	4,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0083	0014	4,80	-1,00	3,40	NO	-
011	01	3,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0014	0032	3,80	3,80	7,20	NO	-
12 (a)	02	4,40	013	▨	40x60	90,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0081	0018	4,80	-1,00	3,40	NO	-
12 (a)	01	3,40	013	▨	40x60	90,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0018	0034	3,80	3,80	7,20	NO	-
013	02	4,40	013	▨	40x60	90,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0080	0019	4,80	-1,00	3,40	NO	-
013	01	3,40	013	▨	40x60	90,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0019	0030	3,80	3,80	7,20	NO	-
014	02	4,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0082	0079	4,80	-1,00	3,40	NO	-
014	01	3,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0079	0078	3,80	3,80	7,20	NO	-
15 (a)	02	2,74	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0107	0098	3,24	-1,00	1,74	NO	-
15 (b)	02	1,06	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0098	0094	1,56	2,24	3,30	NO	-
015	01	3,30	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0094	0052	3,80	3,80	7,10	NO	-
016	02	4,30	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0092	0013	4,80	-1,00	3,30	NO	-
016	01	3,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0013	0041	3,80	3,80	7,20	NO	-
017	02	4,30	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0086	0012	4,80	-1,00	3,30	NO	-
017	01	3,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0012	0039	3,80	3,80	7,20	NO	-
18 (a)	02	4,30	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0087	0011	4,80	-1,00	3,30	NO	-
18 (a)	01	3,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0011	0037	3,80	3,80	7,20	NO	-
019	02	4,30	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0088	0010	4,80	-1,00	3,30	NO	-
019	01	3,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0010	0036	3,80	3,80	7,20	NO	-
020	02	4,30	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0089	0009	4,80	-1,00	3,30	NO	-
020	01	3,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0009	0035	3,80	3,80	7,20	NO	-
021	02	4,30	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0090	0008	4,80	-1,00	3,30	NO	-
021	01	3,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0008	0048	3,80	3,80	7,20	NO	-
022	02	4,30	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0102	0001	4,80	-1,00	3,30	NO	-
022	01	3,30	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0001	0053	3,80	3,80	7,10	NO	-

N_{id}	Lv	L_{LI}	Sezione				V. Int.		Mtrl	AA/CIS	Nod		Dis_{i-j}	Q_{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
			Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Inf.	Sup.			Inf.	Sup.		Inf.	Sup.		
		[m]				[°ssdc]							[m]	[m]	[m]		
023	02	4,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0077	0002	4,80	-1,00	3,40	NO	-
23 (a)	01	3,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0002	0046	3,80	3,80	7,20	NO	-
024	02	4,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0076	0003	4,80	-1,00	3,40	NO	-
024	01	3,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0003	0045	3,80	3,80	7,20	NO	-
025	02	4,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0075	0004	4,80	-1,00	3,40	NO	-
025	01	3,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0004	0044	3,80	3,80	7,20	NO	-
026	02	4,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0074	0005	4,80	-1,00	3,40	NO	-
026	01	3,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0005	0043	3,80	3,80	7,20	NO	-
027	02	4,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0073	0006	4,80	-1,00	3,40	NO	-
027	01	3,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0006	0042	3,80	3,80	7,20	NO	-
028	02	4,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0072	0007	4,80	-1,00	3,40	NO	-
028	01	3,40	013	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0007	0049	3,80	3,80	7,20	NO	-

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo della pilastrata. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
Lv Identificativo del livello, nella relativa tabella.
L_{LI} Lunghezza libera d'Inflessione.
Id_{Sz} Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
Tp Tipo di sezione.
Label Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
Rtz Angolo di rotazione della sezione.
V. Int. Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.
Mtrl Identificativo del materiale.
AA/CIS Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio:
Aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo";
Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.
Nod Identificativo del nodo nella relativa tabella.
Dis_{i-j} Distanza tra il nodo iniziale e finale.
Q_{LLI} Quota agli estremi inferiore e superiore del tratto di elemento libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.
Clc Fnd [Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).
Pr/Sc Indica se l'elemento strutturale è incluso nel modello per il calcolo delle azioni sismiche. [1] = non incluso; [-] = incluso.

CARICHI SULLE TRAVI

Carichi sulle travi

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7**						**Trave: Trave 1-2**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR001	001	G	0,07	0	0	-5.796	0	-	-	0,00	0	0	-5.820	0
L	CR002	002	G	0,07	0	0	-1.954	0	-	-	0,00	0	0	-1.962	0
L	CR003	003	G	0,07	0	0	-651	0	-	-	0,00	0	0	-654	0
L	CR004	006	G	0,07	0	0	-563	0	-	-	0,00	0	0	-565	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,19	0	0	-5.796	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,19	0	0	-1.954	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,19	0	0	-651	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,19	0	0	-563	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-570	0	-	-	0,00	0	0	-570	0
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-277	0	-	-	0,00	0	0	-277	0
L	CR007	005	G	0,00	0	0	-815	0	-	-	0,00	0	0	-815	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7**						**Trave: Trave 2-3**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-5.822	0	-	-	0,00	0	0	-5.848	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-1.963	0	-	-	0,00	0	0	-1.971	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-654	0	-	-	0,00	0	0	-657	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-565	0	-	-	0,00	0	0	-568	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-570	0	-	-	0,00	0	0	-570	0
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-277	0	-	-	0,00	0	0	-277	0
L	CR007	005	G	0,00	0	0	-815	0	-	-	0,00	0	0	-815	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7**						**Trave: Trave 3-4**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-5.849	0	-	-	0,00	0	0	-5.856	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-1.972	0	-	-	0,00	0	0	-1.974	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-657	0	-	-	0,00	0	0	-658	0

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-568	0	-	-	0,00	0	0	-568	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-560	0	-	-	0,07	0	0	-560	0
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-272	0	-	-	0,07	0	0	-272	0
L	CR007	005	G	0,00	0	0	-800	0	-	-	0,07	0	0	-800	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7**						**Trave: Trave 4-5**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-5.856	0	-	-	0,00	0	0	-5.863	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-1.974	0	-	-	0,00	0	0	-1.976	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-658	0	-	-	0,00	0	0	-659	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-569	0	-	-	0,00	0	0	-569	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7**						**Trave: Trave 5-6**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-5.864	0	-	-	0,00	0	0	-5.870	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-1.976	0	-	-	0,00	0	0	-1.979	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-659	0	-	-	0,00	0	0	-660	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-569	0	-	-	0,00	0	0	-570	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7**						**Trave: Trave 6-7**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-5.871	0	-	-	0,00	0	0	-5.877	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-1.979	0	-	-	0,00	0	0	-1.981	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-660	0	-	-	0,00	0	0	-660	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-570	0	-	-	0,00	0	0	-571	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
L	CR008	007	G	0,00	0	-378	0	0	-	-	0,00	0	-378	0	0
L	CR008	008	G	0,00	0	-378	0	0	-	-	0,00	0	-378	0	0
L	CR008	009	G	0,00	0	757	0	0	-	-	0,00	0	757	0	0
L	CR008	010	G	0,00	0	-378	0	0	-	-	0,00	0	-378	0	0
L	CR009	007	G	0,00	0	-158	0	0	-	-	0,00	0	-158	0	0
L	CR009	008	G	0,00	0	-158	0	0	-	-	0,00	0	-158	0	0
L	CR009	009	G	0,00	0	315	0	0	-	-	0,00	0	315	0	0
L	CR009	010	G	0,00	0	-158	0	0	-	-	0,00	0	-158	0	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14**						**Trave: Trave 8-9**			**Peso proprio**			**-4.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-5.797	0	-	-	0,00	0	0	-5.821	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-1.954	0	-	-	0,00	0	0	-1.962	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-651	0	-	-	0,00	0	0	-654	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-563	0	-	-	0,00	0	0	-565	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-9.575	0	-	-	0,00	0	0	-9.553	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-3.227	0	-	-	0,00	0	0	-3.220	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.076	0	-	-	0,00	0	0	-1.073	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-929	0	-	-	0,00	0	0	-927	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14**						**Trave: Trave 9-10**			**Peso proprio**			**-4.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-5.823	0	-	-	0,00	0	0	-5.848	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-1.963	0	-	-	0,00	0	0	-1.971	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-654	0	-	-	0,00	0	0	-657	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-565	0	-	-	0,00	0	0	-568	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-9.550	0	-	-	0,00	0	0	-9.527	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-3.219	0	-	-	0,00	0	0	-3.211	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.073	0	-	-	0,00	0	0	-1.070	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-927	0	-	-	0,00	0	0	-925	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14**						**Trave: Trave 10-11**			**Peso proprio**			**-4.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-5.849	0	-	-	0,00	0	0	-5.856	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-1.972	0	-	-	0,00	0	0	-1.974	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-657	0	-	-	0,00	0	0	-658	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-568	0	-	-	0,00	0	0	-568	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-5.071	0	-	-	5,75	0	0	-9.526	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-1.709	0	-	-	5,75	0	0	-3.211	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-570	0	-	-	5,75	0	0	-1.070	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-492	0	-	-	5,75	0	0	-925	0
L	CR001	001	G	0,02	0	0	-9.526	0	-	-	0,00	0	0	-9.521	0
L	CR002	002	G	0,02	0	0	-3.211	0	-	-	0,00	0	0	-3.209	0
L	CR003	003	G	0,02	0	0	-1.070	0	-	-	0,00	0	0	-1.070	0
L	CR004	006	G	0,02	0	0	-925	0	-	-	0,00	0	0	-924	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14**						**Trave: Trave 11-12**			**Peso proprio**			**-4.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-5.856	0	-	-	0,02	0	0	-5.863	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-1.974	0	-	-	0,02	0	0	-1.976	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-658	0	-	-	0,02	0	0	-659	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-569	0	-	-	0,02	0	0	-569	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,02	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,02	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,02	0	0	-86	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-9.521	0	-	-	0,02	0	0	-9.517	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-3.209	0	-	-	0,02	0	0	-3.208	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.070	0	-	-	0,02	0	0	-1.069	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-924	0	-	-	0,02	0	0	-924	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,02	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,02	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,02	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14**						**Trave: Trave 12-13**			**Peso proprio**			**-4.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-5.864	0	-	-	0,00	0	0	-5.870	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-1.977	0	-	-	0,00	0	0	-1.979	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-659	0	-	-	0,00	0	0	-660	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-569	0	-	-	0,00	0	0	-570	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-9.516	0	-	-	0,00	0	0	-9.512	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-3.208	0	-	-	0,00	0	0	-3.206	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.069	0	-	-	0,00	0	0	-1.069	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-924	0	-	-	0,00	0	0	-923	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14**						**Trave: Trave 13-14**			**Peso proprio**			**-4.000**
L	CR001	001	G	5,34	0	0	-5.877	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	002	G	5,34	0	0	-1.981	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR003	003	G	5,34	0	0	-660	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR004	006	G	5,34	0	0	-571	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-5.871	0	-	-	0,01	0	0	-5.877	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-1.979	0	-	-	0,01	0	0	-1.981	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-660	0	-	-	0,01	0	0	-660	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-570	0	-	-	0,01	0	0	-571	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-9.511	0	-	-	0,00	0	0	-9.507	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-3.206	0	-	-	0,00	0	0	-3.205	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.069	0	-	-	0,00	0	0	-1.068	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-923	0	-	-	0,00	0	0	-923	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**						**Trave: Trave 15-16**			**Peso proprio**			**-7.000**
L	CR001	001	G	5,71	0	0	-9.552	0	-	-	0,00	0	0	-35	0
L	CR002	002	G	5,71	0	0	-3.220	0	-	-	0,00	0	0	-12	0
L	CR003	003	G	5,71	0	0	-1.073	0	-	-	0,00	0	0	-4	0
L	CR004	006	G	5,71	0	0	-927	0	-	-	0,00	0	0	-3	0
L	CR001	001	G	0,35	0	0	-9.574	0	-	-	0,08	0	0	-9.552	0
L	CR002	002	G	0,35	0	0	-3.227	0	-	-	0,08	0	0	-3.220	0
L	CR003	003	G	0,35	0	0	-1.076	0	-	-	0,08	0	0	-1.073	0
L	CR004	006	G	0,35	0	0	-929	0	-	-	0,08	0	0	-927	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,44	0	0	-9.574	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,44	0	0	-3.227	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,44	0	0	-1.076	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,44	0	0	-929	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-525	0	-	-	0,00	0	0	-525	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-151	0	-	-	0,00	0	0	-151	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-12.979	0	-	-	0,00	0	0	-12.977	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.375	0	-	-	0,00	0	0	-4.374	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.458	0	-	-	0,00	0	0	-1.458	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.260	0	-	-	0,00	0	0	-1.260	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-525	0	-	-	0,00	0	0	-525	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-151	0	-	-	0,00	0	0	-151	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**						**Trave: Trave 16-17**			**Peso proprio**			**-7.000**
L	CR001	001	G	5,70	0	0	-9.527	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	002	G	5,70	0	0	-3.211	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR003	003	G	5,70	0	0	-1.070	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR004	006	G	5,70	0	0	-925	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR001	001	G	0,02	0	0	-9.550	0	-	-	0,05	0	0	-9.527	0
L	CR002	002	G	0,02	0	0	-3.219	0	-	-	0,05	0	0	-3.211	0
L	CR003	003	G	0,02	0	0	-1.073	0	-	-	0,05	0	0	-1.070	0
L	CR004	006	G	0,02	0	0	-927	0	-	-	0,05	0	0	-925	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,73	0	0	-9.550	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,73	0	0	-3.219	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,73	0	0	-1.073	0

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
L	CR004	006	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,73	0	0	-927	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-525	0	-	-	0,00	0	0	-525	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-151	0	-	-	0,00	0	0	-151	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-12.976	0	-	-	0,00	0	0	-12.974	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.374	0	-	-	0,00	0	0	-4.373	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.458	0	-	-	0,00	0	0	-1.458	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.260	0	-	-	0,00	0	0	-1.260	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-525	0	-	-	0,00	0	0	-525	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-151	0	-	-	0,00	0	0	-151	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**						**Trave: Trave 17-18**			**Peso proprio**			**-7.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-9.526	0	-	-	0,00	0	0	-9.521	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-3.211	0	-	-	0,00	0	0	-3.209	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.070	0	-	-	0,00	0	0	-1.070	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-925	0	-	-	0,00	0	0	-924	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-525	0	-	-	0,00	0	0	-525	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-151	0	-	-	0,00	0	0	-151	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-12.974	0	-	-	0,00	0	0	-12.972	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.373	0	-	-	0,00	0	0	-4.373	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.458	0	-	-	0,00	0	0	-1.458	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.260	0	-	-	0,00	0	0	-1.259	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-525	0	-	-	0,00	0	0	-525	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-151	0	-	-	0,00	0	0	-151	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**						**Trave: Trave 18-19**			**Peso proprio**			**-7.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-9.521	0	-	-	0,00	0	0	-9.516	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-3.209	0	-	-	0,00	0	0	-3.208	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.070	0	-	-	0,00	0	0	-1.069	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-924	0	-	-	0,00	0	0	-924	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-525	0	-	-	0,00	0	0	-525	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-151	0	-	-	0,00	0	0	-151	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-12.972	0	-	-	0,00	0	0	-12.970	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.373	0	-	-	0,00	0	0	-4.372	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.458	0	-	-	0,00	0	0	-1.457	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.259	0	-	-	0,00	0	0	-1.259	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-525	0	-	-	0,00	0	0	-525	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-151	0	-	-	0,00	0	0	-151	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**						**Trave: Trave 19-20**			**Peso proprio**			**-7.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-9.516	0	-	-	0,00	0	0	-9.512	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-3.208	0	-	-	0,00	0	0	-3.206	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.069	0	-	-	0,00	0	0	-1.069	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-924	0	-	-	0,00	0	0	-923	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-525	0	-	-	0,00	0	0	-525	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-151	0	-	-	0,00	0	0	-151	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-12.969	0	-	-	0,00	0	0	-12.967	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.372	0	-	-	0,00	0	0	-4.371	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.457	0	-	-	0,00	0	0	-1.457	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.259	0	-	-	0,00	0	0	-1.259	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-525	0	-	-	0,00	0	0	-525	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-151	0	-	-	0,00	0	0	-151	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**						**Trave: Trave 20-21**			**Peso proprio**			**-7.000**
L	CR001	001	G	5,55	0	0	-9.507	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	002	G	5,55	0	0	-3.205	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR003	003	G	5,55	0	0	-1.068	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR004	006	G	5,55	0	0	-923	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-9.511	0	-	-	0,02	0	0	-9.507	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-3.206	0	-	-	0,02	0	0	-3.205	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.069	0	-	-	0,02	0	0	-1.068	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-923	0	-	-	0,02	0	0	-923	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-525	0	-	-	0,00	0	0	-525	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-151	0	-	-	0,00	0	0	-151	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-12.967	0	-	-	0,00	0	0	-12.965	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.371	0	-	-	0,00	0	0	-4.370	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.457	0	-	-	0,00	0	0	-1.457	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.259	0	-	-	0,00	0	0	-1.259	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-525	0	-	-	0,00	0	0	-525	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-151	0	-	-	0,00	0	0	-151	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**						**Trave: Trave 22-23**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-12.979	0	-	-	0,00	0	0	-12.977	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.375	0	-	-	0,00	0	0	-4.374	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.458	0	-	-	0,00	0	0	-1.458	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.260	0	-	-	0,00	0	0	-1.260	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
L	CR008	007	G	0,00	0	385	0	0	-	-	0,00	0	385	0	0
L	CR008	008	G	0,00	0	385	0	0	-	-	0,00	0	385	0	0
L	CR008	009	G	0,00	0	385	0	0	-	-	0,00	0	385	0	0

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
L	CR008	010	G	0,00	0	-769	0	0	-	-	0,00	0	-769	0	0
L	CR009	007	G	0,00	0	158	0	0	-	-	0,00	0	158	0	0
L	CR009	008	G	0,00	0	158	0	0	-	-	0,00	0	158	0	0
L	CR009	009	G	0,00	0	158	0	0	-	-	0,00	0	158	0	0
L	CR009	010	G	0,00	0	-315	0	0	-	-	0,00	0	-315	0	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**						**Trave: Trave 23-24**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-12.976	0	-	-	0,00	0	0	-12.974	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.374	0	-	-	0,00	0	0	-4.373	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.458	0	-	-	0,00	0	0	-1.458	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.260	0	-	-	0,00	0	0	-1.260	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**						**Trave: Trave 24-25**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-12.974	0	-	-	0,00	0	0	-12.972	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.373	0	-	-	0,00	0	0	-4.373	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.458	0	-	-	0,00	0	0	-1.458	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.260	0	-	-	0,00	0	0	-1.259	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**						**Trave: Trave 25-26**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-12.972	0	-	-	0,00	0	0	-12.970	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.373	0	-	-	0,00	0	0	-4.372	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.458	0	-	-	0,00	0	0	-1.457	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.259	0	-	-	0,00	0	0	-1.259	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**						**Trave: Trave 26-27**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-12.969	0	-	-	0,00	0	0	-12.967	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.372	0	-	-	0,00	0	0	-4.371	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.457	0	-	-	0,00	0	0	-1.457	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.259	0	-	-	0,00	0	0	-1.259	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**						**Trave: Trave 27-28**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-12.967	0	-	-	0,00	0	0	-12.965	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.371	0	-	-	0,00	0	0	-4.370	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.457	0	-	-	0,00	0	0	-1.457	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.259	0	-	-	0,00	0	0	-1.259	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1-8-15-22**						**Trave: Trave 1-8**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-7	0	-	-	0,00	0	0	-152	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-2	0	-	-	0,00	0	0	-51	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	-17	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	-15	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1-8-15-22**						**Trave: Trave 8-15**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-758	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-256	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-85	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-74	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,05	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,05	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,05	0	0	-86	0
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-1.396	0	-	-	0,00	0	0	-82	0
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-678	0	-	-	0,00	0	0	-40	0
L	CR007	005	G	0,00	0	0	-1.994	0	-	-	0,00	0	0	-117	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1-8-15-22**						**Trave: Trave 15-22**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 2-9-16-23**						**Trave: Trave 2-9**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-32	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-11	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-4	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-3	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-106	0	-	-	0,00	0	0	-5	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-36	0	-	-	0,00	0	0	-2	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-12	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-10	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 2-9-16-23**						**Trave: Trave 9-16**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,01	0	0	-181	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,01	0	0	-61	0	-	-	0,05	0	0	0	0

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
L	CR003	003	G	0,01	0	0	-20	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR004	006	G	0,01	0	0	-18	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,01	0	0	-300	0	-	-	0,05	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,01	0	0	-100	0	-	-	0,05	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,01	0	0	-86	0	-	-	0,05	0	0	-86	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-54	0	-	-	0,06	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-18	0	-	-	0,06	0	0	0	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-6	0	-	-	0,06	0	0	0	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-5	0	-	-	0,06	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,06	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,06	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 2-9-16-23**						**Trave: Trave 16-23**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,04	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,04	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,04	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,04	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
L	CR001	001	G	0,04	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR002	002	G	0,04	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,04	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,04	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 3-10-17-24**						**Trave: Trave 3-10**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 3-10-17-24**						**Trave: Trave 10-17**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,02	0	0	-105	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,02	0	0	-35	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR003	003	G	0,02	0	0	-12	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR004	006	G	0,02	0	0	-10	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,02	0	0	-300	0	-	-	0,05	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,02	0	0	-100	0	-	-	0,05	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,02	0	0	-86	0	-	-	0,05	0	0	-86	0
L	CR001	001	G	0,02	0	0	0	0	-	-	0,05	0	0	-105	0
L	CR002	002	G	0,02	0	0	0	0	-	-	0,05	0	0	-35	0
L	CR003	003	G	0,02	0	0	0	0	-	-	0,05	0	0	-12	0
L	CR004	006	G	0,02	0	0	0	0	-	-	0,05	0	0	-10	0
L	CR002	002	G	0,02	0	0	-300	0	-	-	0,05	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,02	0	0	-100	0	-	-	0,05	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,02	0	0	-86	0	-	-	0,05	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 3-10-17-24**						**Trave: Trave 17-24**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,05	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
L	CR001	001	G	0,05	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 4-11-18-25**						**Trave: Trave 4-11**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 4-11-18-25**						**Trave: Trave 11-18**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,05	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,05	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,05	0	0	-86	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,05	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,05	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,05	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 4-11-18-25**						**Trave: Trave 18-25**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,05	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
L	CR001	001	G	0,05	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 5-12-19-26**						**Trave: Trave 5-12**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,02	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,02	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,02	0	0	-86	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,02	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,02	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,02	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 5-12-19-26**						**Trave: Trave 12-19**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,05	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,05	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,05	0	0	-86	0

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,05	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,05	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,05	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 5-12-19-26**						**Trave: Trave 19-26**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,05	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
L	CR001	001	G	0,05	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 6-13-20-27**						**Trave: Trave 6-13**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,02	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,02	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,02	0	0	-86	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,02	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,02	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,02	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 6-13-20-27**						**Trave: Trave 13-20**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,05	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,05	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,05	0	0	-86	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,05	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,05	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,05	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 6-13-20-27**						**Trave: Trave 20-27**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,05	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
L	CR001	001	G	0,05	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 7-14-21-28**						**Trave: Trave 7-14**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-24	0	-	-	0,00	0	0	-2	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-8	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-3	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-2	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 7-14-21-28**						**Trave: Trave 14-21**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-39	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-13	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-4	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-4	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,05	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,05	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,05	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 7-14-21-28**						**Trave: Trave 21-28**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1-2-1b-3-4-5-6-7**						**Trave: Trave 1-2**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-570	0	-	-	0,00	0	0	-570	0
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-277	0	-	-	0,00	0	0	-277	0
L	CR007	005	G	0,00	0	0	-815	0	-	-	0,00	0	0	-815	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1-2-1b-3-4-5-6-7**						**Trave: Trave 2-1b**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-570	0	-	-	0,00	0	0	-570	0
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-277	0	-	-	0,00	0	0	-277	0
L	CR007	005	G	0,00	0	0	-815	0	-	-	0,00	0	0	-815	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1-2-1b-3-4-5-6-7**						**Trave: Trave 1b-3**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR010	002	G	0,20	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR011	004	G	0,20	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-570	0	-	-	0,00	0	0	-570	0
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-277	0	-	-	0,00	0	0	-277	0
L	CR007	005	G	0,00	0	0	-815	0	-	-	0,00	0	0	-815	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1-2-1b-3-4-5-6-7**						**Trave: Trave 3-4**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-5.849	0	-	-	0,00	0	0	-5.856	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-3.102	0	-	-	0,00	0	0	-3.106	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-3.943	0	-	-	0,00	0	0	-3.948	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-560	0	-	-	0,07	0	0	-560	0
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-272	0	-	-	0,07	0	0	-272	0
L	CR007	005	G	0,00	0	0	-800	0	-	-	0,07	0	0	-800	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1-2-1b-3-4-5-6-7**						**Trave: Trave 4-5**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-5.856	0	-	-	0,00	0	0	-5.863	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-3.106	0	-	-	0,00	0	0	-3.109	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-3.948	0	-	-	0,00	0	0	-3.953	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
L	CR015	001	G	0,00	0	0	-1.700	0	-	-	0,00	0	0	-1.700	0
L	CR015	002	G	0,00	0	0	-1.020	0	-	-	0,00	0	0	-1.020	0

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1-2-1b-3-4-5-6-7**						**Trave: Trave 5-6**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-5.864	0	-	-	0,00	0	0	-5.870	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-3.110	0	-	-	0,00	0	0	-3.113	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-3.953	0	-	-	0,00	0	0	-3.958	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
L	CR015	001	G	0,00	0	0	-1.700	0	-	-	0,00	0	0	-1.700	0
L	CR015	002	G	0,00	0	0	-1.020	0	-	-	0,00	0	0	-1.020	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1-2-1b-3-4-5-6-7**						**Trave: Trave 6-7**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-5.871	0	-	-	0,00	0	0	-5.877	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-3.114	0	-	-	0,00	0	0	-3.117	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-3.958	0	-	-	0,00	0	0	-3.962	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
L	CR015	001	G	0,00	0	0	-1.700	0	-	-	0,00	0	0	-1.700	0
L	CR015	002	G	0,00	0	0	-1.020	0	-	-	0,00	0	0	-1.020	0
L	CR008	007	G	0,00	0	-378	0	0	-	-	0,00	0	-378	0	0
L	CR008	008	G	0,00	0	-378	0	0	-	-	0,00	0	-378	0	0
L	CR008	009	G	0,00	0	757	0	0	-	-	0,00	0	757	0	0
L	CR008	010	G	0,00	0	-378	0	0	-	-	0,00	0	-378	0	0
L	CR009	007	G	0,00	0	-131	0	0	-	-	0,00	0	-131	0	0
L	CR009	008	G	0,00	0	-131	0	0	-	-	0,00	0	-131	0	0
L	CR009	009	G	0,00	0	263	0	0	-	-	0,00	0	263	0	0
L	CR009	010	G	0,00	0	-131	0	0	-	-	0,00	0	-131	0	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 7b-8-9-8b-10-11-12-13-14**						**Trave: Trave 7b-8**			**Peso proprio**			**-5.000**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 7b-8-9-8b-10-11-12-13-14**						**Trave: Trave 8-9**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-9.675	0	-	-	0,00	0	0	-9.663	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-5.131	0	-	-	0,00	0	0	-5.125	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-6.523	0	-	-	0,00	0	0	-6.514	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 7b-8-9-8b-10-11-12-13-14**						**Trave: Trave 9-8b**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-9.661	0	-	-	0,00	0	0	-9.646	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-5.124	0	-	-	0,00	0	0	-5.116	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-6.513	0	-	-	0,00	0	0	-6.503	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 7b-8-9-8b-10-11-12-13-14**						**Trave: Trave 8b-10**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR016	001	G	0,20	0	0	-7	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR010	002	G	0,20	0	0	-4	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR011	004	G	0,20	0	0	-5	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR010	002	G	0,20	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR011	004	G	0,20	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-9.646	0	-	-	0,00	0	0	-9.638	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-5.116	0	-	-	0,00	0	0	-5.112	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-6.503	0	-	-	0,00	0	0	-6.498	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 7b-8-9-8b-10-11-12-13-14**						**Trave: Trave 10-11**			**Peso proprio**			**-4.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-5.849	0	-	-	0,00	0	0	-5.856	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-3.102	0	-	-	0,00	0	0	-3.106	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-3.943	0	-	-	0,00	0	0	-3.948	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-5.071	0	-	-	5,75	0	0	-9.637	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-2.690	0	-	-	5,75	0	0	-5.111	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-3.419	0	-	-	5,75	0	0	-6.497	0
L	CR012	001	G	0,02	0	0	-9.637	0	-	-	0,00	0	0	-9.633	0
L	CR013	002	G	0,02	0	0	-5.111	0	-	-	0,00	0	0	-5.109	0
L	CR014	004	G	0,02	0	0	-6.497	0	-	-	0,00	0	0	-6.494	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 7b-8-9-8b-10-11-12-13-14**						**Trave: Trave 11-12**			**Peso proprio**			**-4.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-5.856	0	-	-	0,02	0	0	-5.863	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-3.106	0	-	-	0,02	0	0	-3.109	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-3.948	0	-	-	0,02	0	0	-3.953	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,02	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,02	0	0	-600	0
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-9.632	0	-	-	0,02	0	0	-9.628	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-5.108	0	-	-	0,02	0	0	-5.106	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-6.494	0	-	-	0,02	0	0	-6.491	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,02	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,02	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 7b-8-9-8b-10-11-12-13-14**						**Trave: Trave 12-13**			**Peso proprio**			**-4.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-5.864	0	-	-	0,00	0	0	-5.870	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-3.110	0	-	-	0,00	0	0	-3.113	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-3.953	0	-	-	0,00	0	0	-3.958	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-9.627	0	-	-	0,00	0	0	-9.623	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-5.106	0	-	-	0,00	0	0	-5.103	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-6.490	0	-	-	0,00	0	0	-6.487	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 7b-8-9-8b-10-11-12-13-14**						**Trave: Trave 13-14**			**Peso proprio**			**-4.000**
L	CR012	001	G	5,34	0	0	-5.877	0	-	-	0,00	0	0	0	0

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
L	CR013	002	G	5,34	0	0	-3.117	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR014	004	G	5,34	0	0	-3.962	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-5.871	0	-	-	0,01	0	0	-5.877	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-3.114	0	-	-	0,01	0	0	-3.117	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-3.958	0	-	-	0,01	0	0	-3.962	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-9.622	0	-	-	0,00	0	0	-9.618	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-5.103	0	-	-	0,00	0	0	-5.101	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-6.487	0	-	-	0,00	0	0	-6.484	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**						**Trave: Trave 15-16**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR012	001	G	0,46	0	0	-9.676	0	-	-	0,00	0	0	-9.663	0
L	CR013	002	G	0,46	0	0	-5.131	0	-	-	0,00	0	0	-5.125	0
L	CR014	004	G	0,46	0	0	-6.523	0	-	-	0,00	0	0	-6.514	0
L	CR012	001	G	0,23	0	0	-4.933	0	-	-	5,34	0	0	-9.675	0
L	CR013	002	G	0,23	0	0	-2.616	0	-	-	5,34	0	0	-5.131	0
L	CR014	004	G	0,23	0	0	-3.325	0	-	-	5,34	0	0	-6.523	0
L	CR012	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,56	0	0	-4.933	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,56	0	0	-2.616	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,56	0	0	-3.325	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-13.088	0	-	-	0,00	0	0	-13.088	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-6.941	0	-	-	0,00	0	0	-6.941	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-8.823	0	-	-	0,00	0	0	-8.823	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**						**Trave: Trave 16-17**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR012	001	G	5,70	0	0	-9.624	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR013	002	G	5,70	0	0	-5.104	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR014	004	G	5,70	0	0	-6.488	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR012	001	G	3,78	0	0	-9.646	0	-	-	0,05	0	0	-9.638	0
L	CR013	002	G	3,78	0	0	-5.116	0	-	-	0,05	0	0	-5.111	0
L	CR014	004	G	3,78	0	0	-6.503	0	-	-	0,05	0	0	-6.498	0
L	CR012	001	G	0,05	0	0	-9.662	0	-	-	1,97	0	0	-9.646	0
L	CR013	002	G	0,05	0	0	-5.124	0	-	-	1,97	0	0	-5.116	0
L	CR014	004	G	0,05	0	0	-6.513	0	-	-	1,97	0	0	-6.503	0
L	CR012	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,70	0	0	-9.680	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,70	0	0	-5.134	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,70	0	0	-6.526	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-13.088	0	-	-	0,00	0	0	-13.086	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-6.941	0	-	-	0,00	0	0	-6.940	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-8.823	0	-	-	0,00	0	0	-8.822	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**						**Trave: Trave 17-18**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-9.637	0	-	-	0,00	0	0	-9.633	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-5.111	0	-	-	0,00	0	0	-5.109	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-6.497	0	-	-	0,00	0	0	-6.494	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-13.085	0	-	-	0,00	0	0	-13.083	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-6.940	0	-	-	0,00	0	0	-6.939	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-8.822	0	-	-	0,00	0	0	-8.820	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**						**Trave: Trave 18-19**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-9.632	0	-	-	0,00	0	0	-9.628	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-5.108	0	-	-	0,00	0	0	-5.106	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-6.494	0	-	-	0,00	0	0	-6.491	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-13.083	0	-	-	0,00	0	0	-13.081	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-6.938	0	-	-	0,00	0	0	-6.937	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-8.820	0	-	-	0,00	0	0	-8.819	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**						**Trave: Trave 19-20**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-9.627	0	-	-	0,00	0	0	-9.623	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-5.106	0	-	-	0,00	0	0	-5.103	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-6.490	0	-	-	0,00	0	0	-6.487	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-13.081	0	-	-	0,00	0	0	-13.079	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-6.937	0	-	-	0,00	0	0	-6.936	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-8.818	0	-	-	0,00	0	0	-8.817	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**						**Trave: Trave 20-21**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR012	001	G	5,55	0	0	-9.616	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR013	002	G	5,55	0	0	-5.100	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR014	004	G	5,55	0	0	-6.483	0	-	-	0,00	0	0	0	0

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-9.623	0	-	-	0,02	0	0	-9.618	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-5.103	0	-	-	0,02	0	0	-5.101	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-6.487	0	-	-	0,02	0	0	-6.484	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-13.078	0	-	-	0,00	0	0	-13.076	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-6.936	0	-	-	0,00	0	0	-6.935	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-8.817	0	-	-	0,00	0	0	-8.815	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**						**Trave: Trave 22-23**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR015	001	G	0,00	0	0	-1.700	0	-	-	0,00	0	0	-1.700	0
L	CR015	002	G	0,00	0	0	-1.020	0	-	-	0,00	0	0	-1.020	0
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-13.088	0	-	-	0,00	0	0	-13.088	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-6.941	0	-	-	0,00	0	0	-6.941	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-8.823	0	-	-	0,00	0	0	-8.823	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
L	CR008	007	G	0,00	0	385	0	0	-	-	0,00	0	385	0	0
L	CR008	008	G	0,00	0	385	0	0	-	-	0,00	0	385	0	0
L	CR008	009	G	0,00	0	385	0	0	-	-	0,00	0	385	0	0
L	CR008	010	G	0,00	0	-769	0	0	-	-	0,00	0	-769	0	0
L	CR009	007	G	0,00	0	131	0	0	-	-	0,00	0	131	0	0
L	CR009	008	G	0,00	0	131	0	0	-	-	0,00	0	131	0	0
L	CR009	009	G	0,00	0	131	0	0	-	-	0,00	0	131	0	0
L	CR009	010	G	0,00	0	-263	0	0	-	-	0,00	0	-263	0	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**						**Trave: Trave 23-24**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR015	001	G	0,00	0	0	-1.700	0	-	-	0,00	0	0	-1.700	0
L	CR015	002	G	0,00	0	0	-1.020	0	-	-	0,00	0	0	-1.020	0
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-13.088	0	-	-	0,00	0	0	-13.086	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-6.941	0	-	-	0,00	0	0	-6.940	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-8.823	0	-	-	0,00	0	0	-8.822	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**						**Trave: Trave 24-25**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-13.085	0	-	-	0,00	0	0	-13.083	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-6.940	0	-	-	0,00	0	0	-6.939	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-8.822	0	-	-	0,00	0	0	-8.820	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
L	CR015	001	G	0,00	0	0	-1.700	0	-	-	0,00	0	0	-1.700	0
L	CR015	002	G	0,00	0	0	-1.020	0	-	-	0,00	0	0	-1.020	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**						**Trave: Trave 25-26**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-13.083	0	-	-	0,00	0	0	-13.081	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-6.938	0	-	-	0,00	0	0	-6.937	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-8.820	0	-	-	0,00	0	0	-8.819	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
L	CR015	001	G	0,00	0	0	-1.700	0	-	-	0,00	0	0	-1.700	0
L	CR015	002	G	0,00	0	0	-1.020	0	-	-	0,00	0	0	-1.020	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**						**Trave: Trave 26-27**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-13.081	0	-	-	0,00	0	0	-13.079	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-6.937	0	-	-	0,00	0	0	-6.936	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-8.818	0	-	-	0,00	0	0	-8.817	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
L	CR015	001	G	0,00	0	0	-1.700	0	-	-	0,00	0	0	-1.700	0
L	CR015	002	G	0,00	0	0	-1.020	0	-	-	0,00	0	0	-1.020	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**						**Trave: Trave 27-28**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-13.078	0	-	-	0,00	0	0	-13.076	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-6.936	0	-	-	0,00	0	0	-6.935	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-8.817	0	-	-	0,00	0	0	-8.815	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
L	CR015	001	G	0,00	0	0	-1.700	0	-	-	0,00	0	0	-1.700	0
L	CR015	002	G	0,00	0	0	-1.020	0	-	-	0,00	0	0	-1.020	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 9b-10b-11b**						**Trave: Trave 9b-10b**			**Peso proprio**			**-1.500**
L	CR017	001	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,04	0	0	-17	0
L	CR018	002	G	0,00	0	0	-3	0	-	-	0,04	0	0	-47	0
L	CR019	004	G	0,00	0	0	-9	0	-	-	0,04	0	0	-138	0
L	CR018	002	G	0,00	0	0	-204	0	-	-	0,03	0	0	-204	0
L	CR019	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,03	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 9b-10b-11b**						**Trave: Trave 10b-11b**			**Peso proprio**			**-1.500**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1-8-11b-15-22**						**Trave: Trave 1-8**			**Peso proprio**			**-5.000**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1-8-11b-15-22**						**Trave: Trave 8-11b**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-1.003	0	-	-	0,00	0	0	-514	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-532	0	-	-	0,00	0	0	-273	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-676	0	-	-	0,00	0	0	-346	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1-8-11b-15-22**						**Trave: Trave 11b-15**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-514	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-273	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-346	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1-8-11b-15-22**						**Trave: Trave 15-22**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR015	001	G	0,00	0	0	-1.650	0	-	-	0,00	0	0	-1.650	0
L	CR015	002	G	0,00	0	0	-990	0	-	-	0,00	0	0	-990	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 2-4b-9**						**Trave: Trave 2-4b**			**Peso proprio**			**-5.000**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 2-4b-9**						**Trave: Trave 4b-9**			**Peso proprio**			**-5.000**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 3-10-17-24**						**Trave: Trave 3-10**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR016	001	G	0,00	0	0	-3.609	0	-	-	1,15	0	0	-3.609	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-1.999	0	-	-	1,15	0	0	-1.999	0
L	CR011	004	G	0,00	0	0	-2.541	0	-	-	1,15	0	0	-2.541	0
L	CR016	001	G	1,26	0	0	-3.609	0	-	-	0,00	0	0	-3.609	0
L	CR010	002	G	1,26	0	0	-1.999	0	-	-	0,00	0	0	-1.999	0
L	CR011	004	G	1,26	0	0	-2.541	0	-	-	0,00	0	0	-2.541	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR011	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 3-10-17-24**						**Trave: Trave 10-17**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR012	001	G	0,02	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-106	0
L	CR013	002	G	0,02	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-56	0
L	CR014	004	G	0,02	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-72	0
L	CR013	002	G	0,02	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,02	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR012	001	G	0,02	0	0	-106	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR013	002	G	0,02	0	0	-56	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR014	004	G	0,02	0	0	-72	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR013	002	G	0,02	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,02	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 3-10-17-24**						**Trave: Trave 17-24**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 4-11-18-25**						**Trave: Trave 4-11**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 4-11-18-25**						**Trave: Trave 11-18**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 4-11-18-25**						**Trave: Trave 18-25**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR012	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 15-14b-P4**						**Trave: Trave 15-14b**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR017	001	G	0,00	0	0	-344	0	-	-	0,04	0	0	-345	0
L	CR018	002	G	0,00	0	0	-935	0	-	-	0,04	0	0	-938	0
L	CR019	004	G	0,00	0	0	-2.749	0	-	-	0,04	0	0	-2.758	0
L	CR018	002	G	0,00	0	0	-204	0	-	-	0,04	0	0	-204	0
L	CR019	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,04	0	0	-600	0
L	CR015	001	G	0,00	0	0	-530	0	-	-	0,00	0	0	-530	0
L	CR015	002	G	0,00	0	0	-318	0	-	-	0,00	0	0	-318	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 15-14b-P4**						**Trave: Trave 14b-P4**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR017	001	G	0,00	0	0	-334	0	-	-	0,11	0	0	-345	0
L	CR018	002	G	0,00	0	0	-909	0	-	-	0,11	0	0	-938	0
L	CR019	004	G	0,00	0	0	-2.675	0	-	-	0,11	0	0	-2.759	0
L	CR018	002	G	0,00	0	0	-204	0	-	-	0,11	0	0	-204	0
L	CR019	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,11	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 5-12-19-26**						**Trave: Trave 5-12**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,02	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,02	0	0	-600	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,02	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,02	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 5-12-19-26**						**Trave: Trave 12-19**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 5-12-19-26**						**Trave: Trave 19-26**			**Peso proprio**			**-3.000**

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR012	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 6-13-20-27**						**Trave: Trave 6-13**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,02	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,02	0	0	-600	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,02	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,02	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 6-13-20-27**						**Trave: Trave 13-20**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 6-13-20-27**						**Trave: Trave 20-27**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR012	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 7-14-21-28**						**Trave: Trave 7-14**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-24	0	-	-	0,00	0	0	-2	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-13	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-16	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 7-14-21-28**						**Trave: Trave 14-21**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-40	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-21	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-27	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 7-14-21-28**						**Trave: Trave 21-28**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 9-16-23**						**Trave: Trave 9-16**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-105	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-56	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-71	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR012	001	G	0,01	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-105	0
L	CR013	002	G	0,01	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-56	0
L	CR014	004	G	0,01	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-71	0
L	CR013	002	G	0,01	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,01	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 9-16-23**						**Trave: Trave 16-23**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR012	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR012	001	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR014	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 7b-9b**						**Trave: Trave 7b-9b**			**Peso proprio**			**-1.500**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1b-6b-8b**						**Trave: Trave 1b-6b**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR016	001	G	0,20	0	0	-3.609	0	-	-	0,00	0	0	-3.609	0
L	CR010	002	G	0,20	0	0	-1.999	0	-	-	0,00	0	0	-1.999	0
L	CR011	004	G	0,20	0	0	-2.541	0	-	-	0,00	0	0	-2.541	0
L	CR010	002	G	0,20	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR011	004	G	0,20	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1b-6b-8b**						**Trave: Trave 6b-8b**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR016	001	G	0,00	0	0	-3.609	0	-	-	0,20	0	0	-3.609	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-1.999	0	-	-	0,20	0	0	-1.999	0
L	CR011	004	G	0,00	0	0	-2.541	0	-	-	0,20	0	0	-2.541	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,20	0	0	-472	0
L	CR011	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,20	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Scala 2b-3b-4b**						**Trave: Trave 2b-3b**			**Peso proprio**			**-7.600**
L	CR020	001	G	0,00	0	0	-3.121	0	-	-	0,00	0	0	-3.121	0
L	CR021	002	G	0,00	0	0	-2.584	0	-	-	0,00	0	0	-2.584	0
L	CR022	005	G	0,00	0	0	-7.600	0	-	-	0,00	0	0	-7.600	0
Primo Impalcato			**Travata: Scala 2b-3b-4b**						**Trave: Trave 3b-4b**			**Peso proprio**			**-7.600**

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
L	CR021	002	G	0,00	0	0	-2.584	0	-	-	0,00	0	0	-2.584	0
L	CR022	005	G	0,00	0	0	-7.600	0	-	-	0,00	0	0	-7.600	0
Primo Impalcato			**Travata: Scala 4b-5b-6b**						**Trave: Trave 4b-5b**			**Peso proprio**			**-7.600**
L	CR021	002	G	0,00	0	0	-2.584	0	-	-	0,00	0	0	-2.584	0
L	CR022	005	G	0,00	0	0	-7.600	0	-	-	0,00	0	0	-7.600	0
Primo Impalcato			**Travata: Scala 4b-5b-6b**						**Trave: Trave 5b-6b**			**Peso proprio**			**-7.600**
L	CR020	001	G	0,00	0	0	-3.555	0	-	-	0,00	0	0	-3.555	0
L	CR021	002	G	0,00	0	0	-2.584	0	-	-	0,00	0	0	-2.584	0
L	CR022	005	G	0,00	0	0	-7.600	0	-	-	0,00	0	0	-7.600	0
Primo Impalcato			**Travata: Primo Impalcato**						**Trave: Trave Acciaio 9b-12b**			**Peso proprio**			**-294**
L	CR017	001	G	0,13	0	0	0	0	-	-	2,92	0	0	-328	0
L	CR018	002	G	0,13	0	0	0	0	-	-	2,92	0	0	-892	0
L	CR019	004	G	0,13	0	0	0	0	-	-	2,92	0	0	-2.625	0
L	CR017	001	G	0,20	0	0	-328	0	-	-	0,03	0	0	-327	0
L	CR018	002	G	0,20	0	0	-892	0	-	-	0,03	0	0	-888	0
L	CR019	004	G	0,20	0	0	-2.625	0	-	-	0,03	0	0	-2.613	0
L	CR018	002	G	0,13	0	0	-29	0	-	-	0,03	0	0	-29	0
L	CR019	004	G	0,13	0	0	-86	0	-	-	0,03	0	0	-86	0
Primo Impalcato			**Travata: Primo Impalcato**						**Trave: Trave Acciaio 13b-P3**			**Peso proprio**			**-294**
L	CR017	001	G	0,00	0	0	-334	0	-	-	0,00	0	0	-345	0
L	CR018	002	G	0,00	0	0	-910	0	-	-	0,00	0	0	-939	0
L	CR019	004	G	0,00	0	0	-2.675	0	-	-	0,00	0	0	-2.761	0
L	CR018	002	G	0,00	0	0	-80	0	-	-	0,00	0	0	-80	0
L	CR019	004	G	0,00	0	0	-234	0	-	-	0,00	0	0	-234	0
Primo Impalcato			**Travata: Primo Impalcato**						**Trave: Trave Acciaio 10b-15**			**Peso proprio**			**-294**
L	CR017	001	G	0,10	0	0	-328	0	-	-	0,00	0	0	-327	0
L	CR018	002	G	0,10	0	0	-892	0	-	-	0,00	0	0	-889	0
L	CR019	004	G	0,10	0	0	-2.624	0	-	-	0,00	0	0	-2.614	0
L	CR018	002	G	0,10	0	0	-80	0	-	-	0,00	0	0	-80	0
L	CR019	004	G	0,10	0	0	-234	0	-	-	0,00	0	0	-234	0
Primo Impalcato			**Travata: Primo Impalcato**						**Trave: Trave Acciaio 12b-13b**			**Peso proprio**			**-294**
L	CR017	001	G	0,04	0	0	-344	0	-	-	0,04	0	0	-345	0
L	CR018	002	G	0,04	0	0	-935	0	-	-	0,04	0	0	-938	0
L	CR019	004	G	0,04	0	0	-2.749	0	-	-	0,04	0	0	-2.758	0
L	CR018	002	G	0,04	0	0	-29	0	-	-	0,04	0	0	-29	0
L	CR019	004	G	0,04	0	0	-86	0	-	-	0,04	0	0	-86	0
Primo Impalcato			**Travata: Primo Impalcato**						**Trave: Trave Acciaio 13b-14b**			**Peso proprio**			**-179**
L	CR017	001	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,15	0	0	0	0
L	CR018	002	G	0,00	0	0	-1	0	-	-	0,15	0	0	0	0
L	CR019	004	G	0,00	0	0	-4	0	-	-	0,15	0	0	0	0
L	CR018	002	G	0,00	0	0	-50	0	-	-	0,15	0	0	-50	0
L	CR019	004	G	0,00	0	0	-148	0	-	-	0,15	0	0	-148	0
L	CR017	001	G	0,04	0	0	-2	0	-	-	0,15	0	0	0	0
L	CR018	002	G	0,04	0	0	-4	0	-	-	0,15	0	0	0	0
L	CR019	004	G	0,04	0	0	-12	0	-	-	0,15	0	0	0	0
L	CR018	002	G	0,04	0	0	-50	0	-	-	0,16	0	0	-50	0
L	CR019	004	G	0,04	0	0	-148	0	-	-	0,16	0	0	-148	0
Primo Impalcato			**Travata: Primo Impalcato**						**Trave: Trave Acciaio 12b-15**			**Peso proprio**			**-179**
L	CR017	001	G	0,04	0	0	-17	0	-	-	0,01	0	0	0	0
L	CR018	002	G	0,04	0	0	-47	0	-	-	0,01	0	0	0	0
L	CR019	004	G	0,04	0	0	-137	0	-	-	0,01	0	0	0	0
L	CR018	002	G	0,04	0	0	-50	0	-	-	0,00	0	0	-50	0
L	CR019	004	G	0,04	0	0	-148	0	-	-	0,00	0	0	-148	0
L	CR018	002	G	0,04	0	0	-50	0	-	-	0,00	0	0	-50	0
L	CR019	004	G	0,04	0	0	-148	0	-	-	0,00	0	0	-148	0

LEGENDA:

TC Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.

C Descrizione del carico:
CR001= SOLAIO: Coperetura travetti prefabbricati H25+5 CR002= SOLAIO: Coperetura travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO: Coperetura travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico accidentale) CR004= SOLAIO: Coperetura travetti prefabbricati H25+5 (carico neve) CR005= BALCONE: LatCem Balcone H20 CR006= BALCONE: LatCem Balcone H20 (sovraccarico permanente) CR007= BALCONE: LatCem Balcone H20 (sovraccarico accidentale) CR008= Azione del Vento (Tamponatura) CR009= Azione del Vento (Trave) CR010= SOLAIO: LatCem Scuole H25 (sovraccarico permanente) CR011= SOLAIO: LatCem Scuole H25 (sovraccarico accidentale) CR012= SOLAIO: Travetti prefabbricati H25+5 CR013= SOLAIO: Travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico permanente) CR014= SOLAIO: Travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico accidentale) CR015= TAMPONATURA: TAMPONATURE CR016= SOLAIO: LatCem Scuole H25 CR017= SOLAIO: Scala Esterna CR018= SOLAIO: Scala Esterna (sovraccarico permanente) CR019= SOLAIO: Scala Esterna (sovraccarico accidentale) CR020= SCALA: Scala (peso proprio) CR021= SCALA: Scala (sovraccarico permanente) CR022= SCALA: Scala (sovraccarico accidentale)

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

SR Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.

Dis_i Distanza del punto "i" dall'estremo iniziale dell'elemento. Il punto "i" indica il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.

$M_{X,i}/M_{T,i}$ Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all''asse 1 (asse dell''elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

Dis_f Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.

$M_{T,f}$ Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all''asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$F_{X,i}/Q_{X,i}$, $F_{Y,i}/Q_{Y,i}$, $F_{Z,i}/Q_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$M_{Y,i}$, $M_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

Carichi sulle travi

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]

$Q_{X,f}$, $Q_{Y,f}$, $Q_{Z,f}$ Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

ΔT_1, ΔT_2, ΔT_3 Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.

CARICHI SUI PILASTRI

Carichi sui pilastri

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
Primo Impalcato				**Pilastro 001**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 001**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 2 (a)**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	2,50	0	0	-1.963	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 2 (b)**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	1,40	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 002**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 003**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 003**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 004**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 004**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 005**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 005**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 006**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 006**							**Peso proprio**				**-6.000**
L	CR002	007	G	0,00	0	-378	0	0	-	-	0,00	0	-378	0	0
L	CR002	008	G	0,00	0	-378	0	0	-	-	0,00	0	-378	0	0
L	CR002	009	G	0,00	0	757	0	0	-	-	0,00	0	757	0	0
L	CR002	010	G	0,00	0	-378	0	0	-	-	0,00	0	-378	0	0
L	CR003	007	G	0,00	0	-145	0	0	-	-	0,00	0	-145	0	0
L	CR003	008	G	0,00	0	-145	0	0	-	-	0,00	0	-145	0	0
L	CR003	009	G	0,00	0	290	0	0	-	-	0,00	0	290	0	0
L	CR003	010	G	0,00	0	-145	0	0	-	-	0,00	0	-145	0	0
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 007**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 007**							**Peso proprio**				**-6.000**
L	CR002	007	G	0,00	0	-378	0	0	-	-	0,00	0	-378	0	0
L	CR002	008	G	0,00	0	-378	0	0	-	-	0,00	0	-378	0	0
L	CR002	009	G	0,00	0	757	0	0	-	-	0,00	0	757	0	0
L	CR002	010	G	0,00	0	-378	0	0	-	-	0,00	0	-378	0	0
L	CR003	007	G	0,00	0	-145	0	0	-	-	0,00	0	-145	0	0
L	CR003	008	G	0,00	0	-145	0	0	-	-	0,00	0	-145	0	0
L	CR003	009	G	0,00	0	290	0	0	-	-	0,00	0	290	0	0
L	CR003	010	G	0,00	0	-145	0	0	-	-	0,00	0	-145	0	0
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 008**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 008**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 9 (a)**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	2,50	0	0	-1.963	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 9 (b)**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	1,40	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 009**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-1.963	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 010**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 010**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-1.963	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 011**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 011**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 12 (a)**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 12 (a)**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 013**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 013**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 014**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-

TC	C	CC	SR	Dis_i [m]	$F_{X,i}/Q_{X,i}$ [N;N/m]	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$ [N;N/m]	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$ [N;N/m]	$M_{X,i}/M_{T,i}$ [N·m;N·m/m]	$M_{Y,i}$ [N·m;N·m/m]	$M_{Z,i}$ [N·m;N·m/m]	Dis_f [m]	$Q_{X,f}$ [N/m]	$Q_{Y,f}$ [N/m]	$Q_{Z,f}$ [N/m]	$M_{T,f}$ [N·m/m]
Impalcato Copertura				**Pilastro 014**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 15 (a)**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	2,74	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 15 (b)**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	1,06	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 015**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 016**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 016**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 017**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 017**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 18 (a)**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 18 (a)**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 019**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 019**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 020**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 020**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 021**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 021**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 022**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 022**							**Peso proprio**				**-6.000**
L	CR002	007	G	0,00	0	385	0	0	-	-	0,00	0	385	0	0
L	CR002	008	G	0,00	0	385	0	0	-	-	0,00	0	385	0	0
L	CR002	009	G	0,00	0	385	0	0	-	-	0,00	0	385	0	0
L	CR002	010	G	0,00	0	-769	0	0	-	-	0,00	0	-769	0	0
L	CR003	007	G	0,00	0	145	0	0	-	-	0,00	0	145	0	0
L	CR003	008	G	0,00	0	145	0	0	-	-	0,00	0	145	0	0
L	CR003	009	G	0,00	0	145	0	0	-	-	0,00	0	145	0	0
L	CR003	010	G	0,00	0	-290	0	0	-	-	0,00	0	-290	0	0
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 023**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 23 (a)**							**Peso proprio**				**-6.000**
L	CR002	007	G	0,00	0	385	0	0	-	-	0,00	0	385	0	0
L	CR002	008	G	0,00	0	385	0	0	-	-	0,00	0	385	0	0
L	CR002	009	G	0,00	0	385	0	0	-	-	0,00	0	385	0	0
L	CR002	010	G	0,00	0	-769	0	0	-	-	0,00	0	-769	0	0
L	CR003	007	G	0,00	0	145	0	0	-	-	0,00	0	145	0	0
L	CR003	008	G	0,00	0	145	0	0	-	-	0,00	0	145	0	0
L	CR003	009	G	0,00	0	145	0	0	-	-	0,00	0	145	0	0
L	CR003	010	G	0,00	0	-290	0	0	-	-	0,00	0	-290	0	0
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 024**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 024**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 025**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 025**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 026**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 026**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 027**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 027**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 028**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 028**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-

LEGENDA:

TC Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.

C Descrizione del carico:
CR001= PESO PROPRIO (concio) CR002= Azione del Vento (Tamponatura) CR003= Azione del Vento (Pilastro)

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

SR Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.

Dis_i Distanza del punto "i" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "i", in relazione alla descrizione riportata nella colonna "TC" ("Lineare" o "Concentrato"), indica

Carichi sui pilastri

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]

rispettivamente il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito o in cui è posizionato il carico concentrato.

$M_{X,i}/M_{T,i}$ Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all''asse 1 (asse dell''elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

Dis_f Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.

$M_{T,f}$ Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all''asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$F_{X,i}/Q_{X,i}$, $F_{Y,i}/Q_{Y,i}$, $F_{Z,i}/Q_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$M_{Y,i}$, $M_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$Q_{X,f}$, $Q_{Y,f}$, $Q_{Z,f}$ Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

ΔT_1, ΔT_2, ΔT_3 Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.

CARICHI SULLE PARETI

Carichi sulle pareti

TC	Shell	C	CC	SR	Br	Dis_i	$Q_{X/1,i}$	$Q_{Y/2,i}$	$Q_{Z/3,i}$	$M_{T,i}$	Dis_f	$Q_{X/1,f}$	$Q_{Y/2,f}$	$Q_{Z/3,f}$	$M_{T,f}$
						[m]	[N/m;N/m²]	[N/m;N/m²]	[N/m;N/m²]	[N·m/m;N]	[m]	[N/m;N/m²]	[N/m;N/m²]	[N/m;N/m²]	[N·m/m;N]
Primo Impalcato				**Parete P3-P4**			**Parete P3-P4**						**Peso proprio**		**-7.500**
L	-	CR001	001	G	2	0,08	0	0	0	0	0,30	0	0	-2	0
L	-	CR002	002	G	2	0,08	0	0	0	0	0,30	0	0	-6	0
L	-	CR003	004	G	2	0,08	0	0	0	0	0,30	0	0	-16	0
L	-	CR002	002	G	2	0,08	0	0	-204	0	0,30	0	0	-204	0
L	-	CR003	004	G	2	0,08	0	0	-600	0	0,30	0	0	-600	0
Primo Impalcato				**Parete P1-P2**			**Parete P1-P2**						**Peso proprio**		**-25.000**

LEGENDA:

TC Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.

C Descrizione del carico:
CR001= SOLAIO: Scala Esterna CR002= SOLAIO: Scala Esterna (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO: Scala Esterna (sovraccarico accidentale)

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

SR Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.

Br Se la colonna "TC" riporta il valore "Lineare", indica la posizione del carico distribuito: [Sup] = carico applicato sul bordo superiore - [Inf] = Carico applicato sul bordo inferiore.

Dis_i Distanza del punto "i" dall'estremo iniziale dell'elemento. Il punto "i" indica il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.

$M_{T,i}$ Valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito, sempre riferito all'asse 1 (asse della parete) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

Dis_f Distanza del punto "f" dall'estremo finale dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.

$M_{T,f}$ Valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito, sempre riferito all'asse 1 (asse della parete) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$Q_{X/1,i}$, $Q_{Y/2,i}$, $Q_{Z/3,i}$ Valore (nel punto iniziale della parete, "i") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$Q_{X/1,f}$, $Q_{Y/2,f}$, $Q_{Z/3,f}$ Valore (nel punto finale della parete, "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

ΔT Differenza di temperatura fra le facce dell'elemento shell.

CARICHI SULLE SOLETTE

Carichi sulle solette

TC	Shell	C	CC	SR	Q_X	Q_Y	Q_Z
					[N/m²]	[N/m²]	[N/m²]
Primo Impalcato		**Soletta 7b-8-11b-10b-9b**			**Peso proprio**		**-5.000**
S	-	CR001	002	G	0	0	-1.360
S	-	CR002	004	G	0	0	-4.000

LEGENDA:

TC Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.

C Descrizione del carico:
CR001= SOLETTA: Soletta scala esterna (sovraccarico permanente) CR002= SOLETTA: Soletta scala esterna (sovraccarico accidentale)

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

SR Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.

Q_X, Q_Y, Q_Z Valore della forza distribuita superficiale uniforme riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

ΔT Differenza di temperatura fra le facce dell'elemento shell.

CARICHI SULLE PLATEE

Carichi sulle platee

TC	Shell	C	CC	SR	Q_X	Q_Y	Q_Z
					[N/m²]	[N/m²]	[N/m²]
Fondazione	**Platea 1**			**Peso proprio**		**-12.500**	
S	-	CR001	002	G	0	0	-2.000
S	-	CR002	004	G	0	0	-3.000

LEGENDA:

TC Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.

C Descrizione del carico:
CR001= PLATEA: Platea (sovraccarico permanente) CR002= PLATEA: Platea (sovraccarico accidentale)

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

SR Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.

Q_X, Q_Y, Q_Z Valore della forza distribuita superficiale uniforme riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

ΔT Differenza di temperatura fra le facce dell'elemento shell.

CARICHI SUI SOLAI

Carichi sui solai

TC	C	CC	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$
			[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	006	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	006	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 4-3**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	006	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 5-4**					Peso proprio				-1.792
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.792	0	0	-	0,00	0	0	-1.792
L	CR006	002	0,00	0	0	-870	0	0	-	0,00	0	0	-870
L	CR007	005	0,00	0	0	-2.560	0	0	-	0,00	0	0	-2.560

TC	C	CC	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$
			[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 4-3**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	006	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	006	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	006	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 4-3**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	006	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 4-3**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 5-4**					Peso proprio				-1.792
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.792	0	0	-	0,00	0	0	-1.792
L	CR006	002	0,00	0	0	-870	0	0	-	0,00	0	0	-870
L	CR007	005	0,00	0	0	-2.560	0	0	-	0,00	0	0	-2.560
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 4-3**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 4-3**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 4-3**					Peso proprio				-2.848

TC	C	CC	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$
			[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920

LEGENDA:

TC Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.

C Descrizione del carico:
CR001= SOLAIO (Sezione di calcolo): Coperetura travetti prefabbricati H25+5 CR002= SOLAIO (Sezione di calcolo): Coperetura travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO (Sezione di calcolo): Coperetura travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico accidentale) CR004= SOLAIO (Sezione di calcolo): Coperetura travetti prefabbricati H25+5 (carico neve) CR005= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Balcone H20 CR006= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Balcone H20 (sovraccarico permanente) CR007= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Balcone H20 (sovraccarico accidentale) CR008= SOLAIO (Sezione di calcolo): Travetti prefabbricati H25+5 CR009= SOLAIO (Sezione di calcolo): Travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico permanente) CR010= SOLAIO (Sezione di calcolo): Travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico accidentale)

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

Dis_i Distanza del punto "i" dall'estremo iniziale dell'elemento. Il punto "i" indica il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.

$M_{X,i}$ Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

Dis_f Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.

$F_{X,i}/Q_{X,i}$, $F_{Y,i}/Q_{Y,i}$, $F_{Z,i}/Q_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$M_{Y,i}$, $M_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$Q_{X,f}$, $Q_{Y,f}$, $Q_{Z,f}$ Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

SOLAI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Solai - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

Id_{Cmp}	CC	Estr. Inz.			Estr. Fin.		
		M_3	N	T_2	M_3	N	T_2
		[N·m]	[N]	[N]	[N·m]	[N]	[N]
Impalcato Copertura					**Sezione solaio: Solai 2.1**		
Travetto 2-1	001	11.300	0	9.984	0	0	-6.626
	002	3.810	0	3.365	0	0	-2.233
	003	1.269	0	1.122	0	0	-745
	006	1.095	0	967	0	0	-642
	005	7	0	1	0	0	1
Travetto 3-2	001	2.783	0	4.551	11.300	0	-7.686
	002	935	0	1.533	3.810	0	-2.592
	003	315	0	512	1.269	0	-863
	006	272	0	442	1.095	0	-744
	005	-31	0	-8	7	0	-8
Travetto 4-3	001	110	0	2.830	2.783	0	-4.606
	002	53	0	961	935	0	-1.546
	003	0	0	313	315	0	-522
	006	0	0	270	272	0	-451
	005	157	0	63	-31	0	63
Travetto 5-4	001	0	0	0	110	0	-364
	002	0	0	0	53	0	-177
	003	0	0	0	0	0	0
	006	0	0	0	0	0	0
	005	0	0	0	157	0	-520
Impalcato Copertura					**Sezione solaio: Solai 2.2**		
Travetto 2-1	001	11.285	0	9.980	0	0	-6.626
	002	3.804	0	3.364	0	0	-2.234
	003	1.267	0	1.121	0	0	-745
	006	1.093	0	967	0	0	-642
	005	7	0	1	0	0	1
Travetto 3-2	001	2.773	0	4.529	11.285	0	-7.672
	002	931	0	1.526	3.804	0	-2.587
	003	314	0	510	1.267	0	-861
	006	271	0	439	1.093	0	-743
	005	-31	0	-8	7	0	-8
Travetto 4-3	001	110	0	2.858	2.773	0	-4.618
	002	53	0	970	931	0	-1.550
	003	0	0	316	314	0	-524
	006	0	0	273	271	0	-452
	005	157	0	62	-31	0	62
Travetto 5-4	001	0	0	0	110	0	-364
	002	0	0	0	53	0	-177
	003	0	0	0	0	0	0
	006	0	0	0	0	0	0
	005	0	0	0	157	0	-520
Impalcato Copertura					**Sezione solaio: Solai 2.3**		
Travetto 2-1	001	11.278	0	9.978	0	0	-6.626
	002	3.802	0	3.364	0	0	-2.233
	003	1.267	0	1.121	0	0	-745
	006	1.093	0	967	0	0	-642
	005	6	0	1	0	0	1
Travetto 3-2	001	2.771	0	4.523	11.278	0	-7.666
	002	931	0	1.524	3.802	0	-2.585
	003	314	0	509	1.267	0	-861
	006	271	0	439	1.093	0	-742
	005	-31	0	-8	6	0	-8

Id_{Cmp}	CC	Estr. Inz.			Estr. Fin.		
		M_3	N	T_2	M_3	N	T_2
		[N·m]	[N]	[N]	[N·m]	[N]	[N]
Travetto 4-3	001	107	0	2.866	2.771	0	-4.624
	002	52	0	972	931	0	-1.552
	003	0	0	317	314	0	-524
	006	0	0	274	271	0	-452
	005	153	0	61	-31	0	61
Travetto 5-4	001	0	0	0	107	0	-358
	002	0	0	0	52	0	-174
	003	0	0	0	0	0	0
	006	0	0	0	0	0	0
	005	0	0	0	153	0	-511
Impalcato Copertura					**Sezione solaio: Solai 2.4**		
Travetto 2-1	001	11.251	0	9.973	0	0	-6.628
	002	3.792	0	3.362	0	0	-2.234
	003	1.264	0	1.121	0	0	-745
	006	1.090	0	966	0	0	-642
Travetto 3-2	001	2.875	0	4.546	11.251	0	-7.637
	002	969	0	1.532	3.792	0	-2.574
	003	323	0	511	1.264	0	-858
	006	279	0	441	1.090	0	-740
Travetto 4-3	001	0	0	2.713	2.875	0	-4.787
	002	0	0	914	969	0	-1.614
	003	0	0	305	323	0	-538
	006	0	0	263	279	0	-464
Impalcato Copertura					**Sezione solaio: Solai 2.5**		
Travetto 2-1	001	11.244	0	9.970	0	0	-6.627
	002	3.790	0	3.361	0	0	-2.234
	003	1.263	0	1.120	0	0	-745
	006	1.090	0	966	0	0	-642
Travetto 3-2	001	2.875	0	4.543	11.244	0	-7.633
	002	969	0	1.531	3.790	0	-2.573
	003	323	0	510	1.263	0	-858
	006	279	0	440	1.090	0	-740
Travetto 4-3	001	0	0	2.719	2.875	0	-4.791
	002	0	0	917	969	0	-1.615
	003	0	0	306	323	0	-538
	006	0	0	264	279	0	-464
Impalcato Copertura					**Sezione solaio: Solai 2.6**		
Travetto 2-1	001	11.239	0	9.968	0	0	-6.626
	002	3.788	0	3.360	0	0	-2.234
	003	1.263	0	1.120	0	0	-745
	006	1.089	0	966	0	0	-642
Travetto 3-2	001	2.876	0	4.540	11.239	0	-7.629
	002	969	0	1.530	3.788	0	-2.572
	003	323	0	510	1.263	0	-857
	006	279	0	440	1.089	0	-739
Travetto 4-3	001	0	0	2.725	2.876	0	-4.795
	002	0	0	918	969	0	-1.616
	003	0	0	306	323	0	-539
	006	0	0	264	279	0	-465
Primo Impalcato					**Sezione solaio: Solai 1.1**		
Travetto 2-1	001	11.925	0	10.215	0	0	-6.536
	002	6.323	0	5.416	0	0	-3.465
	004	8.040	0	6.887	0	0	-4.406
Travetto 3-2	001	0	0	3.851	11.925	0	-8.519
	002	0	0	2.042	6.323	0	-4.517
	004	0	0	2.596	8.039	0	-5.743
Primo Impalcato					**Sezione solaio: Solai 1.2**		
Travetto 2-1	001	11.912	0	10.212	0	0	-6.537
	002	6.316	0	5.415	0	0	-3.466
	004	8.031	0	6.885	0	0	-4.407
Travetto 3-2	001	0	0	3.835	11.912	0	-8.508
	002	0	0	2.033	6.316	0	-4.511
	004	0	0	2.585	8.031	0	-5.736
Primo Impalcato					**Sezione solaio: Solai 1.3**		
Travetto 2-1	001	11.318	0	10.120	0	0	-6.627
	002	6.001	0	5.365	0	0	-3.513
	004	7.627	0	6.822	0	0	-4.468
	005	7	0	1	0	0	1
Travetto 3-2	001	2.777	0	4.524	11.318	0	-7.806
	002	1.473	0	2.399	6.001	0	-4.138
	004	1.887	0	3.054	7.627	0	-5.259
	005	-31	0	-8	7	0	-8
Travetto 4-3	001	107	0	2.865	2.777	0	-4.627
	002	52	0	1.517	1.473	0	-2.455
	004	0	0	1.903	1.887	0	-3.148
	005	153	0	61	-31	0	61
Travetto 5-4	001	0	0	0	107	0	-358
	002	0	0	0	52	0	-174
	004	0	0	0	0	0	0
	005	0	0	0	153	0	-511
Primo Impalcato					**Sezione solaio: Solai 1.4**		
Travetto 2-1	001	11.292	0	10.115	0	0	-6.629
	002	5.987	0	5.363	0	0	-3.515
	004	7.613	0	6.819	0	0	-4.469

Solai - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

Id_{Cmp}	CC	Estr. Inz.			Estr. Fin.		
		M_3	N	T_2	M_3	N	T_2
		[N·m]	[N]	[N]	[N·m]	[N]	[N]
Travetto 3-2	001	2.883	0	4.549	11.292	0	-7.777
	002	1.529	0	2.412	5.987	0	-4.123
	004	1.944	0	3.067	7.613	0	-5.243
Travetto 4-3	001	0	0	2.709	2.883	0	-4.789
	002	0	0	1.436	1.529	0	-2.539
	004	0	0	1.826	1.944	0	-3.228
Primo Impalcato					**Sezione solaio: Solai 1.5**		
Travetto 2-1	001	11.287	0	10.113	0	0	-6.629
	002	5.984	0	5.362	0	0	-3.514
	004	7.609	0	6.818	0	0	-4.469
Travetto 3-2	001	2.883	0	4.546	11.287	0	-7.774
	002	1.529	0	2.411	5.984	0	-4.122
	004	1.944	0	3.065	7.609	0	-5.241
Travetto 4-3	001	0	0	2.715	2.883	0	-4.793
	002	0	0	1.439	1.529	0	-2.541
	004	0	0	1.830	1.944	0	-3.231
Primo Impalcato					**Sezione solaio: Solai 1.6**		
Travetto 2-1	001	11.282	0	10.111	0	0	-6.628
	002	5.981	0	5.361	0	0	-3.514
	004	7.606	0	6.816	0	0	-4.468
Travetto 3-2	001	2.884	0	4.544	11.282	0	-7.770
	002	1.529	0	2.409	5.981	0	-4.120
	004	1.944	0	3.063	7.606	0	-5.238
Travetto 4-3	001	0	0	2.720	2.884	0	-4.796
	002	0	0	1.442	1.529	0	-2.543
	004	0	0	1.834	1.944	0	-3.233

LEGENDA:

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
Estr. Inz./Fin. Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).

EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE

Edificio - Verifiche di ripartizione delle forze sismiche

Dir	$V_{T,tot}$	$V_{T,Pil}$	$\%_{T,Pil}$	$V_{T,Set}$	$\%_{T,Set}$	$V_{T,atr}$	$\%_{T,atr}$
	[N]	[N]	[%]	[N]	[%]	[N]	[%]
X	1.570.910	1.570.910	100,0	0	0,0	0	0,0
Y	1.489.085	1.489.085	100,0	0	0,0	0	0,0

LEGENDA:

$V_{T,tot}$ Taglio totale alla quota Zero Sismico (nella direzione X o Y).
$V_{T,Pil}$ Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).
$\%_{T,Pil}$ Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).
$V_{T,Set}$ Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).
$\%_{T,Set}$ Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).
$V_{T,atr}$ Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).
$\%_{T,atr}$ Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Elevazione)

Dati generali di verifica

Id_{Nd}	Pos	Stato	$Id_{Pil,sup}$	σ_{cR}	σ_{tR}	f_{yk}	f_{fk}	$N_{d,sup}$	$N_{d,inf}$	$A_{S,st}$	CS		R_f
											η	ξ/f	
				[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]				
Nodo 1	E	NC	Pilastro 22	10,81	1,32	450,00	-	128.197	180.362	9/ϕ10/6/2	4,08	1,05	NO
Nodo 2	E	NC	Pilastro 23	16,10	1,32	450,00	-	185.084	384.866	8/ϕ10/5/4	3,19	1,07	NO
Nodo 3	E	NC	Pilastro 24	16,10	1,32	450,00	-	179.411	376.801	8/ϕ10/5/4	3,18	1,07	NO
Nodo 4	E	NC	Pilastro 25	16,10	1,32	450,00	-	180.917	374.745	8/ϕ10/5/4	3,18	1,07	NO
Nodo 5	E	NC	Pilastro 26	16,10	1,32	450,00	-	181.840	371.275	8/ϕ10/5/4	3,18	1,07	NO
Nodo 6	E	NC	Pilastro 27	16,10	1,32	450,00	-	185.540	368.149	8/ϕ10/5/4	3,18	1,07	NO
Nodo 7	E	NC	Pilastro 28	11,98	1,32	450,00	-	108.256	168.986	8/ϕ10/5/2	4,57	1,18	NO
Nodo 8	E	NC	Pilastro 21	9,81	1,32	450,00	-	154.159	257.798	8/ϕ10/7/2	3,20	1,06	NO
Nodo 9	I	C	Pilastro 20	0,00	0,00	450,00	-	275.762	591.613	4/ϕ10/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 10	I	C	Pilastro 19	0,00	0,00	450,00	-	269.868	586.153	4/ϕ10/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 11	I	C	Pilastro 18	0,00	0,00	450,00	-	271.276	588.228	4/ϕ10/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 12	I	C	Pilastro 17	0,00	0,00	450,00	-	269.208	590.758	4/ϕ10/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 13	I	C	Pilastro 16	0,00	0,00	450,00	-	279.175	610.216	4/ϕ10/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 14	I	NC	Pilastro 11	16,10	1,32	450,00	-	208.688	351.925	8/ϕ10/5/4	3,11	1,08	NO
Nodo 15	E	NC	Pilastro 4	12,52	1,32	450,00	-	146.582	144.292	9/ϕ10/6/4	3,42	1,10	NO
Nodo 16	E	NC	Pilastro 5	12,52	1,32	450,00	-	143.980	162.443	7/ϕ10/6/4	3,40	1,10	NO
Nodo 17	E	NC	Pilastro 6	16,10	1,32	450,00	-	150.605	150.595	8/ϕ10/5/4	3,90	1,30	NO
Nodo 18	I	NC	Pilastro 12	16,10	1,32	450,00	-	204.268	359.879	8/ϕ10/5/4	3,33	1,08	NO
Nodo 19	I	NC	Pilastro 13	16,10	1,32	450,00	-	205.309	345.045	8/ϕ10/5/4	3,33	1,04	NO
Nodo 20	I	NC	Pilastro 8	0,00	0,00	450,00	-	132.883	203.691	-	VNR	VNR	NO
Nodo 21	E	NC	Pilastro 9	0,00	0,00	450,00	-	189.540	321.817	-	VNR	VNR	NO
Nodo 22	I	NC	Pilastro 10	0,00	0,00	450,00	-	192.294	290.176	-	VNR	VNR	NO
Nodo 24	E	NC	Pilastro 1	0,00	0,00	450,00	-	113.136	2.003	-	VNR	VNR	NO
Nodo 25	E	NC	Pilastro 2	0,00	0,00	450,00	-	129.932	125.105	-	VNR	VNR	NO
Nodo 26	E	NC	Pilastro 3	0,00	0,00	450,00	-	131.012	126.046	-	VNR	VNR	NO
Nodo 27	E	NC	Pilastro 7	8,75	1,32	450,00	-	115.516	13.668	4/ϕ10/10/2	3,42	1,12	NO
Nodo 28	E	NC	-	12,52	1,32	450,00	-	0	52.959	6/ϕ10/6/4	3,58	1,07	NO
Nodo 29	E	NC	-	8,75	1,32	450,00	-	0	1.272	3/ϕ10/10/2	5,01	1,07	NO
Nodo 30	I	NC	-	12,52	1,32	450,00	-	0	136.917	6/ϕ10/6/4	4,38	1,18	NO
Nodo 31	E	NC	-	10,62	1,32	450,00	-	0	51.142	6/ϕ10/8/4	3,16	1,08	NO

Dati generali di verifica

Id_{Nd}	Pos	Stato	$Id_{Pil,sup}$	σ_{cR}	σ_{tR}	f_{yk}	f_{fk}	$N_{d,sup}$	$N_{d,inf}$	$A_{S,st}$	CS		R_f
											η	ξ/f	
				[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]				
Nodo 32	I	NC	-	12,52	1,32	450,00	-	0	138.392	6/ϕ10/6/4	3,58	1,07	NO
Nodo 33	E	NC	-	12,52	1,32	450,00	-	0	56.644	6/ϕ10/6/4	3,74	1,11	NO
Nodo 34	I	NC	-	12,52	1,32	450,00	-	0	142.628	6/ϕ10/6/4	4,38	1,18	NO
Nodo 35	I	C	-	0,00	0,00	450,00	-	0	240.268	2/ϕ10/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 36	I	C	-	0,00	0,00	450,00	-	0	237.192	2/ϕ10/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 37	I	C	-	0,00	0,00	450,00	-	0	237.894	2/ϕ10/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 38	I	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	142.256	-	VNR	VNR	NO
Nodo 39	I	C	-	0,00	0,00	450,00	-	0	239.018	2/ϕ10/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 40	I	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	145.664	-	VNR	VNR	NO
Nodo 41	I	C	-	0,00	0,00	450,00	-	0	246.651	2/ϕ10/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 42	E	NC	-	16,10	1,32	450,00	-	0	142.174	7/ϕ10/5/4	4,09	1,26	NO
Nodo 43	E	NC	-	12,52	1,32	450,00	-	0	142.678	6/ϕ10/6/4	3,58	1,07	NO
Nodo 44	E	NC	-	12,52	1,32	450,00	-	0	144.071	6/ϕ10/6/4	3,58	1,07	NO
Nodo 45	E	NC	-	12,52	1,32	450,00	-	0	144.537	6/ϕ10/6/4	3,58	1,07	NO
Nodo 46	E	NC	-	16,10	1,32	450,00	-	0	148.054	7/ϕ10/5/4	4,09	1,26	NO
Nodo 47	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	63.117	-	VNR	VNR	NO
Nodo 48	E	NC	-	10,50	1,32	450,00	-	0	103.605	6/ϕ10/6/2	4,29	1,02	NO
Nodo 49	E	NC	-	8,75	1,32	450,00	-	0	61.300	3/ϕ10/10/2	5,01	1,07	NO
Nodo 50	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	6.251	-	VNR	VNR	NO
Nodo 51	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	62.925	-	VNR	VNR	NO
Nodo 52	E	NC	-	9,73	1,32	450,00	-	0	115.346	6/ϕ10/8/2	5,19	1,00	NO
Nodo 53	E	NC	-	9,01	1,32	450,00	-	0	61.527	4/ϕ10/10/2	5,15	1,07	NO
Nodo 54	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	69.516	-	VNR	VNR	NO
Nodo 56	E	NC	Pilastro 9	0,00	0,00	450,00	-	348.182	282.334	-	VNR	VNR	NO
Nodo 58	E	NC	Pilastro 2	0,00	0,00	450,00	-	192.848	101.158	-	VNR	VNR	NO
Nodo 78	E	NC	-	11,17	1,32	450,00	-	0	39.764	5/ϕ10/7/4	3,91	1,07	NO
Nodo 79	E	NC	Pilastro 14	13,14	1,32	450,00	-	136.572	112.572	7/ϕ10/6/4	3,18	1,03	NO
Nodo 94	E	NC	Pilastro 15	13,80	1,32	450,00	-	168.654	299.189	10/ϕ10/5/2	4,46	1,08	NO
Nodo 98	E	NC	Pilastro 15	9,15	1,32	450,00	-	394.965	303.991	5/ϕ10/10/2	2,41	1,15	NO

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Elevazione)

Dati indicati per direzione

Dir	Id_{Tr}	b_j	h_{jw}	A_{sup}/M^+	A_{inf}/M^-	Or_{vjd}	$V_{c,\eta}$	$V_{c,\xi}$	σ_η	σ_ξ	$V_{jsd,sup}$	$V_{jsd,inf}$	V_d	V_{jsr}	V_{rsd}	h_{jc}
		[cm]	[cm]	[cm²;N·m]	[cm²;N·m]		[N]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]
Nodo 1																
1	Trave 15-22	40	43	8,04	8,04	A	47.067	47.067	1,70	0,13	-	-	333.533	-	368.796	53
2	Trave 22-23	60	33	12,06	8,04	A	50.734	50.734	2,65	1,26	-	-	500.300	-	368.796	33
Nodo 2																
1	Trave 16-23	40	23	6,03	6,03	A	17.269	17.269	1,59	0,00	-	-	71.891	-	983.455	53
2	Trave 23-24	60	33	14,07	8,04	A	31.146	31.146	5,05	2,23	-	-	916.307	-	983.455	33
	Trave 22-23	60	33	14,07	8,04	A	31.146	31.146	5,05	2,23	-	-	916.307	-	983.455	33
Nodo 3																
1	Trave 17-24	40	23	6,03	6,03	A	15.271	15.271	1,59	0,00	-	-	91.615	-	983.455	53
2	Trave 24-25	60	33	14,07	8,04	A	27.928	27.928	5,06	2,26	-	-	917.400	-	983.455	33
	Trave 23-24	60	33	14,07	8,04	A	27.928	27.928	5,06	2,26	-	-	917.400	-	983.455	33
Nodo 4																
1	Trave 18-25	40	23	6,03	6,03	A	15.071	15.071	1,59	0,00	-	-	157.488	-	983.455	53
2	Trave 25-26	60	33	14,07	8,04	A	27.660	27.660	5,06	2,26	-	-	917.110	-	983.455	33
	Trave 24-25	60	33	14,07	8,04	A	27.660	27.660	5,06	2,26	-	-	917.110	-	983.455	33
Nodo 5																
1	Trave 19-26	40	23	6,03	6,03	A	13.994	13.994	1,60	0,00	-	-	233.243	-	983.455	53
2	Trave 26-27	60	33	14,07	8,04	A	28.350	28.350	5,06	2,26	-	-	916.932	-	983.455	33
	Trave 25-26	60	33	14,07	8,04	A	28.350	28.350	5,06	2,26	-	-	916.932	-	983.455	33
Nodo 6																
1	Trave 20-27	40	23	6,03	6,03	A	13.906	13.906	1,61	0,00	-	-	240.278	-	983.455	53
2	Trave 27-28	60	33	14,07	8,04	A	29.392	29.392	5,06	2,24	-	-	916.219	-	983.455	33
	Trave 26-27	60	33	14,07	8,04	A	29.392	29.392	5,06	2,24	-	-	916.219	-	983.455	33
Nodo 7																
1	Trave 21-28	40	23	8,04	6,03	A	15.094	15.094	1,80	0,14	-	-	334.331	-	491.728	53
2	Trave 27-28	60	33	12,06	8,04	A	47.482	47.482	2,62	1,12	-	-	501.496	-	491.728	33
Nodo 8																
1	Trave 14-21	40	23	8,04	6,03	A	28.478	28.478	3,06	1,25	-	-	586.898	-	245.864	53
	Trave 21-28	40	23	8,04	6,03	A	28.478	28.478	3,06	1,25	-	-	586.898	-	245.864	53
2	Trave 20-21	60	43	12,06	10,05	A	62.974	62.974	2,65	1,21	-	-	410.132	-	245.864	33
Nodo 9																
1	Trave 13-20	40	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
	Trave 20-27	40	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
2	Trave 20-21	60	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 19-20	60	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 10																
1	Trave 12-19	40	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
	Trave 19-26	40	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
2	Trave 19-20	60	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 18-19	60	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 11																
1	Trave 11-18	40	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
	Trave 18-25	40	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
2	Trave 18-19	60	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 17-18	60	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 12																
1	Trave 10-17	41	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53

Dir	Id_{Tr}	b_j	h_{jw}	A_{sup}/M^+	A_{inf}/M^-	Or_{vj}	$V_{c,\eta}$	$V_{c,\xi}$	σ_η	σ_ξ	$V_{jsd,sup}$	$V_{jsd,inf}$	V_d	V_{jsr}	V_{rsd}	h_{jc}
		[cm]	[cm]	[cm²;N·m]	[cm²;N·m]	d	[N]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]
	Trave 17-24	40	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
2	Trave 17-18	60	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 16-17	60	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 13																
1	Trave 9-16	41	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
	Trave 16-23	40	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
2	Trave 16-17	60	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 15-16	60	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 14																
1	Trave 4-11	40	23	8,04	8,04	A	40.983	40.983	3,13	0,01	-	-	580.209	-	983.455	53
	Trave 11-18	40	23	6,03	6,03	A	40.983	40.983	3,13	0,01	-	-	580.209	-	983.455	53
2	Trave 11-12	60	33	14,07	8,04	A	18.884	18.884	5,17	2,22	-	-	911.757	-	983.455	33
	Trave 10-11	60	33	14,07	8,04	A	18.884	18.884	5,17	2,22	-	-	911.757	-	983.455	33
Nodo 15																
1	Trave 4-11	40	23	8,04	8,04	A	23.351	23.351	1,86	0,00	-	-	336.062	-	737.591	53
2	Trave 4-5	60	33	8,04	8,04	A	29.948	29.948	3,66	1,52	-	-	671.803	-	737.591	33
	Trave 3-4	60	43	8,04	8,04	A	29.948	29.948	3,66	1,52	-	-	671.803	-	737.591	33
Nodo 16																
1	Trave 5-12	40	23	8,04	8,04	A	22.033	22.033	1,86	0,00	-	-	334.789	-	737.591	53
2	Trave 5-6	60	33	8,04	8,04	A	25.234	25.234	3,68	1,55	-	-	672.167	-	737.591	33
	Trave 4-5	60	33	8,04	8,04	A	25.234	25.234	3,68	1,55	-	-	672.167	-	737.591	33
Nodo 17																
1	Trave 6-13	40	23	10,05	10,05	A	24.375	24.375	2,27	0,00	-	-	419.525	-	983.455	53
2	Trave 6-7	60	33	10,05	8,04	A	25.806	25.806	4,13	1,58	-	-	755.143	-	983.455	33
	Trave 5-6	60	33	10,05	8,04	A	25.806	25.806	4,13	1,58	-	-	755.143	-	983.455	33
Nodo 18																
1	Trave 12-13	40	33	14,07	8,04	A	20.808	20.808	4,84	1,34	-	-	912.609	-	983.455	53
	Trave 11-12	40	33	14,07	8,04	A	20.808	20.808	4,84	1,34	-	-	912.609	-	983.455	53
2	Trave 12-19	60	23	6,03	6,03	A	31.821	31.821	3,36	0,57	-	-	580.751	-	983.455	33
	Trave 5-12	60	23	8,04	8,04	A	31.821	31.821	3,36	0,57	-	-	580.751	-	983.455	33
Nodo 19																
1	Trave 13-14	40	33	14,07	8,04	A	23.356	23.356	4,83	1,33	-	-	912.408	-	737.591	53
	Trave 12-13	40	33	14,07	8,04	A	23.356	23.356	4,83	1,33	-	-	912.408	-	737.591	53
2	Trave 13-20	60	23	8,04	6,03	A	35.979	35.979	4,20	1,27	-	-	746.515	-	737.591	33
	Trave 6-13	60	23	10,05	10,05	A	35.979	35.979	4,20	1,27	-	-	746.515	-	737.591	33
Nodo 20																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 21																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 22																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 24																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 25																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 26																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 27																
1	Trave 7-14	40	23	12,06	12,06	A	30.378	30.378	2,56	1,19	-	-	517.827	-	184.398	53
2	Trave 6-7	60	33	8,04	8,04	A	32.979	32.979	1,84	0,77	-	-	345.218	-	184.398	33
Nodo 28																
1	Trave 6-13	40	23	8,04	6,03	A	0	0	1,63	0,38	-	-	342.464	-	737.591	53
2	Trave 6-7	60	33	8,04	8,04	A	0	0	3,50	2,10	-	-	692.353	-	737.591	33
	Trave 5-6	60	33	8,04	8,04	A	0	0	3,50	2,10	-	-	692.353	-	737.591	33
Nodo 29																
1	Trave 7-14	40	23	8,04	8,04	A	0	0	1,63	0,91	-	-	346.087	-	245.864	53
2	Trave 6-7	60	33	8,04	8,04	A	0	0	1,75	1,23	-	-	346.087	-	245.864	33
Nodo 30																
1	Trave 13-14	40	33	8,04	6,03	A	0	0	2,86	1,20	-	-	605.809	-	614.659	53
	Trave 12-13	40	33	8,04	6,03	A	0	0	2,86	1,20	-	-	605.809	-	614.659	53
2	Trave 13-20	60	23	6,03	6,03	A	0	0	2,62	1,21	-	-	519.264	-	614.659	33
	Trave 6-13	60	23	6,03	6,03	A	0	0	2,62	1,21	-	-	519.264	-	614.659	33
Nodo 31																
1	Trave 4-11	40	23	6,03	6,03	A	0	0	1,22	0,34	-	-	256.944	-	614.659	53
2	Trave 4-5	60	33	8,04	8,04	A	0	0	3,36	1,72	-	-	569.733	-	614.659	33
	Trave 3-4	60	43	8,04	8,04	A	0	0	3,36	1,72	-	-	569.733	-	614.659	33
Nodo 32																
1	Trave 4-11	40	23	6,03	6,03	A	0	0	2,45	0,80	-	-	519.264	-	737.591	53
	Trave 11-18	40	23	6,03	6,03	A	0	0	2,45	0,80	-	-	519.264	-	737.591	53
2	Trave 11-12	60	33	10,05	6,03	A	0	0	3,50	2,10	-	-	692.353	-	737.591	33
	Trave 10-11	60	33	10,05	6,03	A	0	0	3,50	2,10	-	-	692.353	-	737.591	33
Nodo 33																
1	Trave 5-12	40	23	6,03	6,03	A	0	0	1,22	0,22	-	-	256.654	-	737.591	53
2	Trave 5-6	60	33	8,04	8,04	A	0	0	3,35	1,97	-	-	663.327	-	737.591	33
	Trave 4-5	60	33	8,04	8,04	A	0	0	3,35	1,97	-	-	663.327	-	737.591	33
Nodo 34																
1	Trave 12-13	40	33	8,04	6,03	A	0	0	2,86	1,20	-	-	605.809	-	614.659	53
	Trave 11-12	40	33	8,04	6,03	A	0	0	2,86	1,20	-	-	605.809	-	614.659	53
2	Trave 12-19	60	23	6,03	6,03	A	0	0	2,62	1,21	-	-	519.264	-	614.659	33
	Trave 5-12	60	23	6,03	6,03	A	0	0	2,62	1,21	-	-	519.264	-	614.659	33
Nodo 35																
1	Trave 13-20	40	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
	Trave 20-27	40	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
2	Trave 20-21	70	33	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33

Dir	Id_{Tr}	b_j	h_{jw}	A_{sup}/M^+	A_{inf}/M^-	Or_{Vj_d}	$V_{c,\eta}$	$V_{c,\xi}$	σ_η	σ_ξ	$V_{jsd,sup}$	$V_{jsd,inf}$	V_d	V_{jsr}	V_{rsd}	h_{jc}
		[cm]	[cm]	[cm²;N·m]	[cm²;N·m]		[N]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]
	Trave 19-20	70	33	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 36																
1	Trave 12-19	40	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
	Trave 19-26	40	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
2	Trave 19-20	70	33	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 18-19	70	33	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 37																
1	Trave 11-18	40	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
	Trave 18-25	40	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
2	Trave 18-19	70	33	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 17-18	70	33	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 38																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 39																
1	Trave 10-17	41	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
	Trave 17-24	40	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
2	Trave 17-18	70	33	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 16-17	70	33	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 40																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 41																
1	Trave 9-16	40	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
	Trave 16-23	40	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
2	Trave 16-17	70	33	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 15-16	70	33	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 42																
1	Trave 20-27	40	23	6,03	6,03	A	0	0	1,22	0,18	-	-	252.158	-	983.455	53
2	Trave 27-28	60	33	10,05	8,04	A	0	0	3,93	2,17	-	-	778.897	-	983.455	33
	Trave 26-27	60	33	10,05	8,04	A	0	0	3,93	2,17	-	-	778.897	-	983.455	33
Nodo 43																
1	Trave 19-26	40	23	6,03	6,03	A	0	0	1,22	0,22	-	-	252.131	-	737.591	53
2	Trave 26-27	60	33	8,04	8,04	A	0	0	3,50	2,10	-	-	692.353	-	737.591	33
	Trave 25-26	60	33	8,04	8,04	A	0	0	3,50	2,10	-	-	692.353	-	737.591	33
Nodo 44																
1	Trave 18-25	40	23	6,03	6,03	A	0	0	1,22	0,22	-	-	252.058	-	737.591	53
2	Trave 25-26	60	33	8,04	8,04	A	0	0	3,50	2,10	-	-	692.353	-	737.591	33
	Trave 24-25	60	33	8,04	8,04	A	0	0	3,50	2,10	-	-	692.353	-	737.591	33
Nodo 45																
1	Trave 17-24	40	23	6,03	6,03	A	0	0	1,22	0,22	-	-	252.033	-	737.591	53
2	Trave 24-25	60	33	8,04	8,04	A	0	0	3,50	2,10	-	-	692.353	-	737.591	33
	Trave 23-24	60	33	8,04	8,04	A	0	0	3,50	2,10	-	-	692.353	-	737.591	33
Nodo 46																
1	Trave 16-23	40	23	6,03	6,03	A	0	0	1,22	0,18	-	-	251.849	-	983.455	53
2	Trave 23-24	60	33	10,05	8,04	A	0	0	3,93	2,17	-	-	778.897	-	983.455	33
	Trave 22-23	60	33	10,05	8,04	A	0	0	3,93	2,17	-	-	778.897	-	983.455	33
Nodo 47																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 48																
1	Trave 14-21	40	23	6,03	6,03	A	0	0	2,45	1,29	-	-	519.264	-	307.330	53
	Trave 21-28	40	23	6,03	6,03	A	0	0	2,45	1,29	-	-	519.264	-	307.330	53
2	Trave 20-21	70	33	10,05	10,05	A	0	0	1,87	1,24	-	-	423.642	-	307.330	33
Nodo 49																
1	Trave 21-28	40	23	6,03	6,03	A	0	0	1,22	0,58	-	-	256.410	-	245.864	53
2	Trave 27-28	60	33	8,04	8,04	A	0	0	1,75	1,23	-	-	341.879	-	245.864	33
Nodo 50																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 51																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 52																
1	Trave 15-22	40	43	8,04	8,04	A	0	0	1,63	0,88	-	-	338.091	-	307.330	53
2	Trave 15-16	70	33	10,05	10,05	A	0	0	1,87	1,32	-	-	422.614	-	307.330	33
Nodo 53																
1	Trave 15-22	40	43	8,04	8,04	A	0	0	1,63	0,97	-	-	341.863	-	245.864	53
2	Trave 22-23	60	33	8,04	8,04	A	0	0	1,75	1,23	-	-	341.863	-	245.864	33
Nodo 54																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 56																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 58																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 78																
1	Trave 7-14	40	23	8,04	8,04	A	0	0	2,86	1,24	-	-	605.809	-	491.728	53
	Trave 14-21	40	23	6,03	6,03	A	0	0	2,86	1,24	-	-	605.809	-	491.728	53
2	Trave 13-14	60	33	6,03	6,03	A	0	0	1,31	0,48	-	-	257.542	-	491.728	33
Nodo 79																
1	Trave 7-14	40	23	12,06	12,06	A	51.577	51.577	4,13	1,28	-	-	841.507	-	614.659	53
	Trave 14-21	40	23	8,04	6,03	A	51.577	51.577	4,13	1,28	-	-	841.507	-	614.659	53
2	Trave 13-14	60	33	10,05	6,03	A	40.406	40.406	2,29	0,39	-	-	253.714	-	614.659	33
Nodo 94																
1	Trave 15-22	40	43	8,04	8,04	A	60.512	60.512	1,74	0,00	-	-	325.204	-	614.659	53
2	Trave 15-16	60	43	14,07	10,05	A	66.609	66.609	3,10	1,31	-	-	569.107	-	614.659	33
Nodo 98																
1	Trave 15-14b	40	43	16,08	14,07	A	85.343	85.343	3,80	1,15	-	-	649.735	-	307.330	53

Dati indicati per direzione

Dir	Id_{Tr}	b_j	h_{jw}	A_{sup}/M^+	A_{inf}/M^-	Or_{Vjd}	$V_{c,\eta}$	$V_{c,\xi}$	σ_η	σ_ξ	$V_{jsd,sup}$	$V_{jsd,inf}$	V_d	V_{jsr}	V_{rsd}	h_{jc}
		[cm]	[cm]	[cm²;N·m]	[cm²;N·m]		[N]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]

LEGENDA:

Dir Direzione di verifica: 1 = asse locale 3 del pilastro; 2 = asse locale 2 del pilastro
Id_{Tr} Identificativo delle travi che definiscono la direzione.
b_j Larghezza effettiva del nodo relativo alla trave esaminata.
h_{jw} Distanza tra le armature superiori ed inferiori della trave.
A_{sup}/M^+ Se Or. V_{jd} = A -> Armatura superiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Massimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
A_{inf}/M^- Se Or. V_{jd} = A -> Armatura inferiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Minimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
Or_{Vjd} Origine del taglio nel nodo per la direzione considerata: [A] = taglio derivante dalle armature delle travi concorrenti nel nodo; [M] = taglio derivante dai momenti agenti agli estremi delle travi concorrenti nel nodo.
V_d Max Taglio di Progetto per Fessurazione Diagonale.
V_{jsr} Forza orizzontale resistente del rinforzo.
V_{rsd} Forza orizzontale resistente del rinforzo+staffe.
h_{jc} Distanza, tra le giaciture più esterne delle armature del pilastro, nella direzione in esame.
Id_{rf} Identificativo dell'intervento.
Pos Posizione del nodo: [I] = interno; [E] = esterno
C/NC Identificativo dello stato del nodo ([NC] = Non Confinato; [C] = Confinato).
$Id_{pil,sup}$ Identificativo del pilastro al di sopra del nodo.
σ_{cR} Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
σ_{tR} Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
f_{yk} Resistenza caratteristica allo snervamento delle staffe nel nodo.
f_{fk} Resistenza caratteristica ultima del rinforzo in FRP; [-] = rinforzo non presente.
$N_{d,sup}$ Sforzo normale nel pilastro al di sopra del nodo.
$N_{d,inf}$ Sforzo normale nel pilastro al di sotto del nodo.
A_{sw} Staffe nel nodo (numero di staffe/diametro in mm/passo in cm/numero di bracci; [-] = assenza di staffe nel nodo).
CS Coefficiente di sicurezza: [η] = a compressione; [ξ/f] = max tra controllo f_{ctd} e fessurazione diagonale garantita da staffe e rinforzo ([NS] = Non Significativo per valori di CS ≥ 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
V_c Tagli nel pilastro al di sopra del nodo impiegato per la verifica: [η] = tensione principale di compressione; [ξ] = tensione principale di trazione
σ Tensioni principali di progetto: [η] = compressione; [ξ] = trazione; [-] = rinforzo presente.
V_{jsd} Taglio di progetto per il meccanismo della fessurazione diagonale superiore e inferiore. [-] = rinforzo non presente.

NODI (CA) - VERIFICA GERARCHIA DELLE RESISTENZE (Elevazione)

Nodi (CA) - Verifica Gerarchia delle Resistenze

Id_{Beam}		M_R Positivo	M_R Negativo
Nodo 00001 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 143.789 Nm	**Tot MrP(+) = 345.618 Nm**	**SvrP. (+) = 2,404**	
Tot MrT(-) = 96.398 Nm	**Tot MrP(-) = 345.618 Nm**	**SvrP. (-) = 3,585**	
Trave: Trave 22-23 - Primo Impalcato		143.789	96.398
Pilastro: Pilastro 22 - Impalcato Copertura		165.727	165.727
Pilastro: Pilastro 22 - Primo Impalcato		179.891	179.891
Nodo 00001 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 126.869 Nm	**Tot MrP(+) = 538.799 Nm**	**SvrP. (+) = 4,247**	
Tot MrT(-) = 126.869 Nm	**Tot MrP(-) = 538.799 Nm**	**SvrP. (-) = 4,247**	
Trave: Trave 15-22 - Primo Impalcato		126.869	126.869
Pilastro: Pilastro 22 - Impalcato Copertura		260.064	260.064
Pilastro: Pilastro 22 - Primo Impalcato		278.735	278.735
Nodo 00002 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 278.041 Nm	**Tot MrP(+) = 434.138 Nm**	**SvrP. (+) = 1,561**	
Tot MrT(-) = 273.644 Nm	**Tot MrP(-) = 434.138 Nm**	**SvrP. (-) = 1,587**	
Trave: Trave 22-23 - Primo Impalcato		105.680	167.964
Trave: Trave 23-24 - Primo Impalcato		172.361	105.680
Pilastro: Pilastro 23 - Impalcato Copertura		201.826	201.826
Pilastro: Pilastro 23 - Primo Impalcato		232.312	232.312
Nodo 00002 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 53.214 Nm	**Tot MrP(+) = 644.476 Nm**	**SvrP. (+) = 12,111**	
Tot MrT(-) = 53.214 Nm	**Tot MrP(-) = 644.476 Nm**	**SvrP. (-) = 12,111**	
Trave: Trave 16-23 - Primo Impalcato		53.214	53.214
Pilastro: Pilastro 23 - Impalcato Copertura		303.899	303.899
Pilastro: Pilastro 23 - Primo Impalcato		340.577	340.577
Nodo 00003 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 278.217 Nm	**Tot MrP(+) = 432.497 Nm**	**SvrP. (+) = 1,555**	
Tot MrT(-) = 278.005 Nm	**Tot MrP(-) = 432.497 Nm**	**SvrP. (-) = 1,556**	
Trave: Trave 23-24 - Primo Impalcato		105.680	172.325
Trave: Trave 24-25 - Primo Impalcato		172.537	105.680
Pilastro: Pilastro 24 - Impalcato Copertura		201.311	201.311
Pilastro: Pilastro 24 - Primo Impalcato		231.186	231.186
Nodo 00003 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 53.374 Nm	**Tot MrP(+) = 642.527 Nm**	**SvrP. (+) = 12,038**	
Tot MrT(-) = 53.374 Nm	**Tot MrP(-) = 642.527 Nm**	**SvrP. (-) = 12,038**	
Trave: Trave 17-24 - Primo Impalcato		53.374	53.374
Pilastro: Pilastro 24 - Impalcato Copertura		303.273	303.273
Pilastro: Pilastro 24 - Primo Impalcato		339.254	339.254
Nodo 00004 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 278.299 Nm	**Tot MrP(+) = 432.145 Nm**	**SvrP. (+) = 1,553**	
Tot MrT(-) = 278.169 Nm	**Tot MrP(-) = 432.145 Nm**	**SvrP. (-) = 1,554**	
Trave: Trave 24-25 - Primo Impalcato		105.680	172.489
Trave: Trave 25-26 - Primo Impalcato		172.619	105.680
Pilastro: Pilastro 25 - Impalcato Copertura		201.245	201.245
Pilastro: Pilastro 25 - Primo Impalcato		230.900	230.900
Nodo 00004 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 53.138 Nm	**Tot MrP(+) = 642.092 Nm**	**SvrP. (+) = 12,083**	

Id_{Beam}		M_R	
		Positivo	Negativo
Tot MrT(-) = 53.138 Nm	**Tot MrP(-) = 642.092 Nm**	**SvrP. (-) = 12,083**	
Trave: Trave 18-25 - Primo Impalcato		53.138	53.138
Pilastro: Pilastro 25 - Impalcato Copertura		303.188	303.188
Pilastro: Pilastro 25 - Primo Impalcato		338.904	338.904
Nodo 00005 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 278.130 Nm	**Tot MrP(+) = 431.454 Nm**	**SvrP. (+) = 1,551**	
Tot MrT(-) = 278.251 Nm	**Tot MrP(-) = 431.454 Nm**	**SvrP. (-) = 1,551**	
Trave: Trave 25-26 - Primo Impalcato		105.680	172.571
Trave: Trave 26-27 - Primo Impalcato		172.450	105.680
Pilastro: Pilastro 26 - Impalcato Copertura		201.039	201.039
Pilastro: Pilastro 26 - Primo Impalcato		230.415	230.415
Nodo 00005 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 53.147 Nm	**Tot MrP(+) = 641.276 Nm**	**SvrP. (+) = 12,066**	
Tot MrT(-) = 53.147 Nm	**Tot MrP(-) = 641.276 Nm**	**SvrP. (-) = 12,066**	
Trave: Trave 19-26 - Primo Impalcato		53.147	53.147
Pilastro: Pilastro 26 - Impalcato Copertura		302.933	302.933
Pilastro: Pilastro 26 - Primo Impalcato		338.343	338.343
Nodo 00006 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 273.754 Nm	**Tot MrP(+) = 430.953 Nm**	**SvrP. (+) = 1,574**	
Tot MrT(-) = 278.111 Nm	**Tot MrP(-) = 430.953 Nm**	**SvrP. (-) = 1,550**	
Trave: Trave 26-27 - Primo Impalcato		105.680	172.431
Trave: Trave 27-28 - Primo Impalcato		168.074	105.680
Pilastro: Pilastro 27 - Impalcato Copertura		200.963	200.963
Pilastro: Pilastro 27 - Primo Impalcato		229.990	229.990
Nodo 00006 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 53.188 Nm	**Tot MrP(+) = 640.680 Nm**	**SvrP. (+) = 12,046**	
Tot MrT(-) = 53.188 Nm	**Tot MrP(-) = 640.680 Nm**	**SvrP. (-) = 12,046**	
Trave: Trave 20-27 - Primo Impalcato		53.188	53.188
Pilastro: Pilastro 27 - Impalcato Copertura		302.848	302.848
Pilastro: Pilastro 27 - Primo Impalcato		337.832	337.832
Nodo 00007 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 97.543 Nm	**Tot MrP(+) = 343.920 Nm**	**SvrP. (+) = 3,526**	
Tot MrT(-) = 144.933 Nm	**Tot MrP(-) = 343.920 Nm**	**SvrP. (-) = 2,373**	
Trave: Trave 27-28 - Primo Impalcato		97.543	144.933
Pilastro: Pilastro 28 - Impalcato Copertura		165.697	165.697
Pilastro: Pilastro 28 - Primo Impalcato		178.223	178.223
Nodo 00007 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 53.341 Nm	**Tot MrP(+) = 536.830 Nm**	**SvrP. (+) = 10,064**	
Tot MrT(-) = 69.152 Nm	**Tot MrP(-) = 536.830 Nm**	**SvrP. (-) = 7,763**	
Trave: Trave 21-28 - Primo Impalcato		53.341	69.152
Pilastro: Pilastro 28 - Impalcato Copertura		260.015	260.015
Pilastro: Pilastro 28 - Primo Impalcato		276.815	276.815
Nodo 00008 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 152.696 Nm	**Tot MrP(+) = 363.088 Nm**	**SvrP. (+) = 2,378**	
Tot MrT(-) = 184.243 Nm	**Tot MrP(-) = 363.088 Nm**	**SvrP. (-) = 1,971**	
Trave: Trave 20-21 - Primo Impalcato		152.696	184.243
Pilastro: Pilastro 21 - Impalcato Copertura		171.965	171.965
Pilastro: Pilastro 21 - Primo Impalcato		191.123	191.123
Nodo 00008 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 122.020 Nm	**Tot MrP(+) = 560.947 Nm**	**SvrP. (+) = 4,597**	
Tot MrT(-) = 122.018 Nm	**Tot MrP(-) = 560.947 Nm**	**SvrP. (-) = 4,597**	
Trave: Trave 14-21 - Primo Impalcato		53.082	68.894
Trave: Trave 21-28 - Primo Impalcato		68.938	53.124
Pilastro: Pilastro 21 - Impalcato Copertura		269.135	269.135
Pilastro: Pilastro 21 - Primo Impalcato		291.812	291.812
Nodo 00009 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 423.094 Nm	**Tot MrP(+) = 614.970 Nm**	**SvrP. (+) = 1,454**	
Tot MrT(-) = 423.136 Nm	**Tot MrP(-) = 614.970 Nm**	**SvrP. (-) = 1,453**	
Trave: Trave 20-21 - Primo Impalcato		254.416	168.678
Trave: Trave 19-20 - Primo Impalcato		168.678	254.458
Pilastro: Pilastro 20 - Impalcato Copertura		284.943	284.943
Pilastro: Pilastro 20 - Primo Impalcato		330.027	330.027
Nodo 00009 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 120.390 Nm	**Tot MrP(+) = 832.064 Nm**	**SvrP. (+) = 6,911**	
Tot MrT(-) = 120.389 Nm	**Tot MrP(-) = 832.064 Nm**	**SvrP. (-) = 6,911**	
Trave: Trave 20-27 - Primo Impalcato		68.900	53.086
Trave: Trave 13-20 - Primo Impalcato		51.501	67.318
Pilastro: Pilastro 20 - Impalcato Copertura		395.994	395.994
Pilastro: Pilastro 20 - Primo Impalcato		436.070	436.070
Nodo 00010 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 422.915 Nm	**Tot MrP(+) = 613.806 Nm**	**SvrP. (+) = 1,451**	
Tot MrT(-) = 422.756 Nm	**Tot MrP(-) = 613.806 Nm**	**SvrP. (-) = 1,452**	
Trave: Trave 19-20 - Primo Impalcato		254.237	168.678
Trave: Trave 18-19 - Primo Impalcato		168.678	254.078
Pilastro: Pilastro 19 - Impalcato Copertura		284.502	284.502
Pilastro: Pilastro 19 - Primo Impalcato		329.304	329.304
Nodo 00010 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 105.242 Nm	**Tot MrP(+) = 831.122 Nm**	**SvrP. (+) = 7,897**	
Tot MrT(-) = 105.242 Nm	**Tot MrP(-) = 831.122 Nm**	**SvrP. (-) = 7,897**	
Trave: Trave 19-26 - Primo Impalcato		53.038	53.038
Trave: Trave 12-19 - Primo Impalcato		52.221	52.221
Pilastro: Pilastro 19 - Impalcato Copertura		395.591	395.591
Pilastro: Pilastro 19 - Primo Impalcato		435.531	435.531
Nodo 00011 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 422.784 Nm	**Tot MrP(+) = 614.179 Nm**	**SvrP. (+) = 1,453**	

Id_{Beam}		M_R	
		Positivo	Negativo
Tot MrT(-) = 422.300 Nm	**Tot MrP(-) = 614.179 Nm**	**SvrP. (-) = 1,454**	
Trave: Trave 18-19 - Primo Impalcato		254.106	168.678
Trave: Trave 17-18 - Primo Impalcato		168.678	253.622
Pilastro: Pilastro 18 - Impalcato Copertura		284.600	284.600
Pilastro: Pilastro 18 - Primo Impalcato		329.579	329.579
Nodo 00011 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 105.877 Nm	**Tot MrP(+) = 831.415 Nm**	**SvrP. (+) = 7,853**	
Tot MrT(-) = 105.877 Nm	**Tot MrP(-) = 831.415 Nm**	**SvrP. (-) = 7,853**	
Trave: Trave 18-25 - Primo Impalcato		53.088	53.088
Trave: Trave 11-18 - Primo Impalcato		52.789	52.789
Pilastro: Pilastro 18 - Impalcato Copertura		395.676	395.676
Pilastro: Pilastro 18 - Primo Impalcato		435.739	435.739
Nodo 00012 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 422.338 Nm	**Tot MrP(+) = 614.678 Nm**	**SvrP. (+) = 1,455**	
Tot MrT(-) = 421.495 Nm	**Tot MrP(-) = 614.678 Nm**	**SvrP. (-) = 1,458**	
Trave: Trave 16-17 - Primo Impalcato		168.678	252.817
Trave: Trave 17-18 - Primo Impalcato		253.660	168.678
Pilastro: Pilastro 17 - Impalcato Copertura		284.767	284.767
Pilastro: Pilastro 17 - Primo Impalcato		329.911	329.911
Nodo 00012 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 105.303 Nm	**Tot MrP(+) = 831.812 Nm**	**SvrP. (+) = 7,899**	
Tot MrT(-) = 105.303 Nm	**Tot MrP(-) = 831.812 Nm**	**SvrP. (-) = 7,899**	
Trave: Trave 10-17 - Primo Impalcato		51.957	51.957
Trave: Trave 17-24 - Primo Impalcato		53.352	53.352
Pilastro: Pilastro 17 - Impalcato Copertura		395.824	395.824
Pilastro: Pilastro 17 - Primo Impalcato		435.988	435.988
Nodo 00013 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 453.503 Nm	**Tot MrP(+) = 664.945 Nm**	**SvrP. (+) = 1,466**	
Tot MrT(-) = 450.649 Nm	**Tot MrP(-) = 664.945 Nm**	**SvrP. (-) = 1,476**	
Trave: Trave 16-17 - Primo Impalcato		284.820	168.683
Trave: Trave 15-16 - Primo Impalcato		168.683	281.966
Pilastro: Pilastro 16 - Impalcato Copertura		309.129	309.129
Pilastro: Pilastro 16 - Primo Impalcato		355.816	355.816
Nodo 00013 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 105.761 Nm	**Tot MrP(+) = 881.701 Nm**	**SvrP. (+) = 8,337**	
Tot MrT(-) = 105.761 Nm	**Tot MrP(-) = 881.701 Nm**	**SvrP. (-) = 8,337**	
Trave: Trave 16-23 - Primo Impalcato		53.176	53.176
Trave: Trave 9-16 - Primo Impalcato		52.586	52.586
Pilastro: Pilastro 16 - Impalcato Copertura		421.630	421.630
Pilastro: Pilastro 16 - Primo Impalcato		460.071	460.071
Nodo 00014 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 272.009 Nm	**Tot MrP(+) = 381.569 Nm**	**SvrP. (+) = 1,403**	
Tot MrT(-) = 272.380 Nm	**Tot MrP(-) = 381.569 Nm**	**SvrP. (-) = 1,401**	
Trave: Trave 11-12 - Primo Impalcato		170.085	101.952
Trave: Trave 10-11 - Primo Impalcato		101.952	170.445
Pilastro: Pilastro 11 - Impalcato Copertura		177.081	177.081
Pilastro: Pilastro 11 - Primo Impalcato		204.488	204.488
Nodo 00014 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 121.670 Nm	**Tot MrP(+) = 582.928 Nm**	**SvrP. (+) = 4,791**	
Tot MrT(-) = 121.670 Nm	**Tot MrP(-) = 582.928 Nm**	**SvrP. (-) = 4,791**	
Trave: Trave 4-11 - Primo Impalcato		69.016	69.016
Trave: Trave 11-18 - Primo Impalcato		52.654	52.654
Pilastro: Pilastro 11 - Impalcato Copertura		275.479	275.479
Pilastro: Pilastro 11 - Primo Impalcato		307.449	307.449
Nodo 00015 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 226.550 Nm	**Tot MrP(+) = 338.797 Nm**	**SvrP. (+) = 1,495**	
Tot MrT(-) = 228.069 Nm	**Tot MrP(-) = 338.797 Nm**	**SvrP. (-) = 1,486**	
Trave: Trave 3-4 - Primo Impalcato		122.552	122.552
Trave: Trave 4-5 - Primo Impalcato		104.034	105.553
Pilastro: Pilastro 4 - Impalcato Copertura		164.194	164.194
Pilastro: Pilastro 4 - Primo Impalcato		174.603	174.603
Nodo 00015 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 68.813 Nm	**Tot MrP(+) = 530.348 Nm**	**SvrP. (+) = 7,707**	
Tot MrT(-) = 68.813 Nm	**Tot MrP(-) = 530.348 Nm**	**SvrP. (-) = 7,707**	
Trave: Trave 4-11 - Primo Impalcato		68.813	68.813
Pilastro: Pilastro 4 - Impalcato Copertura		257.735	257.735
Pilastro: Pilastro 4 - Primo Impalcato		272.613	272.613
Nodo 00016 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 209.520 Nm	**Tot MrP(+) = 342.262 Nm**	**SvrP. (+) = 1,634**	
Tot MrT(-) = 209.704 Nm	**Tot MrP(-) = 342.262 Nm**	**SvrP. (-) = 1,632**	
Trave: Trave 4-5 - Primo Impalcato		105.553	104.151
Trave: Trave 5-6 - Primo Impalcato		103.967	105.553
Pilastro: Pilastro 5 - Impalcato Copertura		165.002	165.002
Pilastro: Pilastro 5 - Primo Impalcato		177.260	177.260
Nodo 00016 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 66.306 Nm	**Tot MrP(+) = 534.662 Nm**	**SvrP. (+) = 8,064**	
Tot MrT(-) = 66.306 Nm	**Tot MrP(-) = 534.662 Nm**	**SvrP. (-) = 8,064**	
Trave: Trave 5-12 - Primo Impalcato		66.356	66.356
Pilastro: Pilastro 5 - Impalcato Copertura		258.964	258.964
Pilastro: Pilastro 5 - Primo Impalcato		275.698	275.698
Nodo 00017 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 228.623 Nm	**Tot MrP(+) = 339.991 Nm**	**SvrP. (+) = 1,487**	
Tot MrT(-) = 227.069 Nm	**Tot MrP(-) = 339.991 Nm**	**SvrP. (-) = 1,497**	
Trave: Trave 6-7 - Primo Impalcato		123.015	99.302
Trave: Trave 5-6 - Primo Impalcato		105.608	127.767

Id_{Beam}		M_R	
		Positivo	Negativo
Pilastro: Pilastro 6 - Impalcato Copertura		164.460	164.460
Pilastro: Pilastro 6 - Primo Impalcato		175.531	175.531
Nodo 00017 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 81.744 Nm	**Tot MrP(+) = 531.832 Nm**	**SvrP. (+) = 6,506**	
Tot MrT(-) = 81.744 Nm	**Tot MrP(-) = 531.832 Nm**	**SvrP. (-) = 6,506**	
Trave: Trave 6-13 - Primo Impalcato		81.785	81.785
Pilastro: Pilastro 6 - Impalcato Copertura		258.154	258.154
Pilastro: Pilastro 6 - Primo Impalcato		273.678	273.678
Nodo 00018 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 118.862 Nm	**Tot MrP(+) = 383.311 Nm**	**SvrP. (+) = 3,225**	
Tot MrT(-) = 118.862 Nm	**Tot MrP(-) = 383.311 Nm**	**SvrP. (-) = 3,225**	
Trave: Trave 5-12 - Primo Impalcato		67.258	67.258
Trave: Trave 12-19 - Primo Impalcato		51.672	51.672
Pilastro: Pilastro 12 - Impalcato Copertura		177.707	177.707
Pilastro: Pilastro 12 - Primo Impalcato		205.604	205.604
Nodo 00018 - Dir. X: -1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 272.065 Nm	**Tot MrP(+) = 584.962 Nm**	**SvrP. (+) = 2,150**	
Tot MrT(-) = 271.591 Nm	**Tot MrP(-) = 584.962 Nm**	**SvrP. (-) = 2,154**	
Trave: Trave 12-13 - Primo Impalcato		101.952	169.656
Trave: Trave 11-12 - Primo Impalcato		170.141	101.952
Pilastro: Pilastro 12 - Impalcato Copertura		276.206	276.206
Pilastro: Pilastro 12 - Primo Impalcato		308.756	308.756
Nodo 00019 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 149.216 Nm	**Tot MrP(+) = 380.389 Nm**	**SvrP. (+) = 2,549**	
Tot MrT(-) = 133.402 Nm	**Tot MrP(-) = 380.389 Nm**	**SvrP. (-) = 2,851**	
Trave: Trave 6-13 - Primo Impalcato		82.088	82.088
Trave: Trave 13-20 - Primo Impalcato		67.184	51.366
Pilastro: Pilastro 13 - Impalcato Copertura		176.866	176.866
Pilastro: Pilastro 13 - Primo Impalcato		203.523	203.523
Nodo 00019 - Dir. X: -1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 271.587 Nm	**Tot MrP(+) = 581.554 Nm**	**SvrP. (+) = 2,141**	
Tot MrT(-) = 270.501 Nm	**Tot MrP(-) = 581.554 Nm**	**SvrP. (-) = 2,150**	
Trave: Trave 12-13 - Primo Impalcato		169.655	101.952
Trave: Trave 13-14 - Primo Impalcato		101.952	168.581
Pilastro: Pilastro 13 - Impalcato Copertura		275.224	275.224
Pilastro: Pilastro 13 - Primo Impalcato		306.330	306.330
Nodo 00020 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 213.705 Nm	**Tot MrP(+) = 469.802 Nm**	**SvrP. (+) = 2,198**	
Tot MrT(-) = 213.705 Nm	**Tot MrP(-) = 469.802 Nm**	**SvrP. (-) = 2,198**	
Trave: Trave 1-8 - Primo Impalcato		131.452	131.452
Trave: Trave 8-11b - Primo Impalcato		82.523	82.523
Pilastro: Pilastro 8 - Impalcato Copertura		227.745	227.745
Pilastro: Pilastro 8 - Primo Impalcato		242.057	242.057
Nodo 00020 - Dir. X: -1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 260.682 Nm	**Tot MrP(+) = 469.802 Nm**	**SvrP. (+) = 1,802**	
Tot MrT(-) = 252.412 Nm	**Tot MrP(-) = 469.802 Nm**	**SvrP. (-) = 1,861**	
Trave: Trave 7b-8 - Primo Impalcato		128.823	120.551
Trave: Trave 8-11b - Primo Impalcato		82.523	82.523
Trave: Trave 8-9 - Primo Impalcato		125.232	125.232
Pilastro: Pilastro 8 - Impalcato Copertura		227.745	227.745
Pilastro: Pilastro 8 - Primo Impalcato		242.057	242.057
Nodo 00021 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 52.271 Nm	**Tot MrP(+) = 402.208 Nm**	**SvrP. (+) = 7,695**	
Tot MrT(-) = 52.271 Nm	**Tot MrP(-) = 402.208 Nm**	**SvrP. (-) = 7,695**	
Trave: Trave 9-16 - Primo Impalcato		52.272	52.272
Pilastro: Pilastro 9 - Impalcato Copertura		191.154	191.154
Pilastro: Pilastro 9 - Primo Impalcato		211.054	211.054
Nodo 00021 - Dir. X: -1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 255.131 Nm	**Tot MrP(+) = 402.208 Nm**	**SvrP. (+) = 1,576**	
Tot MrT(-) = 286.637 Nm	**Tot MrP(-) = 402.208 Nm**	**SvrP. (-) = 1,403**	
Trave: Trave 9-8b - Primo Impalcato		98.432	161.430
Trave: Trave 8-9 - Primo Impalcato		156.714	125.231
Pilastro: Pilastro 9 - Impalcato Copertura		191.154	191.154
Pilastro: Pilastro 9 - Primo Impalcato		211.054	211.054
Nodo 00022 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 105.248 Nm	**Tot MrP(+) = 465.316 Nm**	**SvrP. (+) = 4,421**	
Tot MrT(-) = 105.248 Nm	**Tot MrP(-) = 465.316 Nm**	**SvrP. (-) = 4,421**	
Trave: Trave 3-10 - Primo Impalcato		53.297	53.297
Trave: Trave 10-17 - Primo Impalcato		51.957	51.957
Pilastro: Pilastro 10 - Impalcato Copertura		225.534	225.534
Pilastro: Pilastro 10 - Primo Impalcato		239.782	239.782
Nodo 00022 - Dir. X: -1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 316.511 Nm	**Tot MrP(+) = 465.316 Nm**	**SvrP. (+) = 1,470**	
Tot MrT(-) = 290.890 Nm	**Tot MrP(-) = 465.316 Nm**	**SvrP. (-) = 1,600**	
Trave: Trave 8b-10 - Primo Impalcato		214.672	120.506
Trave: Trave 10-11 - Primo Impalcato		101.952	170.448
Pilastro: Pilastro 10 - Impalcato Copertura		225.534	225.534
Pilastro: Pilastro 10 - Primo Impalcato		239.782	239.782
Nodo 00024 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 129.167 Nm	**Tot MrP(+) = 284.645 Nm**	**SvrP. (+) = 2,204**	
Tot MrT(-) = 129.167 Nm	**Tot MrP(-) = 284.645 Nm**	**SvrP. (-) = 2,204**	
Trave: Trave 1-8 - Primo Impalcato		129.167	129.167
Pilastro: Pilastro 1 - Impalcato Copertura		144.748	144.748
Pilastro: Pilastro 1 - Primo Impalcato		139.897	139.897
Nodo 00024 - Dir. X: -1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			

Id_{Beam}		M_R	
		Positivo	Negativo
Tot MrT(+) = 129.669 Nm	**Tot MrP(+) = 284.645 Nm**	**SvrP. (+) = 2,195**	
Tot MrT(-) = 129.669 Nm	**Tot MrP(-) = 284.645 Nm**	**SvrP. (-) = 2,195**	
Trave: Trave 1-2 - Primo Impalcato		129.669	129.669
Pilastro: Pilastro 1 - Impalcato Copertura		144.748	144.748
Pilastro: Pilastro 1 - Primo Impalcato		139.897	139.897
Nodo 00025 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 0 Nm	**Tot MrP(+) = 345.283 Nm**	**SvrP. (+) = -**	
Tot MrT(-) = 0 Nm	**Tot MrP(-) = 345.283 Nm**	**SvrP. (-) = -**	
Pilastro: Pilastro 2 - Impalcato Copertura		170.280	170.280
Pilastro: Pilastro 2 - Primo Impalcato		175.003	175.003
Nodo 00025 - Dir. X: -1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 248.357 Nm	**Tot MrP(+) = 345.283 Nm**	**SvrP. (+) = 1,390**	
Tot MrT(-) = 248.357 Nm	**Tot MrP(-) = 345.283 Nm**	**SvrP. (-) = 1,390**	
Trave: Trave 2-1b - Primo Impalcato		116.727	116.727
Trave: Trave 1-2 - Primo Impalcato		131.639	131.639
Pilastro: Pilastro 2 - Impalcato Copertura		170.280	170.280
Pilastro: Pilastro 2 - Primo Impalcato		175.003	175.003
Nodo 00026 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 53.260 Nm	**Tot MrP(+) = 392.115 Nm**	**SvrP. (+) = 7,362**	
Tot MrT(-) = 53.260 Nm	**Tot MrP(-) = 392.115 Nm**	**SvrP. (-) = 7,362**	
Trave: Trave 3-10 - Primo Impalcato		53.260	53.260
Pilastro: Pilastro 3 - Impalcato Copertura		193.390	193.390
Pilastro: Pilastro 3 - Primo Impalcato		198.725	198.725
Nodo 00026 - Dir. X: -1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 282.421 Nm	**Tot MrP(+) = 392.115 Nm**	**SvrP. (+) = 1,388**	
Tot MrT(-) = 237.748 Nm	**Tot MrP(-) = 392.115 Nm**	**SvrP. (-) = 1,649**	
Trave: Trave 3-4 - Primo Impalcato		133.454	120.274
Trave: Trave 1b-3 - Primo Impalcato		149.048	117.542
Pilastro: Pilastro 3 - Impalcato Copertura		193.390	193.390
Pilastro: Pilastro 3 - Primo Impalcato		198.725	198.725
Nodo 00027 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 99.494 Nm	**Tot MrP(+) = 306.474 Nm**	**SvrP. (+) = 3,080**	
Tot MrT(-) = 99.494 Nm	**Tot MrP(-) = 306.474 Nm**	**SvrP. (-) = 3,080**	
Trave: Trave 6-7 - Primo Impalcato		99.494	99.494
Pilastro: Pilastro 7 - Impalcato Copertura		154.743	154.743
Pilastro: Pilastro 7 - Primo Impalcato		151.731	151.731
Nodo 00027 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 99.782 Nm	**Tot MrP(+) = 482.271 Nm**	**SvrP. (+) = 4,833**	
Tot MrT(-) = 99.782 Nm	**Tot MrP(-) = 482.271 Nm**	**SvrP. (-) = 4,833**	
Trave: Trave 7-14 - Primo Impalcato		99.783	99.783
Pilastro: Pilastro 7 - Impalcato Copertura		243.446	243.446
Pilastro: Pilastro 7 - Primo Impalcato		238.825	238.825
Nodo 00056 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 100.985 Nm	**Tot MrP(+) = 418.429 Nm**	**SvrP. (+) = 4,143**	
Tot MrT(-) = 100.985 Nm	**Tot MrP(-) = 418.429 Nm**	**SvrP. (-) = 4,143**	
Trave: Trave 4b-9 - Primo Impalcato		101.009	101.009
Pilastro: Pilastro 9 - Primo Impalcato		212.155	212.155
Pilastro: Pilastro 9 - Primo Impalcato		206.274	206.274
Nodo 00056 - Dir. X: -1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 0 Nm	**Tot MrP(+) = 418.429 Nm**	**SvrP. (+) = -**	
Tot MrT(-) = 0 Nm	**Tot MrP(-) = 418.429 Nm**	**SvrP. (-) = -**	
Pilastro: Pilastro 9 - Primo Impalcato		212.155	212.155
Pilastro: Pilastro 9 - Primo Impalcato		206.274	206.274
Nodo 00058 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 103.413 Nm	**Tot MrP(+) = 348.144 Nm**	**SvrP. (+) = 3,367**	
Tot MrT(-) = 103.413 Nm	**Tot MrP(-) = 348.144 Nm**	**SvrP. (-) = 3,367**	
Trave: Trave 2-4b - Primo Impalcato		103.414	103.414
Pilastro: Pilastro 2 - Primo Impalcato		176.169	176.169
Pilastro: Pilastro 2 - Primo Impalcato		171.975	171.975
Nodo 00058 - Dir. X: -1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 0 Nm	**Tot MrP(+) = 348.144 Nm**	**SvrP. (+) = -**	
Tot MrT(-) = 0 Nm	**Tot MrP(-) = 348.144 Nm**	**SvrP. (-) = -**	
Pilastro: Pilastro 2 - Primo Impalcato		176.169	176.169
Pilastro: Pilastro 2 - Primo Impalcato		171.975	171.975
Nodo 00079 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 78.330 Nm	**Tot MrP(+) = 332.421 Nm**	**SvrP. (+) = 4,244**	
Tot MrT(-) = 122.286 Nm	**Tot MrP(-) = 332.421 Nm**	**SvrP. (-) = 2,718**	
Trave: Trave 13-14 - Primo Impalcato		78.345	122.310
Pilastro: Pilastro 14 - Impalcato Copertura		162.502	162.502
Pilastro: Pilastro 14 - Primo Impalcato		169.919	169.919
Nodo 00079 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 168.792 Nm	**Tot MrP(+) = 521.468 Nm**	**SvrP. (+) = 3,089**	
Tot MrT(-) = 152.978 Nm	**Tot MrP(-) = 521.468 Nm**	**SvrP. (-) = 3,409**	
Trave: Trave 7-14 - Primo Impalcato		100.225	100.225
Trave: Trave 14-21 - Primo Impalcato		68.568	52.754
Pilastro: Pilastro 14 - Impalcato Copertura		255.203	255.203
Pilastro: Pilastro 14 - Primo Impalcato		266.265	266.265
Nodo 00094 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 215.478 Nm	**Tot MrP(+) = 370.742 Nm**	**SvrP. (+) = 1,721**	
Tot MrT(-) = 152.414 Nm	**Tot MrP(-) = 370.742 Nm**	**SvrP. (-) = 2,432**	
Trave: Trave 15-16 - Primo Impalcato		209.462	146.398
Trave: Trave 11b-15 - Primo Impalcato		65.543	65.543
Pilastro: Pilastro 15 - Impalcato Copertura		173.696	173.696
Pilastro: Pilastro 15 - Primo Impalcato		197.046	197.046
Nodo 00094 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			

Id_{Beam}			M_R Positivo	M_R Negativo
Tot MrT(+) = 189.841 Nm	**Tot MrP(+) = 570.292 Nm**	**SvrP. (+) = 3,004**		
Tot MrT(-) = 189.841 Nm	**Tot MrP(-) = 570.292 Nm**	**SvrP. (-) = 3,004**		
Trave: Trave 11b-15 - Primo Impalcato			65.543	65.543
Trave: Trave 15-22 - Primo Impalcato			124.575	124.575
Pilastro: Pilastro 15 - Impalcato Copertura			271.553	271.553
Pilastro: Pilastro 15 - Primo Impalcato			298.739	298.739
Nodo 00098 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00				
Tot MrT(+) = 35.453 Nm	**Tot MrP(+) = 396.086 Nm**	**SvrP. (+) = 11,172**		
Tot MrT(-) = 35.453 Nm	**Tot MrP(-) = 396.086 Nm**	**SvrP. (-) = 11,172**		
Trave: Trave Acciaio 12b-15 - Primo Impalcato			35.619	35.619
Pilastro: Pilastro 15 - Primo Impalcato			198.364	198.364
Pilastro: Pilastro 15 - Primo Impalcato			197.722	197.722
Nodo 00098 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00				
Tot MrT(+) = 281.419 Nm	**Tot MrP(+) = 599.826 Nm**	**SvrP. (+) = 2,131**		
Tot MrT(-) = 250.040 Nm	**Tot MrP(-) = 599.826 Nm**	**SvrP. (-) = 2,399**		
Trave: Trave Acciaio 10b-15 - Primo Impalcato			75.677	75.677
Trave: Trave 15-14b - Primo Impalcato			205.922	174.542
Pilastro: Pilastro 15 - Primo Impalcato			300.290	300.290
Pilastro: Pilastro 15 - Primo Impalcato			299.536	299.536

LEGENDA:

Id_{Beam} Identificativo del beam nel progetto.
M_R Momento resistente del beam nelle direzioni positiva (+) e (-) negativa.
Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione lungo la quale è stata effettuata la verifica.
$\Sigma M_{R,tr}$ Somma dei momenti resistenti delle travi nelle direzioni positiva (+) e negativa (-).
$\Sigma M_{R,pil}$ Somma dei momenti resistenti dei pilastri nelle direzioni positiva (+) e negativa (-).
γ_{Rd} Sovraresistenza dei pilastri rispetto alle travi.

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7**					
Trave 1-2	0%	-12.968	49.477	-12.968	25.594	8,04	8,04	2.64[S]	0,12	5.11[S]	0,12	NO
	12,5%	-12.968	38.452	-12.968	32.670	8,04	8,04	3.40[S]	0,12	4.00[S]	0,12	NO
	25,0%	-12.968	14.134	-12.968	33.737	8,04	8,04	9.25[S]	0,12	3.87[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	-12.968	33.883	8,04	8,04	-	VNR	3.86[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	-12.968	29.955	8,04	8,04	-	VNR	4.36[S]	0,12	NO
	62,5%	-8.927	1.181	19.318	30.736	8,04	8,04	NS	0,12	4.46[V]	0,12	NO
	75,0%	-8.927	25.192	-12.968	20.280	8,04	8,04	5.22[S]	0,12	6.45[S]	0,12	NO
	87,5%	-8.927	55.424	-8.927	14.225	8,04	8,04	2.37[S]	0,12	9.25[S]	0,12	NO
	100%	-8.927	68.737	-8.927	1.237	8,04	8,04	1.91[S]	0,12	NS	0,12	NO
Trave 2-3	0%	241	69.768	241	435	8,04	8,04	1.91[S]	0,12	NS	0,12	NO
	12,5%	241	55.052	241	13.687	8,04	8,04	2.42[S]	0,12	9.75[S]	0,12	NO
	25,0%	241	25.166	241	19.901	8,04	8,04	5.30[S]	0,12	6.70[S]	0,12	NO
	37,5%	241	2.318	22.771	25.263	8,04	8,04	57.59[S]	0,12	5.46[V]	0,12	NO
	50,0%	0	0	241	22.055	8,04	8,04	-	VNR	6.05[S]	0,12	NO
	62,5%	4.878	3.712	4.878	24.108	8,04	8,04	36.21[S]	0,12	5.57[S]	0,12	NO
	75,0%	4.878	25.674	4.878	23.973	8,04	8,04	5.23[S]	0,12	5.60[S]	0,12	NO
	87,5%	4.878	54.688	4.878	18.646	8,04	8,04	2.45[S]	0,12	7.20[S]	0,12	NO
	100,0%	4.878	69.039	4.878	6.270	8,04	8,04	1.94[S]	0,12	21.44[S]	0,12	NO
Trave 3-4	0%	6.276	74.832	6.276	7.045	8,04	8,04	1.80[S]	0,12	19.12[S]	0,12	NO
	12,5%	6.276	58.533	6.276	20.304	8,04	8,04	2.30[S]	0,12	6.63[S]	0,12	NO
	25,0%	6.276	26.825	6.276	26.072	8,04	8,04	5.02[S]	0,12	5.16[S]	0,12	NO
	37,5%	6.276	2.611	6.276	26.236	8,04	8,04	51.59[S]	0,12	5.13[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	23.419	30.773	8,04	8,04	-	VNR	4.48[V]	0,12	NO
	62,5%	15.206	1.586	23.419	29.646	8,04	8,04	86.07[S]	0,12	4.66[V]	0,12	NO
	75,0%	6.276	24.210	6.276	24.389	8,04	8,04	5.56[S]	0,12	5.52[S]	0,12	NO
	87,5%	15.206	57.496	6.276	17.831	8,04	8,04	2.37[S]	0,12	7.55[S]	0,12	NO
	100,0%	15.206	73.791	15.206	6.063	8,04	8,04	1.84[S]	0,12	22.51[S]	0,12	NO
Trave 4-5	0%	16.953	66.887	0	0	8,04	8,04	1.61[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	16.953	47.404	16.953	10.144	8,04	8,04	2.28[S]	0,14	10.66[S]	0,14	NO
	25,0%	16.953	18.659	16.953	19.710	8,04	8,04	5.79[S]	0,14	5.48[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	24.522	26.707	8,04	8,04	-	VNR	4.09[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	24.522	28.674	8,04	8,04	-	VNR	3.81[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	24.522	27.210	8,04	8,04	-	VNR	4.01[V]	0,14	NO
	75,0%	19.217	17.074	19.217	21.282	8,04	8,04	6.35[S]	0,14	5.09[S]	0,14	NO
	87,5%	19.217	45.034	19.217	12.503	8,04	8,04	2.40[S]	0,14	8.67[S]	0,14	NO
	100%	19.217	64.077	0	0	8,04	8,04	1.69[S]	0,14	-	VNR	NO
Trave 5-6	0%	18.864	66.779	0	0	8,04	8,04	1.62[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	18.864	47.290	18.864	11.437	8,04	8,04	2.29[S]	0,14	9.48[S]	0,14	NO
	25,0%	18.864	18.540	18.864	20.671	8,04	8,04	5.84[S]	0,14	5.24[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	24.693	27.007	8,04	8,04	-	VNR	4.04[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	24.693	28.813	8,04	8,04	-	VNR	3.79[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	24.693	27.186	8,04	8,04	-	VNR	4.02[V]	0,14	NO
	75,0%	19.128	17.491	19.128	21.367	8,04	8,04	6.20[S]	0,14	5.07[S]	0,14	NO
	87,5%	19.128	45.809	19.128	12.567	8,04	8,04	2.36[S]	0,14	8.63[S]	0,14	NO
	100%	19.128	65.057	0	0	8,04	8,04	1.66[S]	0,14	-	VNR	NO
Trave 6-7	0%	4.226	70.646	0	0	8,04	8,04	1.50[S]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	4.226	51.267	4.226	11.862	8,04	8,04	2.07[S]	0,13	8.95[S]	0,13	NO
	25,0%	4.226	21.199	4.226	20.783	8,04	8,04	5.00[S]	0,13	5.11[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	25.880	28.898	8,04	8,04	-	VNR	3.78[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	25.814	32.657	8,04	8,04	-	VNR	3.35[V]	0,14	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	62,5%	0	0	4.443	29.395	8,04	8,04	-	VNR	3.61[S]	0,13	NO
	75,0%	4.443	13.314	4.443	29.301	8,04	8,04	7.97[S]	0,13	3.62[S]	0,13	NO
	87,5%	4.443	39.285	4.443	24.481	8,04	8,04	2.70[S]	0,13	4.33[S]	0,13	NO
	100%	4.443	56.427	4.443	12.681	8,04	8,04	1.88[S]	0,13	8.37[S]	0,13	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14**					
Trave 8-9	0%	3.811	66.674	0	0	6,03	6,03	1.18[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	3.811	43.172	3.811	23.701	6,03	6,03	1.82[S]	0,14	3.32[S]	0,14	NO
	25,0%	3.811	7.050	3.811	37.401	6,03	6,03	11.19[S]	0,14	2.10[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	31.497	53.072	6,03	6,03	-	VNR	1.56[V]	0,15	NO
	50,0%	0	0	31.497	53.243	6,03	6,03	-	VNR	1.56[V]	0,15	NO
	62,5%	0	0	31.771	47.874	6,03	6,03	-	VNR	1.73[V]	0,15	NO
	75,0%	4.426	20.554	4.426	24.686	8,04	6,03	4.99[S]	0,16	3.20[S]	0,14	NO
	87,5%	4.426	63.233	4.426	4.429	8,04	6,03	1.62[S]	0,16	17.83[S]	0,14	NO
	100%	31.694	102.108	0	0	8,04	6,03	1.04[V]	0,16	-	VNR	NO
Trave 9-10	0%	30.229	100.706	0	0	8,04	6,03	1.05[V]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	7.997	60.138	7.997	4.778	8,04	6,03	1.71[S]	0,16	16.64[S]	0,14	NO
	25,0%	7.997	17.863	7.997	24.912	8,04	6,03	5.77[S]	0,16	3.19[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	29.288	45.548	6,03	6,03	-	VNR	1.81[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	30.229	48.635	6,03	6,03	-	VNR	1.70[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	30.229	46.091	6,03	6,03	-	VNR	1.79[V]	0,14	NO
	75,0%	9.749	18.365	9.749	27.422	8,04	6,03	5.63[S]	0,16	2.91[S]	0,14	NO
	87,5%	9.749	60.138	9.749	7.787	8,04	6,03	1.72[S]	0,16	10.24[S]	0,14	NO
	100,0%	30.080	99.020	0	0	8,04	6,03	1.07[V]	0,16	-	VNR	NO
Trave 10-11	0%	34.375	104.934	0	0	8,04	6,03	1.02[V]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	13.478	62.683	13.478	8.160	8,04	6,03	1.65[S]	0,16	9.85[S]	0,14	NO
	25,0%	13.478	17.847	13.478	29.840	8,04	6,03	5.82[S]	0,16	2.69[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	31.214	51.130	6,03	6,03	-	VNR	1.62[V]	0,15	NO
	50,0%	0	0	31.214	54.019	6,03	6,03	-	VNR	1.53[V]	0,15	NO
	62,5%	0	0	31.214	50.538	6,03	6,03	-	VNR	1.64[V]	0,15	NO
	75,0%	14.136	17.418	14.136	27.519	10,05	6,03	7.32[S]	0,18	2.92[S]	0,14	NO
	87,5%	31.214	65.686	14.136	5.366	10,05	6,03	1.98[V]	0,18	14.99[S]	0,14	NO
	100%	31.346	107.950	0	0	10,05	6,03	1.20[V]	0,18	-	VNR	NO
Trave 11-12	0%	32.600	108.470	0	0	10,05	6,03	1.20[V]	0,18	-	VNR	NO
	12,5%	8.737	62.625	8.737	4.352	10,05	6,03	2.02[S]	0,18	18.30[S]	0,14	NO
	25,0%	8.737	17.367	8.737	26.887	10,05	6,03	7.30[S]	0,18	2.96[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	32.823	50.246	6,03	6,03	-	VNR	1.65[V]	0,15	NO
	50,0%	0	0	32.600	53.699	6,03	6,03	-	VNR	1.55[V]	0,15	NO
	62,5%	0	0	32.600	50.830	6,03	6,03	-	VNR	1.63[V]	0,15	NO
	75,0%	8.737	15.857	8.737	28.817	8,04	6,03	6.51[S]	0,16	2.76[S]	0,14	NO
	87,5%	8.737	59.953	22.328	7.874	8,04	6,03	1.72[S]	0,16	10.37[S]	0,14	NO
	100%	32.823	104.065	0	0	8,04	6,03	1.02[V]	0,16	-	VNR	NO
Trave 12-13	0%	32.199	100.934	0	0	8,04	6,03	1.05[V]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	23.657	64.973	23.657	7.773	8,04	6,03	1.62[S]	0,16	10.53[S]	0,14	NO
	25,0%	23.657	21.627	23.657	27.052	8,04	6,03	4.88[S]	0,16	3.02[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	32.199	45.455	6,03	6,03	-	VNR	1.83[V]	0,15	NO
	50,0%	0	0	32.199	48.575	6,03	6,03	-	VNR	1.71[V]	0,15	NO
	62,5%	0	0	32.199	46.243	6,03	6,03	-	VNR	1.79[V]	0,15	NO
	75,0%	24.324	18.718	24.324	28.872	8,04	6,03	5.64[S]	0,16	2.84[S]	0,14	NO
	87,5%	24.324	60.883	24.324	10.773	8,04	6,03	1.73[S]	0,16	7.61[S]	0,14	NO
	100,0%	32.331	95.207	0	0	8,04	6,03	1.12[V]	0,16	-	VNR	NO
Trave 13-14	0%	37.663	103.616	0	0	8,04	6,03	1.03[V]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	18.980	66.051	18.980	6.658	8,04	6,03	1.58[S]	0,16	12.19[S]	0,14	NO
	25,0%	18.980	22.846	18.980	26.591	8,04	6,03	4.59[S]	0,16	3.05[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	37.710	47.590	6,03	6,03	-	VNR	1.76[V]	0,15	NO
	50,0%	0	0	37.663	52.743	6,03	6,03	-	VNR	1.59[V]	0,15	NO
	62,5%	0	0	37.663	52.501	6,03	6,03	-	VNR	1.60[V]	0,15	NO
	75,0%	20.631	8.959	37.663	39.415	6,03	6,03	9.09[S]	0,14	2.13[V]	0,15	NO
	87,5%	20.631	46.668	20.631	20.260	6,03	6,03	1.74[S]	0,14	4.02[S]	0,14	NO
	100,0%	20.631	71.357	0	0	6,03	6,03	1.14[S]	0,14	-	VNR	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**					
Trave 15-16	0%	16.170	114.093	0	0	10,05	10,05	1.17[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	16.170	69.348	16.170	37.117	10,05	10,05	1.92[S]	0,14	3.59[S]	0,14	NO
	25,0%	16.170	5.889	61.029	75.199	10,05	10,05	22.68[S]	0,14	1.86[V]	0,14	NO
	37,5%	0	0	61.029	98.575	10,05	10,05	-	VNR	1.42[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	61.029	99.385	10,05	10,05	-	VNR	1.41[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	61.029	88.239	10,05	10,05	-	VNR	1.59[V]	0,14	NO
	75,0%	19.634	29.304	16.170	42.626	14,07	10,05	6.19[S]	0,16	3.13[S]	0,14	NO
	87,5%	61.029	112.731	19.634	4.215	14,07	10,05	1.66[V]	0,16	31.82[S]	0,14	NO
	100%	61.029	182.016	0	0	14,07	10,05	1.03[V]	0,16	-	VNR	NO
Trave 16-17	0%	52.156	164.969	0	0	14,07	10,05	1.12[V]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	52.156	101.737	38.636	4.797	14,07	10,05	1.83[V]	0,16	28.56[S]	0,14	NO
	25,0%	38.636	25.981	38.636	39.258	14,07	10,05	7.09[S]	0,16	3.49[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	52.185	72.858	10,05	10,05	-	VNR	1.90[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	52.185	78.019	10,05	10,05	-	VNR	1.78[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	52.185	73.671	10,05	10,05	-	VNR	1.88[V]	0,14	NO
	75,0%	38.782	24.462	38.782	40.180	14,07	10,05	7.53[S]	0,16	3.41[S]	0,14	NO
	87,5%	52.156	96.689	38.782	6.337	14,07	10,05	1.92[V]	0,16	21.62[S]	0,14	NO
	100%	52.747	159.184	0	0	14,07	10,05	1.17[V]	0,16	-	VNR	NO
Trave 17-18	0%	51.899	158.290	0	0	14,07	10,05	1.17[V]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	51.874	95.682	38.588	7.127	14,07	10,05	1.94[V]	0,16	19.22[S]	0,14	NO
	25,0%	38.588	23.512	51.874	44.235	14,07	10,05	7.84[S]	0,16	3.14[V]	0,14	NO
	37,5%	0	0	51.874	75.804	10,05	10,05	-	VNR	1.83[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	51.874	80.383	10,05	10,05	-	VNR	1.72[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	51.874	75.459	10,05	10,05	-	VNR	1.84[V]	0,14	NO
	75,0%	38.725	24.246	51.874	43.280	14,07	10,05	7.60[S]	0,16	3.21[V]	0,14	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	87,5%	51.899	97.785	38.725	6.305	14,07	10,05	1.90[V]	0,16	21.73[S]	0,14	NO
	100%	52.392	160.821	0	0	14,07	10,05	1.15[V]	0,16	-	VNR	NO
Trave 18-19	0%	52.025	160.634	0	0	14,07	10,05	1.16[V]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	52.025	97.730	38.851	6.212	14,07	10,05	1.90[V]	0,16	22.06[S]	0,14	NO
	25,0%	38.851	24.265	52.046	43.213	14,07	10,05	7.59[S]	0,16	3.21[V]	0,14	NO
	37,5%	0	0	52.046	75.329	10,05	10,05	-	VNR	1.84[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	52.025	80.216	10,05	10,05	-	VNR	1.73[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	52.025	75.609	10,05	10,05	-	VNR	1.83[V]	0,14	NO
	75,0%	39.078	23.558	52.025	43.998	14,07	10,05	7.82[S]	0,16	3.16[V]	0,14	NO
	87,5%	52.416	96.061	39.078	6.965	14,07	10,05	1.94[V]	0,16	19.68[S]	0,14	NO
	100%	52.416	158.687	0	0	14,07	10,05	1.17[V]	0,16	-	VNR	NO
Trave 19-20	0%	53.194	159.937	0	0	14,07	10,05	1.16[V]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	53.194	97.314	39.477	6.114	14,07	10,05	1.91[V]	0,16	22.43[S]	0,14	NO
	25,0%	39.477	24.653	39.477	40.282	14,07	10,05	7.48[S]	0,16	3.40[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	53.194	74.345	10,05	10,05	-	VNR	1.87[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	53.194	78.973	10,05	10,05	-	VNR	1.76[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	53.194	74.103	10,05	10,05	-	VNR	1.87[V]	0,14	NO
	75,0%	39.696	24.376	39.696	40.557	14,07	10,05	7.56[S]	0,16	3.38[S]	0,14	NO
	87,5%	53.447	98.860	39.696	6.529	14,07	10,05	1.88[V]	0,16	21.01[S]	0,14	NO
	100%	53.447	161.732	0	0	14,07	10,05	1.15[V]	0,16	-	VNR	NO
Trave 20-21	0%	58.279	170.825	0	0	14,07	10,05	1.09[V]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	58.279	108.142	22.143	5.052	14,07	10,05	1.73[V]	0,16	26.62[S]	0,14	NO
	25,0%	22.143	29.519	22.143	40.867	14,07	10,05	6.16[S]	0,16	3.29[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	58.284	82.368	10,05	10,05	-	VNR	1.69[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	58.279	93.131	10,05	10,05	-	VNR	1.50[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	58.279	92.673	10,05	10,05	-	VNR	1.51[V]	0,14	NO
	75,0%	22.758	4.831	58.279	72.555	10,05	10,05	27.85[S]	0,14	1.92[V]	0,14	NO
	87,5%	22.758	63.494	22.758	36.750	10,05	10,05	2.11[S]	0,14	3.66[S]	0,14	NO
	100,0%	22.758	103.730	0	0	10,05	10,05	1.29[S]	0,14	-	VNR	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**					
Trave 22-23	0%	12.624	86.882	12.624	465	8,04	8,04	1.23[S]	0,13	NS	0,13	NO
	12,5%	12.624	56.826	12.624	28.149	8,04	8,04	1.89[S]	0,13	3.81[S]	0,13	NO
	25,0%	12.624	13.717	12.624	43.099	8,04	8,04	7.83[S]	0,13	2.49[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	44.297	58.905	8,04	8,04	-	VNR	1.90[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	44.297	59.503	8,04	8,04	-	VNR	1.88[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	44.297	53.423	8,04	8,04	-	VNR	2.10[V]	0,14	NO
	75,0%	14.527	24.432	14.527	31.384	10,05	8,04	5.38[S]	0,15	3.43[S]	0,14	NO
	87,5%	14.527	73.147	14.527	10.827	10,05	8,04	1.79[S]	0,15	9.95[S]	0,14	NO
	100%	14.527	106.377	0	0	10,05	8,04	1.23[S]	0,15	-	VNR	NO
Trave 23-24	0%	38.494	100.201	0	0	10,05	8,04	1.34[V]	0,15	-	VNR	NO
	12,5%	28.479	66.954	28.479	10.953	10,05	8,04	1.99[S]	0,15	10.03[S]	0,14	NO
	25,0%	28.479	22.575	28.479	29.407	10,05	8,04	5.92[S]	0,15	3.73[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	38.156	45.236	8,04	8,04	-	VNR	2.46[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	38.156	48.279	8,04	8,04	-	VNR	2.30[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	38.156	45.480	8,04	8,04	-	VNR	2.44[V]	0,14	NO
	75,0%	28.772	22.214	28.772	29.501	8,04	8,04	4.95[S]	0,14	3.72[S]	0,14	NO
	87,5%	28.772	66.477	28.772	11.162	8,04	8,04	1.65[S]	0,14	9.85[S]	0,14	NO
	100,0%	28.772	96.915	0	0	8,04	8,04	1.13[S]	0,14	-	VNR	NO
Trave 24-25	0%	27.843	96.218	0	0	8,04	8,04	1.14[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	27.843	65.816	27.843	11.523	8,04	8,04	1.66[S]	0,14	9.53[S]	0,14	NO
	25,0%	27.843	21.616	27.843	29.924	8,04	8,04	5.08[S]	0,14	3.67[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	37.290	46.547	8,04	8,04	-	VNR	2.39[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	37.290	49.368	8,04	8,04	-	VNR	2.25[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	37.290	46.348	8,04	8,04	-	VNR	2.40[V]	0,14	NO
	75,0%	27.944	21.895	27.944	29.761	8,04	8,04	5.01[S]	0,14	3.69[S]	0,14	NO
	87,5%	27.944	66.205	27.944	11.250	8,04	8,04	1.65[S]	0,14	9.76[S]	0,14	NO
	100%	37.290	98.763	0	0	8,04	8,04	1.12[V]	0,14	-	VNR	NO
Trave 25-26	0%	37.879	98.709	0	0	8,04	8,04	1.12[V]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	27.931	66.394	27.931	11.147	8,04	8,04	1.65[S]	0,14	9.85[S]	0,14	NO
	25,0%	27.931	22.040	27.931	29.686	8,04	8,04	4.98[S]	0,14	3.69[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	37.341	46.321	8,04	8,04	-	VNR	2.40[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	37.325	49.298	8,04	8,04	-	VNR	2.25[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	37.334	46.442	8,04	8,04	-	VNR	2.39[V]	0,14	NO
	75,0%	28.295	21.570	28.295	29.959	8,04	8,04	5.09[S]	0,14	3.66[S]	0,14	NO
	87,5%	28.295	65.735	28.295	11.608	8,04	8,04	1.67[S]	0,14	9.46[S]	0,14	NO
	100%	37.341	97.703	0	0	8,04	8,04	1.13[V]	0,14	-	VNR	NO
Trave 26-27	0%	28.532	97.565	0	0	8,04	8,04	1.12[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	28.532	66.995	28.532	10.842	8,04	8,04	1.64[S]	0,14	10.13[S]	0,14	NO
	25,0%	28.532	22.495	28.532	29.435	8,04	8,04	4.88[S]	0,14	3.73[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	38.449	45.858	8,04	8,04	-	VNR	2.43[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	38.428	48.809	8,04	8,04	-	VNR	2.28[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	38.426	45.926	8,04	8,04	-	VNR	2.42[V]	0,14	NO
	75,0%	28.886	21.580	28.886	30.115	10,05	8,04	6.19[S]	0,15	3.65[S]	0,14	NO
	87,5%	28.886	65.681	28.886	11.922	10,05	8,04	2.03[S]	0,15	9.22[S]	0,14	NO
	100,0%	38.449	98.349	0	0	10,05	8,04	1.37[V]	0,15	-	VNR	NO
Trave 27-28	0%	12.378	101.829	0	0	10,05	8,04	1.28[S]	0,15	-	VNR	NO
	12,5%	12.378	71.481	12.378	11.278	10,05	8,04	1.83[S]	0,15	9.53[S]	0,14	NO
	25,0%	12.378	25.306	12.378	29.884	10,05	8,04	5.18[S]	0,15	3.59[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	41.201	49.759	8,04	8,04	-	VNR	2.24[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	41.231	55.601	8,04	8,04	-	VNR	2.01[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	41.231	55.246	8,04	8,04	-	VNR	2.02[V]	0,14	NO
	75,0%	14.492	13.366	14.492	41.720	8,04	8,04	8.06[S]	0,14	2.58[S]	0,14	NO
	87,5%	14.492	53.595	14.492	29.059	8,04	8,04	2.01[S]	0,14	3.70[S]	0,14	NO
	100%	14.492	80.681	14.492	4.631	8,04	8,04	1.33[S]	0,14	23.27[S]	0,14	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-8-15-22**					

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
Trave 1-8	0%	-8.857	64.590	-8.857	54.770	8,04	8,04	2.03[S]	0,12	2.40[S]	0,12	NO
	12,5%	-8.857	64.590	-8.857	54.770	8,04	8,04	2.03[S]	0,12	2.40[S]	0,12	NO
	25,0%	-8.857	53.695	-8.857	46.367	8,04	8,04	2.45[S]	0,12	2.83[S]	0,12	NO
	37,5%	-8.857	37.337	-8.857	33.049	8,04	8,04	3.52[S]	0,12	3.98[S]	0,12	NO
	50,0%	-8.857	21.461	-8.857	19.249	8,04	8,04	6.13[S]	0,12	6.84[S]	0,12	NO
	62,5%	1.101	36.038	1.101	33.044	8,04	8,04	3.70[S]	0,12	4.04[S]	0,12	NO
	75,0%	1.101	52.135	1.101	46.625	8,04	8,04	2.56[S]	0,12	2.86[S]	0,12	NO
	87,5%	1.101	62.867	1.101	55.189	8,04	8,04	2.12[S]	0,12	2.42[S]	0,12	NO
	100,0%	1.101	62.867	1.101	55.189	8,04	8,04	2.12[S]	0,12	2.42[S]	0,12	NO
Trave 8-15	0%	-30.994	60.774	-30.994	35.970	8,04	8,04	2.09[S]	0,12	3.53[S]	0,12	NO
	12,5%	-30.994	54.915	-30.994	35.069	8,04	8,04	2.31[S]	0,12	3.62[S]	0,12	NO
	25,0%	-30.994	33.754	-30.994	29.930	8,04	8,04	3.76[S]	0,12	4.25[S]	0,12	NO
	37,5%	-30.994	15.100	-30.994	22.280	8,04	8,04	8.42[S]	0,12	5.70[S]	0,12	NO
	50,0%	-27.698	6.753	-27.698	21.259	8,04	8,04	18.93[S]	0,12	6.01[S]	0,12	NO
	62,5%	-27.698	22.115	-27.698	32.197	8,04	8,04	5.78[S]	0,12	3.97[S]	0,12	NO
	75,0%	-27.698	39.395	-27.698	41.221	8,04	8,04	3.24[S]	0,12	3.10[S]	0,12	NO
	87,5%	-27.698	58.460	-27.698	48.458	8,04	8,04	2.18[S]	0,12	2.63[S]	0,12	NO
	100%	-27.698	63.632	-27.698	50.046	8,04	8,04	2.00[S]	0,12	2.55[S]	0,12	NO
Trave 15-22	0%	-12.864	65.990	-12.864	45.354	8,04	8,04	1.98[S]	0,12	2.88[S]	0,12	NO
	12,5%	-12.864	55.015	-12.864	43.311	8,04	8,04	2.37[S]	0,12	3.02[S]	0,12	NO
	25,0%	-12.864	32.743	-12.864	36.687	8,04	8,04	3.99[S]	0,12	3.56[S]	0,12	NO
	37,5%	-12.864	13.355	-12.864	27.181	8,04	8,04	9.79[S]	0,12	4.81[S]	0,12	NO
	50,0%	-8.082	2.149	-8.082	17.969	8,04	8,04	61.34[S]	0,12	7.33[S]	0,12	NO
	62,5%	-8.082	20.587	-8.082	28.425	8,04	8,04	6.40[S]	0,12	4.63[S]	0,12	NO
	75,0%	-8.082	41.909	-8.082	35.999	8,04	8,04	3.14[S]	0,12	3.66[S]	0,12	NO
	87,5%	-8.082	66.113	-8.082	40.689	8,04	8,04	1.99[S]	0,12	3.23[S]	0,12	NO
	100,0%	-8.082	77.959	-8.082	41.861	8,04	8,04	1.69[S]	0,12	3.14[S]	0,12	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 2-9-16-23**					
Trave 2-9	0%	-28.251	30.286	-28.251	21.532	6,03	6,03	1.71[S]	0,19	2.40[S]	0,19	NO
	12,5%	-28.251	28.262	-28.251	20.370	6,03	6,03	1.83[S]	0,19	2.54[S]	0,19	NO
	25,0%	-28.251	20.543	-28.251	15.597	6,03	6,03	2.52[S]	0,19	3.32[S]	0,19	NO
	37,5%	-28.251	13.168	-28.251	10.478	6,03	6,03	3.93[S]	0,19	4.94[S]	0,19	NO
	50,0%	-28.251	6.137	-28.251	5.015	6,03	6,03	8.43[S]	0,19	10.32[S]	0,19	NO
	62,5%	-28.251	8.133	-12.557	9.891	6,03	6,03	6.36[S]	0,19	5.40[S]	0,19	NO
	75,0%	-12.557	16.715	-12.557	15.739	6,03	6,03	3.19[S]	0,19	3.39[S]	0,19	NO
	87,5%	-12.557	23.697	-12.557	21.253	6,03	6,03	2.25[S]	0,19	2.51[S]	0,19	NO
	100,0%	-12.557	25.529	-12.557	22.605	6,03	6,03	2.09[S]	0,19	2.36[S]	0,19	NO
Trave 9-16	0%	-16.652	22.780	-16.652	12.244	6,03	6,03	2.32[S]	0,19	4.32[S]	0,19	NO
	12,5%	-16.652	17.564	-16.652	11.946	6,03	6,03	3.01[S]	0,19	4.43[S]	0,19	NO
	25,0%	-16.652	9.635	-16.652	10.509	6,03	6,03	5.49[S]	0,19	5.04[S]	0,19	NO
	37,5%	-16.652	2.867	-16.652	7.909	6,03	6,03	18.48[S]	0,19	6.70[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	-13.665	6.520	6,03	6,03	-	VNR	8.17[S]	0,19	NO
	62,5%	-13.665	5.594	-13.665	10.072	6,03	6,03	9.52[S]	0,19	5.29[S]	0,19	NO
	75,0%	-13.665	12.524	-13.665	12.510	6,03	6,03	4.25[S]	0,19	4.26[S]	0,19	NO
	87,5%	-13.665	20.557	-13.665	13.843	6,03	6,03	2.59[S]	0,19	3.85[S]	0,19	NO
	100%	-13.665	25.796	-13.665	14.118	6,03	6,03	2.06[S]	0,19	3.77[S]	0,19	NO
Trave 16-23	0%	3.252	26.115	3.252	8.187	6,03	6,03	2.10[S]	0,20	6.72[S]	0,20	NO
	12,5%	3.252	18.317	3.252	10.032	6,03	6,03	3.00[S]	0,20	5.48[S]	0,20	NO
	25,0%	3.252	8.768	3.252	10.216	6,03	6,03	6.27[S]	0,20	5.38[S]	0,20	NO
	37,5%	3.252	1.195	3.252	9.315	6,03	6,03	46.05[S]	0,20	5.90[S]	0,20	NO
	50,0%	0	0	9.325	7.877	6,03	6,03	-	VNR	7.06[V]	0,20	NO
	62,5%	4.316	2.343	4.316	9.265	6,03	6,03	23.53[S]	0,20	5.95[S]	0,20	NO
	75,0%	4.316	10.376	4.316	9.780	6,03	6,03	5.31[S]	0,20	5.63[S]	0,20	NO
	87,5%	4.316	20.384	4.316	9.342	6,03	6,03	2.70[S]	0,20	5.90[S]	0,20	NO
	100%	4.316	28.504	4.316	7.037	6,03	6,03	1.93[S]	0,20	7.83[S]	0,20	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 3-10-17-24**					
Trave 3-10	0%	-17.957	34.716	-17.957	27.186	6,03	6,03	1.52[S]	0,19	1.94[S]	0,19	NO
	12,5%	-17.957	32.423	-17.957	25.657	6,03	6,03	1.63[S]	0,19	2.06[S]	0,19	NO
	25,0%	-17.957	23.637	-17.957	19.453	6,03	6,03	2.23[S]	0,19	2.71[S]	0,19	NO
	37,5%	-17.957	15.182	-17.957	12.918	6,03	6,03	3.48[S]	0,19	4.09[S]	0,19	NO
	50,0%	-17.957	7.059	-17.957	6.051	6,03	6,03	7.48[S]	0,19	8.73[S]	0,19	NO
	62,5%	-16.683	12.486	-16.683	11.732	6,03	6,03	4.24[S]	0,19	4.51[S]	0,19	NO
	75,0%	-16.683	20.508	-16.683	18.700	6,03	6,03	2.58[S]	0,19	2.83[S]	0,19	NO
	87,5%	-16.683	28.862	-16.683	25.338	6,03	6,03	1.83[S]	0,19	2.09[S]	0,19	NO
	100,0%	-16.683	31.044	-16.683	26.976	6,03	6,03	1.70[S]	0,19	1.96[S]	0,19	NO
Trave 10-17	0%	-11.376	23.639	-11.376	16.195	6,03	6,03	2.26[S]	0,19	3.30[S]	0,19	NO
	12,5%	-11.376	18.372	-11.376	15.336	6,03	6,03	2.91[S]	0,19	3.49[S]	0,19	NO
	25,0%	-11.376	10.315	-11.376	12.979	6,03	6,03	5.18[S]	0,19	4.12[S]	0,19	NO
	37,5%	-11.376	3.388	-11.376	9.496	6,03	6,03	15.80[S]	0,19	5.63[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	-11.376	6.210	6,03	6,03	-	VNR	8.62[S]	0,19	NO
	62,5%	-8.684	6.426	-8.684	10.084	6,03	6,03	8.37[S]	0,19	5.33[S]	0,19	NO
	75,0%	-8.684	14.221	-8.684	12.701	6,03	6,03	3.78[S]	0,19	4.23[S]	0,19	NO
	87,5%	-8.684	23.145	-8.684	14.189	6,03	6,03	2.32[S]	0,19	3.79[S]	0,19	NO
	100,0%	-8.684	28.921	-8.684	14.539	6,03	6,03	1.86[S]	0,19	3.70[S]	0,19	NO
Trave 17-24	0%	2.790	26.507	2.790	8.789	6,03	6,03	2.07[S]	0,20	6.25[S]	0,20	NO
	12,5%	2.790	18.646	2.790	10.465	6,03	6,03	2.94[S]	0,20	5.25[S]	0,20	NO
	25,0%	2.790	9.006	2.790	10.584	6,03	6,03	6.10[S]	0,20	5.19[S]	0,20	NO
	37,5%	2.790	1.341	2.790	9.515	6,03	6,03	41.00[S]	0,20	5.77[S]	0,20	NO
	50,0%	0	0	10.562	7.843	6,03	6,03	-	VNR	7.11[V]	0,20	NO
	62,5%	2.837	2.582	2.837	9.354	6,03	6,03	21.29[S]	0,20	5.87[S]	0,20	NO
	75,0%	2.837	10.783	2.837	9.934	6,03	6,03	5.10[S]	0,20	5.53[S]	0,20	NO
	87,5%	2.837	20.960	2.837	9.558	6,03	6,03	2.62[S]	0,20	5.75[S]	0,20	NO
	100%	2.837	29.196	2.837	7.345	6,03	6,03	1.88[S]	0,20	7.48[S]	0,20	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 4-11-18-25**					
Trave 4-11	0%	-12.488	45.398	-12.488	43.312	6,03	6,03	1.17[S]	0,19	1.23[S]	0,19	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	12,5%	-12.488	42.214	-12.488	40.696	6,03	6,03	1.26[S]	0,19	1.31[S]	0,19	NO
	25,0%	-12.488	30.451	-12.488	30.633	6,03	6,03	1.75[S]	0,19	1.74[S]	0,19	NO
	37,5%	-12.488	19.029	-12.488	20.229	6,03	6,03	2.80[S]	0,19	2.64[S]	0,19	NO
	50,0%	-12.488	7.949	-12.488	9.487	6,03	6,03	6.72[S]	0,19	5.63[S]	0,19	NO
	62,5%	-10.478	18.495	-10.478	17.945	6,03	6,03	2.89[S]	0,19	2.98[S]	0,19	NO
	75,0%	-10.478	30.422	-10.478	27.842	6,03	6,03	1.76[S]	0,19	1.92[S]	0,19	NO
	87,5%	-10.478	42.689	-10.478	37.399	6,03	6,03	1.25[S]	0,19	1.43[S]	0,19	NO
	100%	-10.478	46.006	-10.478	39.882	6,03	6,03	1.16[S]	0,19	1.34[S]	0,19	NO
Trave 11-18	0%	2.823	30.136	2.823	21.490	6,03	6,03	1.82[S]	0,20	2.55[S]	0,20	NO
	12,5%	2.823	24.157	2.823	19.821	6,03	6,03	2.27[S]	0,20	2.77[S]	0,20	NO
	25,0%	2.823	14.787	2.823	16.119	6,03	6,03	3.71[S]	0,20	3.41[S]	0,20	NO
	37,5%	2.823	6.485	2.823	11.351	6,03	6,03	8.48[S]	0,20	4.84[S]	0,20	NO
	50,0%	3.368	142	3.368	5.938	6,03	6,03	NS	0,20	9.27[S]	0,20	NO
	62,5%	3.368	7.934	3.368	11.216	6,03	6,03	6.93[S]	0,20	4.90[S]	0,20	NO
	75,0%	3.368	16.796	3.368	15.426	6,03	6,03	3.27[S]	0,20	3.56[S]	0,20	NO
	87,5%	3.368	26.725	3.368	18.567	6,03	6,03	2.05[S]	0,20	2.96[S]	0,20	NO
	100%	3.368	33.031	3.368	19.911	6,03	6,03	1.66[S]	0,20	2.76[S]	0,20	NO
Trave 18-25	0%	3.217	28.508	3.217	11.597	6,03	6,03	1.93[S]	0,20	4.74[S]	0,20	NO
	12,5%	3.217	20.289	3.217	12.509	6,03	6,03	2.71[S]	0,20	4.39[S]	0,20	NO
	25,0%	3.217	10.135	3.217	12.329	6,03	6,03	5.43[S]	0,20	4.46[S]	0,20	NO
	37,5%	3.217	1.956	3.217	10.496	6,03	6,03	28.13[S]	0,20	5.24[S]	0,20	NO
	50,0%	0	0	12.178	7.896	6,03	6,03	-	VNR	7.08[V]	0,20	NO
	62,5%	3.650	3.601	3.650	10.085	6,03	6,03	15.29[S]	0,20	5.46[S]	0,20	NO
	75,0%	3.650	12.566	3.650	11.132	6,03	6,03	4.38[S]	0,20	4.94[S]	0,20	NO
	87,5%	3.650	23.509	3.650	11.005	6,03	6,03	2.34[S]	0,20	5.00[S]	0,20	NO
	100%	3.650	32.277	3.650	9.306	6,03	6,03	1.70[S]	0,20	5.91[S]	0,20	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 5-12-19-26**					
Trave 5-12	0%	-41.431	47.570	-41.431	41.302	6,03	6,03	1.06[S]	0,18	1.22[S]	0,18	NO
	12,5%	-41.431	43.541	-41.431	38.439	6,03	6,03	1.15[S]	0,18	1.31[S]	0,18	NO
	25,0%	-41.431	31.415	-41.431	29.363	6,03	6,03	1.60[S]	0,18	1.71[S]	0,18	NO
	37,5%	-41.431	19.693	-41.431	19.885	6,03	6,03	2.56[S]	0,18	2.53[S]	0,18	NO
	50,0%	-41.431	8.374	-41.431	10.004	6,03	6,03	6.02[S]	0,18	5.04[S]	0,18	NO
	62,5%	-41.431	12.725	-41.431	14.555	6,03	6,03	3.96[S]	0,18	3.46[S]	0,18	NO
	75,0%	-41.431	22.219	-11.586	26.602	6,03	6,03	2.26[S]	0,18	2.01[S]	0,19	NO
	87,5%	-11.586	37.675	-11.586	36.165	6,03	6,03	1.42[S]	0,19	1.47[S]	0,19	NO
	100,0%	-11.586	41.545	-11.586	39.187	6,03	6,03	1.28[S]	0,19	1.36[S]	0,19	NO
Trave 12-19	0%	-22.499	32.187	-22.499	20.653	6,03	6,03	1.62[S]	0,19	2.53[S]	0,19	NO
	12,5%	-22.499	25.833	-22.499	18.947	6,03	6,03	2.02[S]	0,19	2.76[S]	0,19	NO
	25,0%	-22.499	15.789	-22.499	15.183	6,03	6,03	3.31[S]	0,19	3.45[S]	0,19	NO
	37,5%	-22.499	6.807	-22.499	10.357	6,03	6,03	7.69[S]	0,19	5.05[S]	0,19	NO
	50,0%	-3.150	1.238	-22.499	5.975	6,03	6,03	43.92[S]	0,19	8.76[S]	0,19	NO
	62,5%	-22.499	7.071	-3.150	12.872	6,03	6,03	7.40[S]	0,19	4.22[S]	0,19	NO
	75,0%	-3.150	17.961	-3.150	17.787	6,03	6,03	3.02[S]	0,19	3.05[S]	0,19	NO
	87,5%	-3.150	27.915	-3.150	21.641	6,03	6,03	1.94[S]	0,19	2.51[S]	0,19	NO
	100%	-3.150	34.216	-3.150	23.400	6,03	6,03	1.58[S]	0,19	2.32[S]	0,19	NO
Trave 19-26	0%	1.543	32.354	1.543	14.324	6,03	6,03	1.69[S]	0,20	3.83[S]	0,20	NO
	12,5%	1.543	23.463	1.543	14.658	6,03	6,03	2.33[S]	0,20	3.74[S]	0,20	NO
	25,0%	1.543	12.343	1.543	14.035	6,03	6,03	4.44[S]	0,20	3.90[S]	0,20	NO
	37,5%	1.543	3.200	1.543	11.466	6,03	6,03	17.14[S]	0,20	4.78[S]	0,20	NO
	50,0%	0	0	1.690	7.371	6,03	6,03	-	VNR	7.44[S]	0,20	NO
	62,5%	1.690	4.548	1.690	11.358	6,03	6,03	12.06[S]	0,20	4.83[S]	0,20	NO
	75,0%	1.690	14.250	1.690	13.370	6,03	6,03	3.85[S]	0,20	4.10[S]	0,20	NO
	87,5%	1.690	25.929	1.690	13.620	6,03	6,03	2.11[S]	0,20	4.02[S]	0,20	NO
	100%	1.690	35.206	1.690	12.885	6,03	6,03	1.55[S]	0,20	4.25[S]	0,20	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 6-13-20-27**					
Trave 6-13	0%	-40.626	54.264	-40.626	47.840	8,04	6,03	1.22[S]	0,21	1.05[S]	0,19	NO
	12,5%	-40.626	49.710	-40.626	44.460	8,04	6,03	1.33[S]	0,21	1.13[S]	0,19	NO
	25,0%	-40.626	35.972	-40.626	33.792	8,04	6,03	1.84[S]	0,21	1.49[S]	0,19	NO
	37,5%	-40.626	22.635	-40.626	22.721	6,03	6,03	2.23[S]	0,18	2.22[S]	0,18	NO
	50,0%	-40.626	9.702	-40.626	11.246	6,03	6,03	5.20[S]	0,18	4.49[S]	0,18	NO
	62,5%	-20.904	17.307	-20.904	19.099	6,03	6,03	3.03[S]	0,19	2.75[S]	0,19	NO
	75,0%	-20.904	30.134	-20.904	30.680	6,03	6,03	1.74[S]	0,19	1.71[S]	0,19	NO
	87,5%	-20.904	43.364	-20.904	41.858	6,03	6,03	1.21[S]	0,19	1.25[S]	0,19	NO
	100,0%	-20.904	47.752	-20.904	45.404	6,03	6,03	1.10[S]	0,19	1.15[S]	0,19	NO
Trave 13-20	0%	-21.220	36.533	-21.220	24.457	6,03	6,03	1.43[S]	0,19	2.14[S]	0,19	NO
	12,5%	-21.220	29.529	-21.220	22.181	6,03	6,03	1.77[S]	0,19	2.36[S]	0,19	NO
	25,0%	-21.220	18.372	-21.220	17.444	6,03	6,03	2.85[S]	0,19	3.01[S]	0,19	NO
	37,5%	-21.220	8.275	-21.220	11.645	6,03	6,03	6.34[S]	0,19	4.51[S]	0,19	NO
	50,0%	-8.110	1.734	-8.110	7.468	6,03	6,03	31.06[S]	0,19	7.21[S]	0,19	NO
	62,5%	-8.110	10.539	-8.110	14.559	6,03	6,03	5.11[S]	0,19	3.70[S]	0,19	NO
	75,0%	-8.110	20.404	-8.110	20.586	6,03	6,03	2.64[S]	0,19	2.61[S]	0,19	NO
	87,5%	-8.110	31.331	-8.110	25.553	6,03	6,03	1.71[S]	0,19	2.10[S]	0,19	NO
	100%	-8.110	38.201	-8.110	27.963	6,03	6,03	1.41[S]	0,19	1.92[S]	0,19	NO
Trave 20-27	0%	134	35.834	134	17.294	6,03	6,03	1.52[S]	0,19	3.16[S]	0,19	NO
	12,5%	134	26.326	134	17.278	6,03	6,03	2.07[S]	0,19	3.16[S]	0,19	NO
	25,0%	134	14.315	134	15.863	6,03	6,03	3.82[S]	0,19	3.44[S]	0,19	NO
	37,5%	134	4.281	134	12.473	6,03	6,03	12.78[S]	0,19	4.38[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	1.424	7.723	6,03	6,03	-	VNR	7.10[S]	0,20	NO
	62,5%	1.424	5.684	1.424	12.600	6,03	6,03	9.64[S]	0,20	4.35[S]	0,20	NO
	75,0%	1.424	16.207	1.424	15.503	6,03	6,03	3.38[S]	0,20	3.53[S]	0,20	NO
	87,5%	1.424	28.705	1.424	16.429	6,03	6,03	1.91[S]	0,20	3.33[S]	0,20	NO
	100%	1.424	38.555	1.424	16.256	6,03	6,03	1.42[S]	0,20	3.37[S]	0,20	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 7-14-21-28**					
Trave 7-14	0%	-14.638	65.775	-14.638	64.885	8,04	8,04	1.04[S]	0,21	1.06[S]	0,21	NO
	12,5%	-14.638	61.265	-14.638	60.837	8,04	8,04	1.12[S]	0,21	1.13[S]	0,21	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	25,0%	-14.638	44.462	-14.638	45.376	8,04	6,03	1.55[S]	0,21	1.17[S]	0,19	NO
	37,5%	-14.638	27.972	-14.638	29.602	6,03	6,03	1.90[S]	0,19	1.79[S]	0,19	NO
	50,0%	-14.638	11.794	-14.638	13.518	6,03	6,03	4.51[S]	0,19	3.93[S]	0,19	NO
	62,5%	-11.117	27.540	-11.117	26.824	6,03	6,03	1.94[S]	0,19	1.99[S]	0,19	NO
	75,0%	-11.117	44.705	-11.117	41.923	6,03	6,03	1.19[S]	0,19	1.27[S]	0,19	NO
	87,5%	-11.117	62.181	-11.117	56.711	8,04	8,04	1.11[S]	0,21	1.22[S]	0,21	NO
	100%	-11.117	66.869	-11.117	60.581	8,04	8,04	1.03[S]	0,21	1.14[S]	0,21	NO
Trave 14-21	0%	-2.925	43.154	-2.925	34.842	6,03	6,03	1.26[S]	0,19	1.56[S]	0,19	NO
	12,5%	-2.925	35.393	-2.925	31.057	6,03	6,03	1.53[S]	0,19	1.75[S]	0,19	NO
	25,0%	-2.925	22.910	-2.925	23.806	6,03	6,03	2.37[S]	0,19	2.28[S]	0,19	NO
	37,5%	-2.925	11.411	-2.925	15.571	6,03	6,03	4.76[S]	0,19	3.49[S]	0,19	NO
	50,0%	-1.175	2.036	-1.175	7.088	6,03	6,03	26.80[S]	0,19	7.70[S]	0,19	NO
	62,5%	-1.175	13.045	-1.175	15.813	6,03	6,03	4.18[S]	0,19	3.45[S]	0,19	NO
	75,0%	-1.175	25.029	-1.175	23.561	6,03	6,03	2.18[S]	0,19	2.31[S]	0,19	NO
	87,5%	-1.175	37.989	-1.175	30.335	6,03	6,03	1.43[S]	0,19	1.79[S]	0,19	NO
	100,0%	-1.175	46.022	-1.175	33.848	6,03	6,03	1.18[S]	0,19	1.61[S]	0,19	NO
Trave 21-28	0%	-953	38.132	-953	20.904	6,03	6,03	1.43[S]	0,19	2.61[S]	0,19	NO
	12,5%	-953	28.505	-953	20.127	6,03	6,03	1.91[S]	0,19	2.71[S]	0,19	NO
	25,0%	-953	16.172	-953	17.482	6,03	6,03	3.37[S]	0,19	3.12[S]	0,19	NO
	37,5%	-953	5.638	-953	13.042	6,03	6,03	9.68[S]	0,19	4.18[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	1.000	7.547	6,03	6,03	-	VNR	7.26[S]	0,20	NO
	62,5%	1.000	7.014	1.000	13.392	6,03	6,03	7.81[S]	0,20	4.09[S]	0,20	NO
	75,0%	1.000	17.943	1.000	17.439	6,03	6,03	3.05[S]	0,20	3.14[S]	0,20	NO
	87,5%	1.000	30.667	1.000	19.689	6,03	6,03	1.78[S]	0,20	2.78[S]	0,20	NO
	100%	1.000	40.569	1.000	20.195	6,03	6,03	1.35[S]	0,20	2.71[S]	0,20	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-2-1b-3-4-5-6-7**					
Trave 1-2	0%	-18.818	83.191	-18.818	57.759	8,04	8,04	1.55[S]	0,12	2.24[S]	0,12	NO
	12,5%	-18.818	72.665	-18.818	54.547	8,04	8,04	1.78[S]	0,12	2.37[S]	0,12	NO
	25,0%	-18.818	47.177	-18.818	44.389	8,04	8,04	2.74[S]	0,12	2.92[S]	0,12	NO
	37,5%	-18.818	24.322	-18.818	31.598	8,04	8,04	5.33[S]	0,12	4.10[S]	0,12	NO
	50,0%	-9.110	6.493	-18.818	16.173	8,04	8,04	20.27[S]	0,12	8.01[S]	0,12	NO
	62,5%	-9.028	27.689	-9.028	31.501	8,04	8,04	4.75[S]	0,12	4.17[S]	0,12	NO
	75,0%	-9.028	51.617	-9.028	43.219	8,04	8,04	2.55[S]	0,12	3.04[S]	0,12	NO
	87,5%	-9.028	78.179	-9.028	52.303	8,04	8,04	1.68[S]	0,12	2.51[S]	0,12	NO
	100%	-9.028	89.119	-9.028	55.103	8,04	8,04	1.47[S]	0,12	2.38[S]	0,12	NO
Trave 2-1b	0%	-82.952	91.972	-82.952	31.333	8,04	8,04	1.26[S]	0,11	3.72[S]	0,11	NO
	12,5%	-82.952	88.681	-82.952	31.401	8,04	8,04	1.31[S]	0,11	3.71[S]	0,11	NO
	25,0%	-82.952	65.199	-82.952	31.445	8,04	8,04	1.79[S]	0,11	3.71[S]	0,11	NO
	37,5%	-82.952	43.049	-82.952	31.009	8,04	8,04	2.71[S]	0,11	3.76[S]	0,11	NO
	50,0%	-82.952	22.229	-82.952	29.241	8,04	8,04	5.25[S]	0,11	3.99[S]	0,11	NO
	62,5%	-81.349	3.676	-82.952	27.799	8,04	8,04	31.84[S]	0,11	4.19[S]	0,11	NO
	75,0%	0	0	-82.952	43.652	8,04	8,04	-	VNR	2.67[S]	0,11	NO
	87,5%	0	0	-82.952	58.174	8,04	8,04	-	VNR	2.00[S]	0,11	NO
	100%	0	0	-82.952	60.043	8,04	8,04	-	VNR	1.94[S]	0,11	NO
Trave 1b-3	0%	-92.918	53.224	-92.918	96.430	8,04	8,04	2.15[S]	0,11	1.18[S]	0,11	NO
	12,5%	-92.918	53.224	-92.918	96.430	8,04	8,04	2.15[S]	0,11	1.18[S]	0,11	NO
	25,0%	-92.918	49.914	-92.918	89.372	8,04	8,04	2.29[S]	0,11	1.28[S]	0,11	NO
	37,5%	-92.918	37.046	-92.918	61.284	8,04	8,04	3.09[S]	0,11	1.87[S]	0,11	NO
	50,0%	-78.987	69.465	-92.918	32.835	8,04	8,04	1.69[S]	0,11	3.49[S]	0,11	NO
	62,5%	-78.987	99.580	-78.987	27.078	8,04	8,04	1.18[S]	0,11	4.34[S]	0,11	NO
	75,0%	-78.987	130.065	-78.987	37.549	10,05	8,04	1.14[S]	0,12	3.13[S]	0,11	NO
	87,5%	-78.987	137.842	-78.987	40.140	10,05	8,04	1.08[S]	0,12	2.92[S]	0,11	NO
	100%	-78.987	137.842	-78.987	40.140	10,05	8,04	1.08[S]	0,12	2.92[S]	0,11	NO
Trave 3-4	0%	-65.392	82.762	0	0	8,04	8,04	1.45[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	-65.392	62.974	-65.392	17.009	8,04	8,04	1.90[S]	0,11	7.07[S]	0,11	NO
	25,0%	-65.392	24.749	-65.392	24.898	8,04	8,04	4.85[S]	0,11	4.83[S]	0,11	NO
	37,5%	0	0	-65.392	25.370	8,04	8,04	-	VNR	4.74[S]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-65.392	32.858	8,04	8,04	-	VNR	3.66[S]	0,11	NO
	62,5%	-54.102	8.248	-65.392	33.370	8,04	8,04	14.85[S]	0,11	3.60[S]	0,11	NO
	75,0%	-65.392	36.037	-65.392	32.053	8,04	8,04	3.33[S]	0,11	3.75[S]	0,11	NO
	87,5%	-54.102	77.697	-54.102	24.359	8,04	8,04	1.57[S]	0,11	5.03[S]	0,11	NO
	100,0%	-54.102	98.027	-54.102	5.769	8,04	8,04	1.25[S]	0,11	21.24[S]	0,11	NO
Trave 4-5	0%	-9.903	99.876	0	0	8,04	8,04	1.04[S]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	-9.903	70.918	-9.903	21.744	8,04	8,04	1.46[S]	0,13	4.78[S]	0,13	NO
	25,0%	-9.903	28.080	-9.903	33.387	8,04	8,04	3.70[S]	0,13	3.11[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	-9.880	42.625	8,04	8,04	-	VNR	2.44[V]	0,13	NO
	50,0%	0	0	-9.880	45.032	8,04	8,04	-	VNR	2.31[V]	0,13	NO
	62,5%	0	0	-9.880	42.174	8,04	8,04	-	VNR	2.46[V]	0,13	NO
	75,0%	-9.142	30.101	-9.142	33.220	8,04	8,04	3.46[S]	0,13	3.13[S]	0,13	NO
	87,5%	-9.142	73.492	-9.142	21.028	8,04	8,04	1.41[S]	0,13	4.95[S]	0,13	NO
	100%	-9.142	102.764	0	0	8,04	8,04	1.01[S]	0,13	-	VNR	NO
Trave 5-6	0%	-10.337	103.468	0	0	8,04	8,04	1.00[S]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	-10.337	74.122	-10.337	21.351	8,04	8,04	1.40[S]	0,13	4.86[S]	0,13	NO
	25,0%	-10.337	30.603	-10.337	33.077	8,04	8,04	3.39[S]	0,13	3.14[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	-13.021	41.593	8,04	8,04	-	VNR	2.48[V]	0,13	NO
	50,0%	0	0	-13.021	44.263	8,04	8,04	-	VNR	2.33[V]	0,13	NO
	62,5%	0	0	-13.021	41.664	8,04	8,04	-	VNR	2.48[V]	0,13	NO
	75,0%	-10.182	30.153	-10.182	33.347	10,05	8,04	4.23[S]	0,14	3.12[S]	0,13	NO
	87,5%	-10.182	73.499	-10.182	21.798	10,05	8,04	1.73[S]	0,14	4.77[S]	0,13	NO
	100%	-10.182	102.748	0	0	10,05	8,04	1.24[S]	0,14	-	VNR	NO
Trave 6-7	0%	-41.241	109.046	-41.241	3.132	10,05	8,04	1.12[S]	0,14	31.70[S]	0,13	NO
	12,5%	-41.241	80.026	-41.241	23.345	10,05	8,04	1.53[S]	0,14	4.25[S]	0,13	NO
	25,0%	-41.241	34.836	-41.241	33.324	10,05	8,04	3.53[S]	0,14	2.97[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	-17.119	42.399	8,04	8,04	-	VNR	2.42[V]	0,13	NO
	50,0%	0	0	-17.135	46.428	8,04	8,04	-	VNR	2.21[V]	0,13	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	62,5%	0	0	-39.442	43.638	8,04	8,04	-	VNR	2.27[S]	0,13	NO
	75,0%	-39.442	29.083	-39.442	43.603	8,04	8,04	3.42[S]	0,13	2.28[S]	0,13	NO
	87,5%	-39.442	70.272	-39.442	37.628	8,04	8,04	1.41[S]	0,13	2.64[S]	0,13	NO
	100%	-39.442	97.106	-39.442	21.418	8,04	8,04	1.02[S]	0,13	4.64[S]	0,13	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 7b-8-9-8b-10-11-12-13-14**					
Trave 7b-8	0%	-19.532	6.684	-23.619	6.832	8,04	8,04	19.37[S]	0,12	18.83[S]	0,12	NO
	12,5%	-19.532	6.684	-23.619	6.832	8,04	8,04	19.37[S]	0,12	18.83[S]	0,12	NO
	25,0%	-19.532	6.684	-23.619	6.832	8,04	8,04	19.37[S]	0,12	18.83[S]	0,12	NO
	37,5%	-34.635	11.626	-34.635	7.772	8,04	8,04	10.87[S]	0,11	16.27[S]	0,11	NO
	50,0%	-34.635	11.626	-34.635	7.772	8,04	8,04	10.87[S]	0,11	16.27[S]	0,11	NO
	62,5%	-35.608	16.181	-35.608	8.046	8,04	8,04	7.80[S]	0,11	15.69[S]	0,11	NO
	75,0%	-35.608	16.181	-35.608	8.046	8,04	8,04	7.80[S]	0,11	15.69[S]	0,11	NO
	87,5%	-23.012	35.690	-64.023	10.701	8,04	8,04	3.60[S]	0,12	11.26[S]	0,11	NO
	100%	-23.012	35.690	-64.023	10.701	8,04	8,04	3.60[S]	0,12	11.26[S]	0,11	NO
Trave 8-9	0%	-40.824	123.737	-40.824	24.643	8,04	8,04	1.01[S]	0,11	5.08[S]	0,11	NO
	12,5%	-40.824	101.324	-40.824	38.337	8,04	8,04	1.23[S]	0,11	3.26[S]	0,11	NO
	25,0%	-40.824	51.264	-40.824	41.276	8,04	8,04	2.44[S]	0,11	3.03[S]	0,11	NO
	37,5%	-40.824	11.960	-34.822	43.143	8,04	8,04	10.47[S]	0,11	2.93[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-34.822	44.177	8,04	8,04	-	VNR	2.86[V]	0,11	NO
	62,5%	-40.824	14.433	-40.824	41.531	8,04	8,04	8.67[S]	0,11	3.01[S]	0,11	NO
	75,0%	-40.824	54.506	-40.824	41.426	10,05	8,04	2.87[S]	0,12	3.02[S]	0,11	NO
	87,5%	-40.824	105.331	-40.824	37.715	10,05	8,04	1.48[S]	0,12	3.32[S]	0,11	NO
	100%	-40.824	128.037	-40.824	23.256	10,05	8,04	1.22[S]	0,12	5.38[S]	0,11	NO
Trave 9-8b	0%	-173.935	129.298	-173.935	1.193	12,06	8,04	1.24[S]	0,12	82.50[S]	0,10	NO
	12,5%	-173.935	123.474	-173.935	18.201	12,06	8,04	1.30[S]	0,12	5.40[S]	0,10	NO
	25,0%	-173.935	80.747	-173.935	29.951	10,05	8,04	1.60[S]	0,11	3.28[S]	0,10	NO
	37,5%	-173.935	43.278	-173.935	36.642	10,05	10,05	3.00[S]	0,11	3.54[S]	0,11	NO
	50,0%	-173.935	11.069	-173.935	38.518	8,04	10,05	8.88[S]	0,10	3.37[S]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-171.251	50.324	8,04	10,05	-	VNR	2.59[S]	0,11	NO
	75,0%	0	0	-171.251	62.845	8,04	10,05	-	VNR	2.07[S]	0,11	NO
	87,5%	0	0	-171.251	70.113	8,04	10,05	-	VNR	1.86[S]	0,11	NO
	100,0%	0	0	-171.251	70.661	8,04	10,05	-	VNR	1.84[S]	0,11	NO
Trave 8b-10	0%	-68.763	58.867	-68.763	127.327	8,04	10,05	2.03[S]	0,11	1.18[S]	0,12	NO
	12,5%	-68.763	58.867	-68.763	127.327	8,04	10,05	2.03[S]	0,11	1.18[S]	0,12	NO
	25,0%	-68.763	55.482	-68.763	118.746	14,07	10,05	3.85[S]	0,14	1.27[S]	0,12	NO
	37,5%	-68.763	52.001	-68.763	83.192	14,07	10,05	4.11[S]	0,14	1.81[S]	0,12	NO
	50,0%	-68.763	93.081	-68.763	46.300	14,07	8,04	2.29[S]	0,15	2.58[S]	0,11	NO
	62,5%	-64.345	136.637	-68.763	8.061	14,07	8,04	1.57[S]	0,15	14.83[S]	0,11	NO
	75,0%	-64.345	180.938	-64.345	8.450	14,07	8,04	1.18[S]	0,15	14.26[S]	0,11	NO
	87,5%	-64.345	192.088	-64.345	9.266	14,07	8,04	1.11[S]	0,15	13.00[S]	0,11	NO
	100,0%	-64.345	192.088	-64.345	9.266	14,07	8,04	1.11[S]	0,15	13.00[S]	0,11	NO
Trave 10-11	0%	-12.212	153.706	0	0	14,07	8,04	1.10[V]	0,20	-	VNR	NO
	12,5%	-12.212	92.287	-64.441	974	14,07	8,04	1.84[V]	0,20	94.70[S]	0,14	NO
	25,0%	-64.441	14.581	-12.235	44.964	14,07	8,04	11.16[S]	0,19	2.22[V]	0,15	NO
	37,5%	0	0	-12.235	75.420	6,03	8,04	-	VNR	1.32[V]	0,15	NO
	50,0%	0	0	-12.235	79.618	6,03	8,04	-	VNR	1.25[V]	0,15	NO
	62,5%	0	0	-12.342	74.418	6,03	8,04	-	VNR	1.34[V]	0,15	NO
	75,0%	-60.930	23.333	-64.441	38.518	14,07	8,04	6.99[S]	0,19	2.39[S]	0,14	NO
	87,5%	-12.235	97.041	-60.930	5.909	14,07	8,04	1.75[V]	0,20	15.69[S]	0,14	NO
	100%	-12.235	159.313	0	0	14,07	8,04	1.06[V]	0,20	-	VNR	NO
Trave 11-12	0%	-14.709	158.014	0	0	14,07	8,04	1.07[V]	0,20	-	VNR	NO
	12,5%	-14.709	96.028	-29.927	11.232	14,07	8,04	1.77[V]	0,20	8.67[S]	0,15	NO
	25,0%	-29.927	27.530	-29.927	40.280	14,07	8,04	6.09[S]	0,20	2.41[S]	0,15	NO
	37,5%	0	0	-14.542	73.944	6,03	8,04	-	VNR	1.34[V]	0,15	NO
	50,0%	0	0	-14.542	78.809	6,03	8,04	-	VNR	1.26[V]	0,15	NO
	62,5%	0	0	-14.709	74.260	6,03	8,04	-	VNR	1.34[V]	0,15	NO
	75,0%	-29.927	28.242	-29.927	42.579	14,07	8,04	5.94[S]	0,20	2.28[S]	0,15	NO
	87,5%	-24.587	92.807	-24.587	14.408	14,07	8,04	1.81[S]	0,20	6.81[S]	0,15	NO
	100%	-14.311	155.555	0	0	14,07	8,04	1.09[V]	0,20	-	VNR	NO
Trave 12-13	0%	-17.643	145.990	0	0	14,07	8,04	1.16[V]	0,20	-	VNR	NO
	12,5%	-14.090	94.922	-14.090	17.205	14,07	8,04	1.79[S]	0,20	5.80[S]	0,15	NO
	25,0%	-14.090	33.470	-14.090	41.390	14,07	6,03	5.07[S]	0,21	1.84[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	-17.716	67.536	6,03	6,03	-	VNR	1.11[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	-17.716	71.799	6,03	6,03	-	VNR	1.05[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	-17.716	68.034	6,03	6,03	-	VNR	1.11[V]	0,14	NO
	75,0%	-13.872	31.982	-13.872	42.219	14,07	6,03	5.31[S]	0,21	1.80[S]	0,14	NO
	87,5%	-13.872	92.856	-13.872	18.612	14,07	8,04	1.83[S]	0,20	5.36[S]	0,15	NO
	100,0%	-17.658	142.323	0	0	14,07	8,04	1.19[V]	0,20	-	VNR	NO
Trave 13-14	0%	-25.021	145.414	0	0	14,07	8,04	1.15[V]	0,20	-	VNR	NO
	12,5%	-23.303	95.870	-23.303	16.579	14,07	8,04	1.76[S]	0,20	5.93[S]	0,15	NO
	25,0%	-23.303	35.200	-23.303	40.468	14,07	8,04	4.79[S]	0,20	2.43[S]	0,15	NO
	37,5%	0	0	-27.436	67.831	6,03	8,04	-	VNR	1.44[V]	0,15	NO
	50,0%	0	0	-27.436	73.502	6,03	8,04	-	VNR	1.33[V]	0,15	NO
	62,5%	0	0	-27.426	72.047	6,03	8,04	-	VNR	1.35[V]	0,15	NO
	75,0%	-21.720	23.562	-25.021	50.370	10,05	8,04	5.19[S]	0,16	1.94[V]	0,15	NO
	87,5%	-21.720	79.467	-21.720	28.765	10,05	6,03	1.53[S]	0,17	2.60[S]	0,14	NO
	100,0%	-21.720	115.611	0	0	10,05	6,03	1.05[S]	0,17	-	VNR	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**					
Trave 15-16	0%	-110.410	194.107	-110.410	16.799	14,07	10,05	1.07[S]	0,12	8.71[S]	0,10	NO
	12,5%	-110.410	141.791	-110.410	73.953	14,07	10,05	1.47[S]	0,12	1.97[S]	0,10	NO
	25,0%	-110.410	42.425	-110.410	102.776	14,07	10,05	4.93[S]	0,12	1.42[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-62.224	140.977	10,05	10,05	-	VNR	1.10[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-62.224	140.538	10,05	10,05	-	VNR	1.11[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-62.224	131.367	10,05	10,05	-	VNR	1.18[V]	0,11	NO
	75,0%	-110.410	65.230	-110.410	71.788	18,10	10,05	4.17[S]	0,13	2.04[S]	0,11	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	87,5%	-110.410	178.046	-110.410	29.522	18,10	10,05	1.52[S]	0,13	4.96[S]	0,11	NO
	100%	-62.026	260.672	0	0	18,10	10,05	1.08[V]	0,14	-	VNR	NO
Trave 16-17	0%	-47.621	242.765	0	0	18,10	10,05	1.17[V]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	-47.621	169.296	-37.507	26.474	18,10	10,05	1.68[V]	0,14	6.08[S]	0,11	NO
	25,0%	-37.507	59.920	-51.124	67.939	18,10	10,05	4.78[S]	0,14	2.33[V]	0,11	NO
	37,5%	0	0	-51.124	110.401	10,05	10,05	-	VNR	1.43[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-51.124	115.136	10,05	10,05	-	VNR	1.37[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-51.124	111.435	10,05	10,05	-	VNR	1.42[V]	0,11	NO
	75,0%	-36.021	56.253	-50.896	71.436	16,08	10,05	4.54[S]	0,13	2.21[V]	0,11	NO
	87,5%	-51.124	159.909	-36.021	29.383	16,08	10,05	1.58[V]	0,13	5.49[S]	0,11	NO
	100%	-51.124	232.227	0	0	16,08	10,05	1.08[V]	0,13	-	VNR	NO
Trave 17-18	0%	-46.908	234.690	0	0	16,08	10,05	1.08[V]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	-46.908	161.832	-31.799	29.047	16,08	10,05	1.56[V]	0,13	5.58[S]	0,11	NO
	25,0%	-31.799	56.392	-47.095	72.112	16,08	10,05	4.55[S]	0,13	2.20[V]	0,11	NO
	37,5%	0	0	-47.095	113.396	10,05	10,05	-	VNR	1.40[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-47.095	117.625	10,05	10,05	-	VNR	1.35[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-47.095	113.423	10,05	10,05	-	VNR	1.40[V]	0,11	NO
	75,0%	-31.633	56.425	-46.957	72.267	16,08	10,05	4.54[S]	0,13	2.20[V]	0,11	NO
	87,5%	-47.095	161.369	-31.633	29.285	16,08	10,05	1.57[V]	0,13	5.54[S]	0,11	NO
	100%	-47.095	234.167	0	0	16,08	10,05	1.08[V]	0,13	-	VNR	NO
Trave 18-19	0%	-44.679	236.384	0	0	16,08	10,05	1.07[V]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	-44.679	163.365	-30.395	28.602	16,08	10,05	1.55[V]	0,13	5.68[S]	0,11	NO
	25,0%	-30.395	57.224	-44.816	71.355	16,08	10,05	4.49[S]	0,13	2.23[V]	0,11	NO
	37,5%	0	0	-44.816	113.052	10,05	10,05	-	VNR	1.41[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-44.816	117.465	10,05	10,05	-	VNR	1.35[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-44.816	113.450	10,05	10,05	-	VNR	1.40[V]	0,11	NO
	75,0%	-30.355	55.969	-44.638	72.740	16,08	10,05	4.59[S]	0,13	2.19[V]	0,11	NO
	87,5%	-44.816	159.943	-30.355	29.868	16,08	10,05	1.58[V]	0,13	5.44[S]	0,11	NO
	100%	-44.816	232.536	0	0	16,08	10,05	1.09[V]	0,13	-	VNR	NO
Trave 19-20	0%	-44.013	235.728	0	0	16,08	10,05	1.07[V]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	-44.013	162.903	-30.420	28.800	16,08	10,05	1.56[V]	0,13	5.64[S]	0,11	NO
	25,0%	-30.420	57.593	-44.100	70.921	16,08	10,05	4.46[S]	0,13	2.25[V]	0,11	NO
	37,5%	0	0	-44.100	112.206	10,05	10,05	-	VNR	1.42[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-44.100	116.442	10,05	10,05	-	VNR	1.37[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-44.060	112.262	10,05	10,05	-	VNR	1.42[V]	0,11	NO
	75,0%	-30.397	57.289	-44.013	71.144	16,08	10,05	4.48[S]	0,13	2.24[V]	0,11	NO
	87,5%	-44.100	162.318	-30.397	29.421	16,08	10,05	1.56[V]	0,13	5.52[S]	0,11	NO
	100%	-42.903	235.307	0	0	16,08	10,05	1.08[V]	0,13	-	VNR	NO
Trave 20-21	0%	-43.116	247.400	0	0	16,08	10,05	1.02[V]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	-80.852	174.230	-80.852	30.618	16,08	10,05	1.41[S]	0,13	4.97[S]	0,11	NO
	25,0%	-80.852	67.396	-80.852	69.237	16,08	10,05	3.66[S]	0,13	2.20[S]	0,11	NO
	37,5%	0	0	-46.865	123.545	10,05	10,05	-	VNR	1.28[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-43.116	133.264	10,05	10,05	-	VNR	1.20[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-43.116	134.561	10,05	10,05	-	VNR	1.18[V]	0,11	NO
	75,0%	-79.082	37.747	-43.116	109.159	12,06	10,05	4.88[S]	0,11	1.46[V]	0,11	NO
	87,5%	-79.082	129.852	-79.082	74.589	12,06	10,05	1.41[S]	0,11	2.04[S]	0,11	NO
	100,0%	-79.082	176.298	-79.082	24.554	12,06	10,05	1.04[S]	0,11	6.21[S]	0,11	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**					
Trave 22-23	0%	-60.696	143.511	-60.696	4.761	12,06	8,04	1.00[S]	0,15	20.24[S]	0,13	NO
	12,5%	-60.696	97.764	-60.696	43.379	12,06	8,04	1.47[S]	0,15	2.22[S]	0,13	NO
	25,0%	-60.696	31.461	-60.696	63.492	12,06	8,04	4.57[S]	0,15	1.51[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	-33.165	83.906	8,04	8,04	-	VNR	1.19[V]	0,13	NO
	50,0%	0	0	-33.165	85.724	8,04	8,04	-	VNR	1.17[V]	0,13	NO
	62,5%	0	0	-33.009	78.397	8,04	8,04	-	VNR	1.28[V]	0,13	NO
	75,0%	-57.359	41.091	-57.359	48.711	14,07	8,04	4.08[S]	0,16	1.99[S]	0,13	NO
	87,5%	-57.359	113.498	-57.359	22.494	14,07	8,04	1.47[S]	0,16	4.31[S]	0,13	NO
	100%	-57.359	162.701	0	0	14,07	8,04	1.03[S]	0,16	-	VNR	NO
Trave 23-24	0%	-28.208	153.102	0	0	14,07	8,04	1.12[V]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	-21.768	105.373	-21.768	21.458	14,07	8,04	1.64[S]	0,17	4.77[S]	0,14	NO
	25,0%	-21.768	38.487	-21.768	46.173	14,07	8,04	4.50[S]	0,17	2.21[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	-28.448	69.847	8,04	8,04	-	VNR	1.44[V]	0,13	NO
	50,0%	0	0	-28.448	74.542	8,04	8,04	-	VNR	1.35[V]	0,13	NO
	62,5%	0	0	-28.208	70.349	8,04	8,04	-	VNR	1.43[V]	0,13	NO
	75,0%	-21.074	37.274	-21.074	46.739	14,07	8,04	4.65[S]	0,17	2.19[S]	0,14	NO
	87,5%	-21.074	103.712	-21.074	22.470	14,07	8,04	1.67[S]	0,17	4.56[S]	0,14	NO
	100,0%	-28.448	149.548	0	0	14,07	8,04	1.15[V]	0,16	-	VNR	NO
Trave 24-25	0%	-27.032	150.968	0	0	14,07	8,04	1.14[V]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	-20.336	103.934	-20.336	22.091	14,07	8,04	1.66[S]	0,17	4.64[S]	0,14	NO
	25,0%	-20.336	37.318	-20.336	46.722	14,07	8,04	4.65[S]	0,17	2.19[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	-27.361	70.854	8,04	8,04	-	VNR	1.43[V]	0,13	NO
	50,0%	0	0	-27.361	75.367	8,04	8,04	-	VNR	1.34[V]	0,13	NO
	62,5%	0	0	-27.304	70.954	8,04	8,04	-	VNR	1.42[V]	0,13	NO
	75,0%	-20.035	37.033	-20.035	46.864	14,07	8,04	4.68[S]	0,17	2.19[S]	0,14	NO
	87,5%	-20.035	103.540	-20.035	22.340	14,07	8,04	1.67[S]	0,17	4.59[S]	0,14	NO
	100%	-27.361	149.986	0	0	14,07	8,04	1.15[V]	0,16	-	VNR	NO
Trave 25-26	0%	-26.498	151.573	0	0	14,07	8,04	1.13[V]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	-19.635	104.248	-19.635	21.834	14,07	8,04	1.66[S]	0,17	4.70[S]	0,14	NO
	25,0%	-19.635	37.559	-19.635	46.530	14,07	8,04	4.62[S]	0,17	2.20[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	-26.815	70.675	8,04	8,04	-	VNR	1.43[V]	0,13	NO
	50,0%	0	0	-26.822	75.260	8,04	8,04	-	VNR	1.34[V]	0,13	NO
	62,5%	0	0	-26.822	70.918	8,04	8,04	-	VNR	1.43[V]	0,13	NO
	75,0%	-19.604	36.941	-19.604	46.943	14,07	8,04	4.70[S]	0,17	2.18[S]	0,14	NO
	87,5%	-19.604	103.371	-19.604	22.505	14,07	8,04	1.67[S]	0,17	4.56[S]	0,14	NO
	100%	-26.815	149.544	0	0	14,07	8,04	1.15[V]	0,16	-	VNR	NO
Trave 26-27	0%	-27.616	151.931	0	0	14,07	8,04	1.13[V]	0,16	-	VNR	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	12,5%	-19.932	104.662	-19.932	21.721	14,07	8,04	1.65[S]	0,17	4.72[S]	0,14	NO
	25,0%	-19.932	37.862	-19.932	46.442	14,07	8,04	4.58[S]	0,17	2.21[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	-27.737	70.512	8,04	8,04	-	VNR	1.43[V]	0,13	NO
	50,0%	0	0	-27.755	75.129	8,04	8,04	-	VNR	1.34[V]	0,13	NO
	62,5%	0	0	-27.621	70.865	8,04	8,04	-	VNR	1.42[V]	0,13	NO
	75,0%	-19.835	36.911	-19.835	47.100	14,07	8,04	4.70[S]	0,17	2.17[S]	0,14	NO
	87,5%	-19.835	103.306	-19.835	22.783	14,07	8,04	1.68[S]	0,17	4.50[S]	0,14	NO
	100,0%	-27.737	149.404	0	0	14,07	8,04	1.15[V]	0,16	-	VNR	NO
Trave 27-28	0%	-56.626	157.252	0	0	14,07	8,04	1.06[S]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	-56.626	112.106	-56.626	23.398	14,07	8,04	1.49[S]	0,16	4.14[S]	0,13	NO
	25,0%	-56.626	43.106	-56.626	46.611	14,07	8,04	3.89[S]	0,16	2.08[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	-30.579	72.643	8,04	8,04	-	VNR	1.38[V]	0,13	NO
	50,0%	0	0	-30.618	79.588	8,04	8,04	-	VNR	1.26[V]	0,13	NO
	62,5%	0	0	-30.618	78.601	8,04	8,04	-	VNR	1.28[V]	0,13	NO
	75,0%	-53.192	31.554	-53.192	61.876	12,06	8,04	4.59[S]	0,15	1.57[S]	0,13	NO
	87,5%	-53.192	93.847	-53.192	45.369	12,06	8,04	1.54[S]	0,15	2.14[S]	0,13	NO
	100%	-53.192	135.311	-53.192	11.762	12,06	8,04	1.07[S]	0,15	8.29[S]	0,13	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 9b-10b-11b**					
Trave 9b-10b	0%	-19.725	1.074	-19.725	3.166	4,02	4,02	18.85[S]	0,30	6.39[S]	0,30	NO
	12,5%	-19.067	210	-19.725	1.507	4,02	4,02	96.58[S]	0,30	13.43[S]	0,30	NO
	25,0%	-7.542	1.781	-7.542	1.413	4,02	4,02	11.73[S]	0,31	14.79[S]	0,31	NO
	37,5%	-39.300	431	-39.300	1.251	4,02	4,02	44.53[S]	0,29	15.34[S]	0,29	NO
	50,0%	-10.169	1.447	-10.169	499	4,02	4,02	14.34[S]	0,31	41.60[S]	0,31	NO
	62,5%	-10.169	3.297	-10.169	1.055	4,02	4,02	6.29[S]	0,31	19.67[S]	0,31	NO
	75,0%	-69.397	1.330	0	0	4,02	4,02	13.20[S]	0,27	-	VNR	NO
	87,5%	-63.453	2.786	0	0	4,02	4,02	6.42[S]	0,28	-	VNR	NO
	100%	-69.397	3.913	-17.028	326	4,02	4,02	4.48[S]	0,27	62.55[S]	0,30	NO
Trave 10b-11b	0%	-41.160	14.678	-41.160	11.078	4,02	4,02	1.30[S]	0,29	1.72[S]	0,29	NO
	12,5%	-41.160	13.837	-41.160	10.013	4,02	4,02	1.37[S]	0,29	1.90[S]	0,29	NO
	25,1%	-41.160	11.809	-41.160	7.443	4,02	4,02	1.61[S]	0,29	2.56[S]	0,29	NO
	37,6%	-41.160	9.787	-41.160	4.869	4,02	4,02	1.95[S]	0,29	3.92[S]	0,29	NO
	50,1%	-41.160	7.767	-41.160	2.291	4,02	4,02	2.45[S]	0,29	8.33[S]	0,29	NO
	62,4%	-41.160	5.751	15.393	2.032	4,02	4,02	3.31[S]	0,29	10.88[S]	0,32	NO
	74,9%	244	11.218	15.393	4.700	4,02	4,02	1.90[S]	0,31	4.70[S]	0,32	NO
	87,4%	15.393	15.252	15.393	7.362	4,02	4,02	1.45[S]	0,32	3.00[S]	0,32	NO
	100,0%	15.393	16.601	15.393	8.465	4,02	4,02	1.33[S]	0,32	2.61[S]	0,32	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-8-11b-15-22**					
Trave 1-8	0%	-21.297	84.549	-21.297	69.085	8,04	8,04	1.52[S]	0,12	1.86[S]	0,12	NO
	12,5%	-21.297	84.549	-21.297	69.085	8,04	8,04	1.52[S]	0,12	1.86[S]	0,12	NO
	25,0%	-21.297	74.320	-21.297	61.256	8,04	8,04	1.73[S]	0,12	2.10[S]	0,12	NO
	37,5%	-21.297	58.959	-21.297	48.845	8,04	8,04	2.19[S]	0,12	2.64[S]	0,12	NO
	50,0%	-21.297	44.047	-21.297	35.987	8,04	8,04	2.93[S]	0,12	3.58[S]	0,12	NO
	62,5%	-21.297	29.582	-21.297	22.680	8,04	8,04	4.36[S]	0,12	5.69[S]	0,12	NO
	75,0%	-9.953	30.445	-9.953	20.035	8,04	8,04	4.31[S]	0,12	6.56[S]	0,12	NO
	87,5%	-9.953	40.416	-9.953	28.122	8,04	8,04	3.25[S]	0,12	4.67[S]	0,12	NO
	100,0%	-9.953	40.416	-9.953	28.122	8,04	8,04	3.25[S]	0,12	4.67[S]	0,12	NO
Trave 8-11b	0%	-251.779	57.291	-251.779	28.509	8,04	8,04	1.44[S]	0,09	2.89[S]	0,09	NO
	12,5%	-251.779	57.291	-251.779	28.509	8,04	8,04	1.44[S]	0,09	2.89[S]	0,09	NO
	25,0%	-155.202	34.148	-155.202	25.526	8,04	8,04	2.99[S]	0,10	4.00[S]	0,10	NO
	37,5%	-155.202	34.148	-155.202	25.526	8,04	8,04	2.99[S]	0,10	4.00[S]	0,10	NO
	50,0%	-57.960	18.219	-57.960	22.601	8,04	8,04	6.68[S]	0,11	5.38[S]	0,11	NO
	62,5%	-83.748	13.494	-83.748	36.872	8,04	8,04	8.63[S]	0,11	3.16[S]	0,11	NO
	75,0%	-83.748	13.494	-83.748	36.872	8,04	8,04	8.63[S]	0,11	3.16[S]	0,11	NO
	87,5%	-179.713	25.097	-243.908	42.571	8,04	8,04	3.87[S]	0,10	1.97[S]	0,09	NO
	100%	-179.713	25.097	-243.908	42.571	8,04	8,04	3.87[S]	0,10	1.97[S]	0,09	NO
Trave 11b-15	0%	-335.445	10.461	-335.445	42.925	8,04	8,04	6.26[S]	0,08	1.52[S]	0,08	NO
	12,5%	-335.445	10.461	-335.445	42.925	8,04	8,04	6.26[S]	0,08	1.52[S]	0,08	NO
	25,0%	-335.445	8.204	-335.445	38.538	8,04	8,04	7.98[S]	0,08	1.70[S]	0,08	NO
	37,5%	-335.445	4.499	-335.445	30.145	8,04	8,04	14.56[S]	0,08	2.17[S]	0,08	NO
	50,0%	-335.445	7.434	-335.445	21.238	8,04	8,04	8.81[S]	0,08	3.08[S]	0,08	NO
	62,5%	-335.445	18.258	-335.445	11.826	8,04	8,04	3.58[S]	0,08	5.54[S]	0,08	NO
	75,0%	-335.445	29.548	-335.445	7.206	8,04	8,04	2.21[S]	0,08	9.09[S]	0,08	NO
	87,5%	-335.445	35.941	-335.445	7.453	8,04	8,04	1.82[S]	0,08	8.79[S]	0,08	NO
	100,0%	-335.445	35.941	-335.445	7.453	8,04	8,04	1.82[S]	0,08	8.79[S]	0,08	NO
Trave 15-22	0%	-44.079	81.855	-44.079	34.300	8,04	8,04	1.52[S]	0,11	3.63[S]	0,11	NO
	12,5%	-44.079	67.139	-44.079	34.420	8,04	8,04	1.85[S]	0,11	3.61[S]	0,11	NO
	25,0%	-44.079	37.798	-44.079	33.608	8,04	8,04	3.29[S]	0,11	3.70[S]	0,11	NO
	37,5%	-44.079	13.038	-44.079	28.486	8,04	8,04	9.55[S]	0,11	4.37[S]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-32.704	24.029	8,04	8,04	-	VNR	5.27[S]	0,11	NO
	62,5%	-32.704	16.488	-32.704	34.590	8,04	8,04	7.69[S]	0,11	3.66[S]	0,11	NO
	75,0%	-32.704	40.391	-32.704	40.569	8,04	8,04	3.14[S]	0,11	3.12[S]	0,11	NO
	87,5%	-32.704	68.877	-32.704	41.967	8,04	8,04	1.84[S]	0,11	3.02[S]	0,11	NO
	100,0%	-32.704	83.206	-32.704	42.034	8,04	8,04	1.52[S]	0,11	3.01[S]	0,11	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 2-4b-9**					
Trave 2-4b	0%	-2.684	84.701	-2.684	52.303	8,04	8,04	1.22[S]	0,14	1.97[S]	0,14	NO
	12,5%	-2.684	84.701	-2.684	52.303	8,04	8,04	1.22[S]	0,14	1.97[S]	0,14	NO
	25,0%	-2.684	84.701	-2.684	52.303	8,04	8,04	1.22[S]	0,14	1.97[S]	0,14	NO
	37,5%	-2.684	69.156	-2.684	47.070	8,04	8,04	1.49[S]	0,14	2.19[S]	0,14	NO
	50,0%	-1.537	54.095	-1.537	42.261	8,04	8,04	1.91[S]	0,14	2.45[S]	0,14	NO
	62,5%	-1.537	41.007	5.472	40.926	8,04	8,04	2.52[S]	0,14	2.55[S]	0,14	NO
	75,0%	-1.537	28.039	2.105	51.365	8,04	8,04	3.69[S]	0,14	2.02[S]	0,14	NO
	87,5%	-1.537	15.193	2.105	51.365	8,04	8,04	6.81[S]	0,14	2.02[S]	0,14	NO
	100%	5.472	7.459	2.105	51.365	8,04	8,04	14.03[S]	0,14	2.02[S]	0,14	NO
Trave 4b-9	0%	-13.588	6.344	-10.119	50.177	8,04	8,04	16.03[S]	0,14	2.03[S]	0,14	NO
	12,5%	-13.588	18.119	-10.119	50.177	8,04	8,04	5.61[S]	0,14	2.03[S]	0,14	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	25,0%	-18.444	31.374	-10.119	50.177	8,04	8,04	3.21[S]	0,14	2.03[S]	0,14	NO
	37,5%	-18.444	47.464	-18.444	50.458	8,04	8,04	2.12[S]	0,14	2.00[S]	0,14	NO
	50,0%	-18.444	63.660	-18.444	57.930	8,04	8,04	1.58[S]	0,14	1.74[S]	0,14	NO
	62,5%	-18.444	79.961	-18.444	65.297	8,04	8,04	1.26[S]	0,14	1.54[S]	0,14	NO
	75,0%	-18.444	93.661	-18.444	71.371	8,04	8,04	1.07[S]	0,14	1.41[S]	0,14	NO
	87,5%	-18.444	93.661	-18.444	71.371	8,04	8,04	1.07[S]	0,14	1.41[S]	0,14	NO
	100%	-18.444	93.661	-18.444	71.371	8,04	8,04	1.07[S]	0,14	1.41[S]	0,14	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 3-10-17-24**					
Trave 3-10	0%	-14.044	43.112	-14.044	34.318	6,03	6,03	1.23[S]	0,19	1.55[S]	0,19	NO
	12,5%	-14.044	39.698	-14.044	32.880	6,03	6,03	1.34[S]	0,19	1.61[S]	0,19	NO
	25,0%	-14.044	26.974	-14.044	26.572	6,03	6,03	1.97[S]	0,19	2.00[S]	0,19	NO
	37,5%	-14.044	15.319	-14.044	19.197	6,03	6,03	3.47[S]	0,19	2.77[S]	0,19	NO
	50,0%	-14.044	4.730	-14.044	10.754	6,03	6,03	11.26[S]	0,19	4.95[S]	0,19	NO
	62,5%	-13.687	14.907	-13.687	16.999	6,03	6,03	3.57[S]	0,19	3.13[S]	0,19	NO
	75,0%	-13.687	27.075	-13.687	23.863	6,03	6,03	1.96[S]	0,19	2.23[S]	0,19	NO
	87,5%	-13.687	40.310	-13.687	29.658	6,03	6,03	1.32[S]	0,19	1.79[S]	0,19	NO
	100,0%	-13.687	43.855	-13.687	30.965	6,03	6,03	1.21[S]	0,19	1.72[S]	0,19	NO
Trave 10-17	0%	-26.692	30.875	-26.692	18.325	6,03	6,03	1.68[S]	0,19	2.83[S]	0,19	NO
	12,5%	-26.692	24.159	-26.692	17.513	6,03	6,03	2.15[S]	0,19	2.96[S]	0,19	NO
	25,0%	-26.692	13.893	-26.692	14.987	6,03	6,03	3.73[S]	0,19	3.46[S]	0,19	NO
	37,5%	-26.692	5.071	-26.692	11.019	6,03	6,03	10.24[S]	0,19	4.71[S]	0,19	NO
	50,0%	-23.990	29	-26.692	7.299	6,03	6,03	NS	0,19	7.11[S]	0,19	NO
	62,5%	-26.692	7.978	-26.692	12.044	6,03	6,03	6.51[S]	0,19	4.31[S]	0,19	NO
	75,0%	-26.692	17.467	-26.692	15.347	6,03	6,03	2.97[S]	0,19	3.38[S]	0,19	NO
	87,5%	-26.692	28.400	-26.692	17.206	6,03	6,03	1.82[S]	0,19	3.01[S]	0,19	NO
	100,0%	-26.692	35.508	-26.692	17.626	6,03	6,03	1.46[S]	0,19	2.94[S]	0,19	NO
Trave 17-24	0%	-13.150	33.022	-13.150	10.109	6,03	6,03	1.61[S]	0,19	5.27[S]	0,19	NO
	12,5%	-13.150	23.142	-13.150	12.621	6,03	6,03	2.30[S]	0,19	4.22[S]	0,19	NO
	25,0%	-13.150	11.060	-13.150	12.918	6,03	6,03	4.82[S]	0,19	4.13[S]	0,19	NO
	37,5%	-13.150	1.495	-13.150	11.931	6,03	6,03	35.68[S]	0,19	4.47[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	-13.855	10.725	6,03	6,03	-	VNR	4.96[V]	0,19	NO
	62,5%	-12.927	2.510	-12.927	11.602	6,03	6,03	21.26[S]	0,19	4.60[S]	0,19	NO
	75,0%	-12.927	12.588	-12.927	12.197	6,03	6,03	4.24[S]	0,19	4.37[S]	0,19	NO
	87,5%	-12.927	25.186	-12.927	11.576	6,03	6,03	2.11[S]	0,19	4.61[S]	0,19	NO
	100%	-12.927	35.424	-12.927	8.549	6,03	6,03	1.50[S]	0,19	6.24[S]	0,19	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 4-11-18-25**					
Trave 4-11	0%	-16.799	61.246	-16.799	59.326	8,04	8,04	1.12[S]	0,21	1.15[S]	0,21	NO
	12,5%	-16.799	56.952	-16.799	55.706	8,04	8,04	1.20[S]	0,21	1.23[S]	0,21	NO
	25,0%	-16.799	41.067	-16.799	41.811	8,04	6,03	1.67[S]	0,21	1.26[S]	0,19	NO
	37,5%	-16.799	25.618	-16.799	27.482	6,03	6,03	2.06[S]	0,19	1.92[S]	0,19	NO
	50,0%	-16.799	10.602	-16.799	12.718	6,03	6,03	4.99[S]	0,19	4.16[S]	0,19	NO
	62,5%	-14.791	25.585	-14.791	24.603	6,03	6,03	2.07[S]	0,19	2.16[S]	0,19	NO
	75,0%	-14.791	41.856	-14.791	38.110	6,03	6,03	1.27[S]	0,19	1.39[S]	0,19	NO
	87,5%	-14.791	58.562	-14.791	51.186	8,04	6,03	1.17[S]	0,21	1.03[S]	0,19	NO
	100%	-14.791	63.074	-14.791	54.586	8,04	8,04	1.09[S]	0,21	1.26[S]	0,21	NO
Trave 11-18	0%	-19.915	39.723	-19.915	28.817	6,03	6,03	1.32[S]	0,19	1.82[S]	0,19	NO
	12,5%	-19.915	31.915	-19.915	26.443	6,03	6,03	1.64[S]	0,19	1.99[S]	0,19	NO
	25,0%	-19.915	19.656	-19.915	21.306	6,03	6,03	2.67[S]	0,19	2.47[S]	0,19	NO
	37,5%	-19.915	8.757	-19.915	14.809	6,03	6,03	6.01[S]	0,19	3.55[S]	0,19	NO
	50,0%	-18.602	603	-18.602	7.657	6,03	6,03	87.54[S]	0,19	6.89[S]	0,19	NO
	62,5%	-18.602	10.954	-18.602	14.702	6,03	6,03	4.81[S]	0,19	3.59[S]	0,19	NO
	75,0%	-18.602	22.666	-18.602	20.386	6,03	6,03	2.32[S]	0,19	2.58[S]	0,19	NO
	87,5%	-18.602	35.741	-18.602	24.709	6,03	6,03	1.47[S]	0,19	2.13[S]	0,19	NO
	100%	-18.602	44.024	-18.602	26.606	6,03	6,03	1.19[S]	0,19	1.98[S]	0,19	NO
Trave 18-25	0%	-15.704	38.083	-15.704	15.128	6,03	6,03	1.39[S]	0,19	3.50[S]	0,19	NO
	12,5%	-15.704	27.319	-15.704	16.277	6,03	6,03	1.94[S]	0,19	3.26[S]	0,19	NO
	25,0%	-15.704	13.964	-15.704	16.042	6,03	6,03	3.80[S]	0,19	3.30[S]	0,19	NO
	37,5%	-15.704	3.129	-15.704	13.691	6,03	6,03	16.96[S]	0,19	3.87[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	-16.778	10.729	6,03	6,03	-	VNR	4.93[V]	0,19	NO
	62,5%	-15.231	4.313	-15.231	13.291	6,03	6,03	12.32[S]	0,19	3.99[S]	0,19	NO
	75,0%	-15.231	15.756	-15.231	15.034	6,03	6,03	3.37[S]	0,19	3.53[S]	0,19	NO
	87,5%	-15.231	29.718	-15.231	15.034	6,03	6,03	1.78[S]	0,19	3.53[S]	0,19	NO
	100%	-15.231	40.903	-15.231	13.277	6,03	6,03	1.29[S]	0,19	4.00[S]	0,19	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 15-14b-P4**					
Trave 15-14b	0%	-255.401	182.547	-255.401	145.597	16,08	14,07	1.12[S]	0,13	1.19[S]	0,12	NO
	12,5%	-255.401	182.547	-255.401	145.597	16,08	14,07	1.12[S]	0,13	1.19[S]	0,12	NO
	25,0%	-255.401	175.413	-255.401	140.271	16,08	14,07	1.17[S]	0,13	1.24[S]	0,12	NO
	37,5%	-255.401	140.023	-255.401	113.431	16,08	14,07	1.47[S]	0,13	1.53[S]	0,12	NO
	50,0%	-255.401	105.042	-255.401	86.182	16,08	14,07	1.96[S]	0,13	2.02[S]	0,12	NO
	62,5%	-255.401	70.469	-255.401	58.527	16,08	8,04	2.92[S]	0,14	1.37[S]	0,10	NO
	75,0%	-172.928	73.936	-172.928	83.296	16,08	8,04	3.00[S]	0,16	1.16[S]	0,11	NO
	87,5%	-172.928	79.896	-172.928	89.796	8,04	8,04	1.21[S]	0,11	1.07[S]	0,11	NO
	100,0%	-172.928	79.896	-172.928	89.796	8,04	8,04	1.21[S]	0,11	1.07[S]	0,11	NO
Trave 14b-P4	0%	-188.781	38.170	-188.781	46.236	8,04	8,04	2.45[S]	0,10	2.02[S]	0,10	NO
	12,5%	-188.315	35.511	-188.315	45.923	8,04	8,04	2.63[S]	0,10	2.03[S]	0,10	NO
	25,0%	-186.309	25.116	-186.309	43.534	8,04	8,04	3.74[S]	0,10	2.16[S]	0,10	NO
	37,5%	-184.301	16.408	-184.301	39.458	8,04	8,04	5.75[S]	0,10	2.39[S]	0,10	NO
	50,0%	-182.289	9.389	-182.289	33.695	8,04	8,04	10.10[S]	0,10	2.81[S]	0,10	NO
	62,5%	-180.274	4.060	-180.274	26.240	8,04	8,04	23.46[S]	0,10	3.63[S]	0,10	NO
	75,0%	-178.255	425	-178.255	17.091	6,03	6,03	NS	0,09	3.74[S]	0,09	NO
	87,5%	-173.125	12.816	-144.638	9.101	6,03	6,03	5.07[S]	0,09	7.78[S]	0,10	NO
	100%	-172.850	15.759	-174.209	1.750	6,03	6,03	4.13[S]	0,09	37.06[S]	0,09	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 5-12-19-26**					
Trave 5-12	0%	-40.993	66.251	-40.993	60.489	8,04	8,04	1.00[S]	0,21	1.09[S]	0,21	NO
	12,5%	-40.993	60.612	-40.993	56.158	8,04	8,04	1.09[S]	0,21	1.18[S]	0,21	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	25,0%	-40.993	43.608	-40.993	42.494	8,04	6,03	1.52[S]	0,21	1.18[S]	0,19	NO
	37,5%	-40.993	27.118	-40.993	28.316	6,03	6,03	1.86[S]	0,18	1.78[S]	0,18	NO
	50,0%	-40.993	11.142	-40.993	13.624	6,03	6,03	4.53[S]	0,18	3.70[S]	0,18	NO
	62,5%	-32.118	22.923	-32.118	24.375	6,03	6,03	2.24[S]	0,19	2.10[S]	0,19	NO
	75,0%	-32.118	39.338	-32.118	38.628	6,03	6,03	1.30[S]	0,19	1.33[S]	0,19	NO
	87,5%	-32.118	56.265	-32.118	52.367	8,04	8,04	1.19[S]	0,21	1.28[S]	0,21	NO
	100,0%	-32.118	61.880	-32.118	56.724	8,04	8,04	1.08[S]	0,21	1.18[S]	0,21	NO
Trave 12-19	0%	-29.453	44.490	-29.453	30.900	6,03	6,03	1.16[S]	0,19	1.67[S]	0,19	NO
	12,5%	-29.453	35.936	-29.453	28.072	6,03	6,03	1.43[S]	0,19	1.84[S]	0,19	NO
	25,0%	-29.453	22.358	-29.453	22.158	6,03	6,03	2.31[S]	0,19	2.33[S]	0,19	NO
	37,5%	-29.453	10.133	-29.453	14.891	6,03	6,03	5.09[S]	0,19	3.46[S]	0,19	NO
	50,0%	-24.128	1.933	-24.128	8.759	6,03	6,03	27.01[S]	0,19	5.96[S]	0,19	NO
	62,5%	-24.128	13.030	-24.128	17.154	6,03	6,03	4.00[S]	0,19	3.04[S]	0,19	NO
	75,0%	-24.128	25.481	-24.128	24.197	6,03	6,03	2.04[S]	0,19	2.15[S]	0,19	NO
	87,5%	-24.128	39.283	-24.128	29.887	6,03	6,03	1.32[S]	0,19	1.74[S]	0,19	NO
	100%	-24.128	47.966	-24.128	32.584	6,03	6,03	1.08[S]	0,19	1.60[S]	0,19	NO
Trave 19-26	0%	-16.189	43.753	-16.189	19.850	6,03	6,03	1.21[S]	0,19	2.67[S]	0,19	NO
	12,5%	-16.189	31.986	-16.189	20.090	6,03	6,03	1.65[S]	0,19	2.64[S]	0,19	NO
	25,0%	-16.189	17.188	-16.189	18.956	6,03	6,03	3.08[S]	0,19	2.79[S]	0,19	NO
	37,5%	-16.189	4.910	-16.189	15.304	6,03	6,03	10.80[S]	0,19	3.46[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	-14.826	10.745	6,03	6,03	-	VNR	4.94[V]	0,19	NO
	62,5%	-15.140	6.096	-15.140	15.276	6,03	6,03	8.71[S]	0,19	3.47[S]	0,19	NO
	75,0%	-15.140	18.839	-15.140	18.463	6,03	6,03	2.82[S]	0,19	2.87[S]	0,19	NO
	87,5%	-15.140	34.101	-15.140	19.196	6,03	6,03	1.55[S]	0,19	2.76[S]	0,19	NO
	100%	-15.140	46.191	-15.140	18.712	6,03	6,03	1.15[S]	0,19	2.84[S]	0,19	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 6-13-20-27**					
Trave 6-13	0%	-43.975	77.269	-43.975	71.235	10,05	10,05	1.05[S]	0,22	1.14[S]	0,22	NO
	12,5%	-43.975	70.766	-43.975	66.056	10,05	10,05	1.15[S]	0,22	1.23[S]	0,22	NO
	25,0%	-43.975	51.102	-43.975	49.786	10,05	8,04	1.60[S]	0,22	1.32[S]	0,20	NO
	37,5%	-43.975	31.954	-43.975	33.002	8,04	8,04	2.06[S]	0,20	2.00[S]	0,20	NO
	50,0%	-43.975	13.318	-43.975	15.704	8,04	8,04	4.95[S]	0,20	4.20[S]	0,20	NO
	62,5%	-40.946	26.967	-40.946	28.447	8,04	8,04	2.46[S]	0,21	2.33[S]	0,21	NO
	75,0%	-40.946	45.989	-40.946	45.359	8,04	8,04	1.44[S]	0,21	1.46[S]	0,21	NO
	87,5%	-40.946	65.523	-40.946	61.757	10,05	10,05	1.25[S]	0,22	1.32[S]	0,22	NO
	100,0%	-40.946	71.983	-40.946	66.977	10,05	10,05	1.14[S]	0,22	1.22[S]	0,22	NO
Trave 13-20	0%	-32.888	51.347	-32.888	37.233	8,04	6,03	1.30[S]	0,21	1.37[S]	0,19	NO
	12,5%	-32.888	41.747	-32.888	33.439	8,04	6,03	1.60[S]	0,21	1.53[S]	0,19	NO
	25,0%	-32.888	26.375	-32.888	25.865	8,04	6,03	2.54[S]	0,21	1.98[S]	0,19	NO
	37,5%	-32.888	12.355	-32.888	16.941	6,03	6,03	4.15[S]	0,19	3.02[S]	0,19	NO
	50,0%	-31.583	2.922	-31.583	9.824	6,03	6,03	17.60[S]	0,19	5.23[S]	0,19	NO
	62,5%	-31.583	15.678	-31.583	20.014	6,03	6,03	3.28[S]	0,19	2.57[S]	0,19	NO
	75,0%	-31.583	29.785	-31.583	28.849	8,04	6,03	2.26[S]	0,21	1.78[S]	0,19	NO
	87,5%	-31.583	45.246	-31.583	36.334	8,04	6,03	1.48[S]	0,21	1.41[S]	0,19	NO
	100%	-31.583	54.898	-31.583	40.078	8,04	6,03	1.22[S]	0,21	1.28[S]	0,19	NO
Trave 20-27	0%	-16.070	49.568	-16.070	24.967	8,04	6,03	1.38[S]	0,21	2.12[S]	0,19	NO
	12,5%	-16.070	36.792	-16.070	24.668	8,04	6,03	1.87[S]	0,21	2.15[S]	0,19	NO
	25,0%	-16.070	20.542	-16.070	22.150	8,04	6,03	3.35[S]	0,21	2.39[S]	0,19	NO
	37,5%	-16.070	6.810	-16.070	17.114	6,03	6,03	7.79[S]	0,19	3.09[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	-15.588	10.747	6,03	6,03	-	VNR	4.94[V]	0,19	NO
	62,5%	-14.736	7.895	-14.736	17.167	6,03	6,03	6.73[S]	0,19	3.09[S]	0,19	NO
	75,0%	-14.736	22.022	-14.736	21.808	6,03	6,03	2.41[S]	0,19	2.43[S]	0,19	NO
	87,5%	-14.736	38.668	-14.736	23.930	6,03	6,03	1.37[S]	0,19	2.22[S]	0,19	NO
	100%	-14.736	51.719	-14.736	24.076	6,03	6,03	1.02[S]	0,19	2.20[S]	0,19	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 7-14-21-28**					
Trave 7-14	0%	-20.334	97.922	-20.334	97.490	12,06	12,06	1.01[S]	0,24	1.02[S]	0,24	NO
	12,5%	-20.334	91.266	-20.334	91.320	12,06	12,06	1.09[S]	0,24	1.09[S]	0,24	NO
	25,0%	-20.334	66.388	-20.334	67.822	12,06	10,05	1.50[S]	0,25	1.24[S]	0,22	NO
	37,5%	-20.334	41.872	-20.334	43.966	8,04	10,05	1.63[S]	0,21	1.91[S]	0,23	NO
	50,0%	-20.334	17.714	-20.334	19.750	8,04	10,05	3.86[S]	0,21	4.26[S]	0,23	NO
	62,5%	-15.883	41.593	-15.883	40.405	8,04	10,05	1.65[S]	0,21	2.09[S]	0,23	NO
	75,0%	-15.883	67.053	-15.883	63.319	8,04	10,05	1.02[S]	0,21	1.33[S]	0,23	NO
	87,5%	-15.883	92.870	-15.883	85.874	12,06	12,06	1.07[S]	0,24	1.16[S]	0,24	NO
	100%	-15.883	99.778	-15.883	91.796	12,06	12,06	1.00[S]	0,24	1.09[S]	0,24	NO
Trave 14-21	0%	-19.325	60.373	-19.325	51.179	8,04	6,03	1.13[S]	0,21	1.03[S]	0,19	NO
	12,5%	-19.325	49.850	-19.325	45.176	8,04	6,03	1.37[S]	0,21	1.16[S]	0,19	NO
	25,0%	-19.325	32.768	-19.325	34.014	8,04	6,03	2.09[S]	0,21	1.55[S]	0,19	NO
	37,5%	-19.325	16.822	-19.325	21.718	6,03	6,03	3.13[S]	0,19	2.42[S]	0,19	NO
	50,0%	-16.115	3.715	-16.115	9.423	6,03	6,03	14.27[S]	0,19	5.62[S]	0,19	NO
	62,5%	-16.115	19.212	-16.115	22.170	6,03	6,03	2.76[S]	0,19	2.39[S]	0,19	NO
	75,0%	-16.115	35.834	-16.115	33.792	8,04	6,03	1.92[S]	0,21	1.57[S]	0,19	NO
	87,5%	-16.115	53.578	-16.115	44.290	8,04	6,03	1.28[S]	0,21	1.19[S]	0,19	NO
	100,0%	-16.115	64.480	-16.115	49.914	8,04	6,03	1.06[S]	0,21	1.06[S]	0,19	NO
Trave 21-28	0%	-15.698	52.330	-15.698	32.212	8,04	6,03	1.31[S]	0,21	1.64[S]	0,19	NO
	12,5%	-15.698	39.799	-15.698	29.921	8,04	6,03	1.73[S]	0,21	1.77[S]	0,19	NO
	25,0%	-15.698	23.520	-15.698	24.870	8,04	6,03	2.93[S]	0,21	2.13[S]	0,19	NO
	37,5%	-15.698	9.310	-15.698	17.752	6,03	6,03	5.70[S]	0,19	2.99[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	-13.590	9.225	6,03	6,03	-	VNR	5.77[S]	0,19	NO
	62,5%	-13.590	10.571	-13.590	18.037	6,03	6,03	5.04[S]	0,19	2.95[S]	0,19	NO
	75,0%	-13.590	25.154	-13.590	24.782	8,04	6,03	2.74[S]	0,21	2.15[S]	0,19	NO
	87,5%	-13.590	41.807	-13.590	29.459	8,04	6,03	1.65[S]	0,21	1.81[S]	0,19	NO
	100%	-13.590	54.597	-13.590	31.491	8,04	6,03	1.26[S]	0,21	1.69[S]	0,19	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 9-16-23**					
Trave 9-16	0%	-23.642	36.306	-23.642	21.476	6,03	6,03	1.43[S]	0,19	2.43[S]	0,19	NO
	12,5%	-23.642	29.016	-23.642	20.474	6,03	6,03	1.80[S]	0,19	2.55[S]	0,19	NO
	25,0%	-23.642	17.772	-23.642	17.626	6,03	6,03	2.94[S]	0,19	2.96[S]	0,19	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	37,5%	-23.642	7.971	-23.642	13.335	6,03	6,03	6.55[S]	0,19	3.91[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	-23.642	7.600	6,03	6,03	-	VNR	6.87[S]	0,19	NO
	62,5%	-20.578	6.568	-20.578	11.912	6,03	6,03	8.00[S]	0,19	4.41[S]	0,19	NO
	75,0%	-20.578	16.376	-20.578	16.198	6,03	6,03	3.21[S]	0,19	3.24[S]	0,19	NO
	87,5%	-20.578	27.626	-20.578	19.038	6,03	6,03	1.90[S]	0,19	2.76[S]	0,19	NO
	100%	-20.578	34.921	-20.578	20.037	6,03	6,03	1.50[S]	0,19	2.62[S]	0,19	NO
Trave 16-23	0%	-14.848	31.468	-14.848	7.437	6,03	6,03	1.68[S]	0,19	7.15[S]	0,19	NO
	12,5%	-14.848	21.856	-14.848	10.673	6,03	6,03	2.43[S]	0,19	4.98[S]	0,19	NO
	25,0%	-14.848	10.157	-14.848	11.438	6,03	6,03	5.23[S]	0,19	4.64[S]	0,19	NO
	37,5%	-14.848	979	-14.848	10.987	6,03	6,03	54.31[S]	0,19	4.83[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	-18.628	10.718	6,03	6,03	-	VNR	4.92[V]	0,19	NO
	62,5%	-14.474	1.565	-14.474	11.115	6,03	6,03	34.00[S]	0,19	4.78[S]	0,19	NO
	75,0%	-14.474	10.920	-14.474	11.448	6,03	6,03	4.87[S]	0,19	4.64[S]	0,19	NO
	87,5%	-14.474	22.794	-14.474	10.554	6,03	6,03	2.33[S]	0,19	5.04[S]	0,19	NO
	100%	-14.474	32.530	-14.474	7.142	6,03	6,03	1.63[S]	0,19	7.45[S]	0,19	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 7b-9b**					
Trave 7b-9b	0%	-8.264	2.676	0	0	4,02	4,02	7.79[S]	0,31	-	VNR	NO
	12,5%	-1.560	1.477	0	0	4,02	4,02	14.36[S]	0,31	-	VNR	NO
	25,0%	-12.831	1.516	-12.831	166	4,02	4,02	13.60[S]	0,30	NS	0,30	NO
	37,5%	-3.430	833	-3.430	810	4,02	4,02	25.35[S]	0,31	26.07[S]	0,31	NO
	50,0%	18.837	478	835	221	4,02	4,02	46.67[V]	0,32	96.60[V]	0,31	NO
	62,5%	-3.199	762	-3.199	652	4,02	4,02	27.73[S]	0,31	32.41[S]	0,31	NO
	75,0%	-2.301	1.041	10.651	173	4,02	4,02	20.34[S]	0,31	NS	0,32	NO
	87,5%	39.549	2.008	0	0	4,02	4,02	11.65[V]	0,34	-	VNR	NO
	100,0%	-5.142	3.123	0	0	4,02	4,02	6.73[S]	0,31	-	VNR	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1b-6b-8b**					
Trave 1b-6b	0%	-137.852	53.701	-137.852	31.419	8,04	8,04	1.96[S]	0,10	3.36[S]	0,10	NO
	12,5%	-137.852	53.701	-137.852	31.419	8,04	8,04	1.96[S]	0,10	3.36[S]	0,10	NO
	25,0%	-137.852	53.701	-137.852	31.419	8,04	8,04	1.96[S]	0,10	3.36[S]	0,10	NO
	37,5%	-137.852	34.768	-137.852	43.613	8,04	8,04	3.03[S]	0,10	2.42[S]	0,10	NO
	50,0%	-137.852	14.581	-123.727	63.979	8,04	8,04	7.24[S]	0,10	1.69[S]	0,10	NO
	62,5%	-123.727	22.755	-123.727	81.635	8,04	8,04	4.76[S]	0,10	1.32[S]	0,10	NO
	75,0%	-123.727	31.624	-123.727	97.514	8,04	8,04	3.43[S]	0,10	1.11[S]	0,10	NO
	87,5%	-123.727	31.624	-123.727	97.514	8,04	8,04	3.43[S]	0,10	1.11[S]	0,10	NO
	100,0%	-123.727	31.624	-123.727	97.514	8,04	8,04	3.43[S]	0,10	1.11[S]	0,10	NO
Trave 6b-8b	0%	-137.197	44.540	-137.197	98.936	8,04	8,04	2.37[S]	0,10	1.06[S]	0,10	NO
	12,5%	-137.197	44.540	-137.197	98.936	8,04	8,04	2.37[S]	0,10	1.06[S]	0,10	NO
	25,0%	-137.197	44.540	-137.197	98.936	8,04	8,04	2.37[S]	0,10	1.06[S]	0,10	NO
	37,5%	-137.197	34.546	-137.197	85.004	8,04	8,04	3.06[S]	0,10	1.24[S]	0,10	NO
	50,0%	-137.197	22.392	-137.197	67.120	8,04	8,04	4.72[S]	0,10	1.57[S]	0,10	NO
	62,5%	-134.665	37.108	-137.197	48.841	8,04	8,04	2.86[S]	0,10	2.16[S]	0,10	NO
	75,0%	-134.665	53.396	-134.665	43.418	8,04	8,04	1.99[S]	0,10	2.44[S]	0,10	NO
	87,5%	-134.665	53.396	-134.665	43.418	8,04	8,04	1.99[S]	0,10	2.44[S]	0,10	NO
	100,0%	-134.665	53.396	-134.665	43.418	8,04	8,04	1.99[S]	0,10	2.44[S]	0,10	NO
Primo Impalcato							**Travata: Scala 2b-3b-4b**					
Trave 2b-3b	0%	-478.805	36.617	0	0	18,10	12,06	1.49[S]	0,25	-	VNR	NO
	12,5%	-481.899	19.337	-482.200	192	18,10	12,06	2.82[S]	0,25	NS	0,25	NO
	25,0%	-485.143	4.308	-485.444	3.729	18,10	12,06	12.65[S]	0,25	10.94[S]	0,25	NO
	37,5%	0	0	-488.688	8.427	18,10	12,06	-	VNR	4.81[S]	0,25	NO
	50,0%	0	0	-491.931	16.606	18,10	12,06	-	VNR	2.43[S]	0,25	NO
	62,5%	-495.175	4.116	-495.175	21.620	18,10	12,06	13.10[S]	0,25	1.86[S]	0,25	NO
	75,0%	-498.419	13.003	-498.419	23.471	18,10	12,06	4.13[S]	0,25	1.70[S]	0,25	NO
	87,5%	-501.663	25.054	-501.363	22.412	18,10	12,06	2.13[S]	0,25	1.77[S]	0,25	NO
	100%	-504.757	39.495	-504.607	18.228	28,15	12,06	2.09[S]	0,34	2.47[S]	0,32	NO
Trave 3b-4b	0%	-447.445	41.029	-447.445	19.467	28,15	12,06	2.06[S]	0,35	2.42[S]	0,33	NO
	12,5%	-447.445	35.042	-447.445	12.728	28,15	12,06	2.41[S]	0,35	3.70[S]	0,33	NO
	25,0%	-447.445	24.526	-447.445	834	28,15	12,06	3.45[S]	0,35	56.49[S]	0,33	NO
	37,6%	-447.445	21.104	0	0	28,15	12,06	4.01[S]	0,35	-	VNR	NO
	50,1%	-447.445	32.640	-428.217	5.417	28,15	12,06	2.59[S]	0,35	8.81[S]	0,33	NO
	62,6%	-447.445	44.210	-447.445	14.586	28,15	12,06	1.91[S]	0,35	3.23[S]	0,33	NO
	74,9%	-428.217	57.484	-428.217	26.168	28,15	12,06	1.48[S]	0,35	1.82[S]	0,33	NO
	87,4%	-428.217	69.567	-428.217	36.495	28,15	12,06	1.22[S]	0,35	1.30[S]	0,33	NO
	99,9%	-428.217	76.444	-428.217	42.346	28,15	12,06	1.11[S]	0,35	1.12[S]	0,33	NO
Primo Impalcato							**Travata: Scala 4b-5b-6b**					
Trave 4b-5b	0%	-295.818	123.247	-295.818	64.743	42,22	22,12	1.02[S]	0,48	1.20[S]	0,40	NO
	12,5%	-295.818	101.494	-295.818	51.600	42,22	22,12	1.24[S]	0,48	1.50[S]	0,40	NO
	25,0%	-295.818	76.114	-295.818	35.880	42,22	22,12	1.65[S]	0,48	2.17[S]	0,40	NO
	37,5%	-295.818	50.995	-295.818	19.901	42,22	22,12	2.46[S]	0,48	3.91[S]	0,40	NO
	50,0%	-295.818	26.136	-295.818	3.662	42,22	22,12	4.81[S]	0,48	21.26[S]	0,40	NO
	62,5%	-295.818	17.396	-295.818	5.362	42,22	22,12	7.24[S]	0,48	14.52[S]	0,40	NO
	75,0%	-283.437	34.708	-283.437	30.096	42,22	22,12	3.64[S]	0,48	2.60[S]	0,40	NO
	87,5%	-283.437	51.807	-283.437	54.097	22,12	22,12	1.48[S]	0,37	1.42[S]	0,37	NO
	100%	-283.437	66.529	-283.437	74.271	22,12	22,12	1.15[S]	0,37	1.03[S]	0,37	NO
Trave 5b-6b	0%	-314.408	58.201	-314.408	65.791	22,12	22,12	1.30[S]	0,37	1.15[S]	0,37	NO
	12,5%	-317.497	41.992	-317.497	60.828	22,12	22,12	1.80[S]	0,36	1.24[S]	0,36	NO
	25,0%	-320.759	27.119	-320.759	53.333	22,12	22,12	2.78[S]	0,36	1.41[S]	0,36	NO
	37,5%	-324.022	14.560	-324.022	43.528	22,12	22,12	5.18[S]	0,36	1.73[S]	0,36	NO
	50,0%	-327.284	4.315	-327.284	31.409	22,12	22,12	17.46[S]	0,36	2.39[S]	0,36	NO
	62,5%	0	0	-330.547	16.975	22,12	22,12	-	VNR	4.43[S]	0,36	NO
	75,0%	-334.158	1.434	-334.158	9.440	22,12	22,12	52.37[S]	0,36	7.95[S]	0,36	NO
	87,5%	-337.421	20.279	-337.421	12.039	22,12	22,12	3.69[S]	0,36	6.22[S]	0,36	NO
	100%	-326.870	41.408	-326.870	13.528	22,12	22,12	1.81[S]	0,36	5.57[S]	0,36	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					

iniziale.

$N_{Ed,s}$, $M_{Ed,3,s}$ Sollecitazioni di progetto per armatura superiore (N_{Ed} >0: compressione).
$N_{Ed,i}$, $M_{Ed,3,i}$ Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore (N_{Ed} > 0: compressione).
$A_{s,s}$, $A_{s,i}$ Armatura a flessione superiore e inferiore.
$(X/d)_s$ Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
$(X/d)_i$ Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
CS_s, CS_i Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori e inferiori ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7**						
Trave 1-2	0%	+	85.649	4,16	460.446	355.914	12.028	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.206	14,12	460.446	355.914	12.028	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	76.485	3,18	460.446	243.013	12.028	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.068	7,13	460.446	243.013	12.028	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	67.034	3,63	460.446	243.013	12.028	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.210	5,62	460.446	243.013	12.028	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	57.583	4,22	460.446	243.013	12.028	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.352	4,64	460.446	243.013	12.028	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	48.292	5,03	460.446	243.013	12.028	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.666	3,94	460.446	243.013	12.028	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	39.143	6,21	460.446	243.013	12.028	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-71.124	3,42	460.446	243.013	12.028	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	29.992	8,10	460.446	243.013	12.028	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-80.584	3,02	460.446	243.013	12.028	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	20.838	11,66	460.446	243.013	12.028	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-90.048	2,70	460.446	243.013	12.028	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	11.680	30,47	460.446	355.914	12.028	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-99.515	3,58	460.446	355.914	12.028	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 2-3	0%	+	85.572	4,19	460.705	358.573	13.886	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.986	17,09	460.705	358.573	13.886	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	75.504	3,47	460.705	262.231	13.886	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.725	8,53	460.705	262.231	13.886	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	65.434	4,01	460.705	262.231	13.886	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.466	6,48	460.705	262.231	13.886	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	55.360	4,74	460.705	262.231	13.886	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.211	5,22	460.705	262.231	13.886	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	45.466	5,77	460.705	262.231	13.886	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.141	4,36	460.705	262.231	13.886	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	35.714	7,34	460.705	262.231	13.886	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-70.222	3,73	460.705	262.231	13.886	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	25.962	10,10	460.705	262.231	13.886	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-80.304	3,27	460.705	262.231	13.886	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	16.204	16,18	460.705	262.231	13.886	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-90.391	2,90	460.705	262.231	13.886	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	6.445	55,64	460.705	358.573	13.886	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-100.480	3,57	460.705	358.573	13.886	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 3-4	0%	+	85.619	4,17	460.785	356.908	14.460	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.023	18,76	460.785	356.908	14.460	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	75.225	3,24	460.785	244.007	14.460	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.080	8,39	460.785	244.007	14.460	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	64.831	3,76	460.785	244.007	14.460	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.138	6,23	460.785	244.007	14.460	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	54.435	4,48	460.785	244.007	14.460	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.197	4,96	460.785	244.007	14.460	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	44.227	5,52	460.785	244.007	14.460	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.446	4,10	460.785	244.007	14.460	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	34.167	7,14	460.785	244.007	14.460	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.843	3,49	460.785	244.007	14.460	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	24.106	10,12	460.785	244.007	14.460	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-80.241	3,04	460.785	244.007	14.460	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	14.043	17,38	460.785	244.007	14.460	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-90.641	2,69	460.785	244.007	14.460	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	4.038	88,39	460.785	356.908	14.460	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-100.966	3,53	460.785	356.908	14.460	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 4-5	0%	+	74.951	4,55	536.923	340.695	15.013	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.390	46,10	536.923	340.695	15.013	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	64.514	4,31	536.923	278.291	15.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.653	15,76	536.923	278.291	15.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	54.073	5,15	536.923	278.291	15.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.919	9,97	536.923	278.291	15.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	43.649	6,38	536.923	278.291	15.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.198	7,29	536.923	278.291	15.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	33.381	8,34	536.923	278.291	15.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.641	5,72	536.923	278.291	15.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	23.115	12,04	536.923	278.291	15.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg ϴ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-59.081	4,71	536.923	278.291	15.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	12.846	21,66	536.923	278.291	15.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.525	4,00	536.923	278.291	15.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	2.578	NS	536.923	278.291	15.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.967	3,48	536.923	278.291	15.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	536.923	340.695	15.013	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-90.411	3,77	536.923	340.695	15.013	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 5-6	0%	+	75.027	4,55	537.059	341.073	16.013	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.368	46,29	537.059	341.073	16.013	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	64.582	4,31	537.059	278.669	16.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.638	15,80	537.059	278.669	16.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	54.134	5,15	537.059	278.669	16.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.912	9,98	537.059	278.669	16.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	43.702	6,38	537.059	278.669	16.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.198	7,30	537.059	278.669	16.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	33.428	8,34	537.059	278.669	16.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.647	5,73	537.059	278.669	16.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	23.154	12,04	537.059	278.669	16.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.096	4,72	537.059	278.669	16.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	12.878	21,64	537.059	278.669	16.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.547	4,01	537.059	278.669	16.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	2.603	NS	537.059	278.669	16.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.996	3,48	537.059	278.669	16.013	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	537.059	341.073	16.013	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-90.448	3,77	537.059	341.073	16.013	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-7	0%	+	75.223	4,54	537.184	341.673	16.939	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.672	35,33	537.184	341.673	16.939	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	65.150	4,29	537.184	279.268	16.939	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.577	14,27	537.184	279.268	16.939	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	55.077	5,07	537.184	279.268	16.939	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.481	9,47	537.184	279.268	16.939	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	45.002	6,21	537.184	279.268	16.939	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.388	7,09	537.184	279.268	16.939	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	34.928	8,00	537.184	279.268	16.939	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.294	5,67	537.184	279.268	16.939	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	25.021	11,16	537.184	279.268	16.939	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.369	4,70	537.184	279.268	16.939	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	15.113	18,48	537.184	279.268	16.939	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.445	4,02	537.184	279.268	16.939	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	5.204	53,66	537.184	279.268	16.939	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.523	3,51	537.184	279.268	16.939	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	537.184	341.673	16.939	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.599	3,81	537.184	341.673	16.939	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14**						
Trave 8-9	0%	+	105.336	3,24	359.277	341.260	19.819	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	359.277	341.260	19.819	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	88.302	2,16	359.277	191.100	19.819	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	359.277	191.100	19.819	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	71.270	2,68	359.277	191.100	19.819	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-713	NS	359.277	191.100	19.819	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	54.234	3,52	359.277	191.100	19.819	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.365	11,00	359.277	191.100	19.819	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	37.204	5,14	359.277	191.100	19.819	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.013	5,62	359.277	191.100	19.819	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	20.438	9,35	359.277	191.100	19.819	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.938	3,75	359.277	191.100	19.819	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	3.786	50,48	359.277	191.100	19.819	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-70.534	2,71	359.277	191.100	19.819	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	359.277	191.100	19.819	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-95.938	1,99	359.277	191.100	19.819	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	359.277	341.260	19.819	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-109.289	3,12	359.277	341.260	19.819	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 9-10	0%	+	112.748	3,03	359.118	341.194	18.647	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	359.118	341.194	18.647	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	94.898	2,15	359.118	203.905	18.647	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	359.118	203.905	18.647	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	77.048	2,65	359.118	203.905	18.647	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	359.118	203.905	18.647	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	59.199	3,44	359.118	203.905	18.647	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.617	13,95	359.118	203.905	18.647	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	41.349	4,93	359.118	203.905	18.647	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.066	6,36	359.118	203.905	18.647	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	23.783	8,57	359.118	203.905	18.647	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.802	4,09	359.118	203.905	18.647	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	6.332	32,20	359.118	203.905	18.647	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.654	3,01	359.118	203.905	18.647	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	359.118	203.905	18.647	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-91.772	2,22	359.118	203.905	18.647	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	359.118	341.194	18.647	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-106.339	3,21	359.118	341.194	18.647	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 10-11	0%	+	114.008	2,99	359.249	340.507	19.615	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg ϴ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	0	-	359.249	340.507	19.615	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	95.508	1,99	359.249	190.347	19.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	359.249	190.347	19.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	76.939	2,47	359.249	190.347	19.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	359.249	190.347	19.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	58.370	3,26	359.249	190.347	19.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.963	11,22	359.249	190.347	19.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	39.989	4,76	359.249	190.347	19.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.306	5,39	359.249	190.347	19.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	21.838	8,72	359.249	190.347	19.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.874	3,53	359.249	190.347	19.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	3.684	51,67	359.249	190.347	19.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.445	2,63	359.249	190.347	19.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	359.249	190.347	19.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-95.887	1,99	359.249	190.347	19.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	359.249	340.507	19.615	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-111.525	3,05	359.249	340.507	19.615	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 11-12	0%	+	118.860	2,88	359.385	341.975	20.615	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	359.385	341.975	20.615	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	100.288	1,91	359.385	191.815	20.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	359.385	191.815	20.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	81.714	2,35	359.385	191.815	20.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	359.385	191.815	20.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	63.141	3,04	359.385	191.815	20.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.478	15,37	359.385	191.815	20.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	44.565	4,30	359.385	191.815	20.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.636	6,26	359.385	191.815	20.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	26.290	7,30	359.385	191.815	20.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.093	3,91	359.385	191.815	20.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	8.132	23,59	359.385	191.815	20.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.668	2,83	359.385	191.815	20.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	359.385	191.815	20.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-94.445	2,03	359.385	191.815	20.615	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	359.385	341.975	20.615	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-109.344	3,13	359.385	341.975	20.615	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 12-13	0%	+	112.314	3,04	359.390	341.934	20.655	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	359.390	341.934	20.655	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	94.529	2,03	359.390	191.775	20.655	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	359.390	191.775	20.655	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	76.741	2,50	359.390	191.775	20.655	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	359.390	191.775	20.655	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	58.954	3,25	359.390	191.775	20.655	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.981	12,80	359.390	191.775	20.655	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	41.351	4,64	359.390	191.775	20.655	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.549	5,89	359.390	191.775	20.655	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	23.963	8,00	359.390	191.775	20.655	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.337	3,81	359.390	191.775	20.655	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	6.575	29,17	359.390	191.775	20.655	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.125	2,82	359.390	191.775	20.655	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	359.390	191.775	20.655	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-90.619	2,12	359.390	191.775	20.655	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	359.390	341.934	20.655	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-105.087	3,25	359.390	341.934	20.655	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 13-14	0%	+	111.789	3,04	359.800	340.006	23.679	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	359.800	340.006	23.679	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	96.068	1,98	359.800	189.846	23.679	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	359.800	189.846	23.679	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	77.334	2,45	359.800	189.846	23.679	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	359.800	189.846	23.679	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	60.106	3,16	359.800	189.846	23.679	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.621	16,34	359.800	189.846	23.679	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	42.877	4,43	359.800	189.846	23.679	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.462	6,67	359.800	189.846	23.679	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	25.749	7,37	359.800	189.846	23.679	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.407	4,18	359.800	189.846	23.679	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	8.910	21,31	359.800	189.846	23.679	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.632	3,03	359.800	189.846	23.679	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	359.800	189.846	23.679	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-82.950	2,29	359.800	189.846	23.679	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	359.800	340.006	23.679	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-97.040	3,50	359.800	340.006	23.679	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**						
Trave 15-16	0%	+	188.725	1,80	629.293	339.361	38.807	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	629.293	339.361	38.807	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	162.735	2,09	629.293	339.361	38.807	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	629.293	339.361	38.807	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	134.449	2,52	629.293	339.361	38.807	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	629.293	339.361	38.807	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	106.166	3,20	629.293	339.361	38.807	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.537	61,29	629.293	339.361	38.807	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	50,0%	+	77.882	4,36	629.293	339.361	38.807	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.194	10,22	629.293	339.361	38.807	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	49.965	6,79	629.293	339.361	38.807	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.994	4,65	629.293	339.361	38.807	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	22.316	15,21	629.293	339.361	38.807	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-115.082	2,95	629.293	339.361	38.807	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	629.293	339.361	38.807	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-157.165	2,16	629.293	339.361	38.807	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	629.293	339.361	38.807	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-180.193	1,88	629.293	339.361	38.807	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 16-17	0%	+	201.599	1,69	628.545	340.909	33.279	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	628.545	340.909	33.279	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	173.708	1,96	628.545	340.909	33.279	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	628.545	340.909	33.279	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	145.656	2,34	628.545	340.909	33.279	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	628.545	340.909	33.279	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	117.611	2,90	628.545	340.909	33.279	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.826	70,64	628.545	340.909	33.279	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	89.567	3,81	628.545	340.909	33.279	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.249	10,57	628.545	340.909	33.279	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	61.846	5,51	628.545	340.909	33.279	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.991	5,68	628.545	340.909	33.279	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	34.430	9,90	628.545	340.909	33.279	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-101.075	3,37	628.545	340.909	33.279	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	7.017	48,58	628.545	340.909	33.279	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-142.806	2,39	628.545	340.909	33.279	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	628.545	340.909	33.279	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-165.826	2,06	628.545	340.909	33.279	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 17-18	0%	+	197.480	1,73	628.529	340.697	33.163	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	628.529	340.697	33.163	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	169.452	2,01	628.529	340.697	33.163	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	628.529	340.697	33.163	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	141.424	2,41	628.529	340.697	33.163	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	628.529	340.697	33.163	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	113.397	3,00	628.529	340.697	33.163	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.722	39,06	628.529	340.697	33.163	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	85.371	3,99	628.529	340.697	33.163	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.127	9,43	628.529	340.697	33.163	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	57.965	5,88	628.529	340.697	33.163	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.154	5,31	628.529	340.697	33.163	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	30.562	11,15	628.529	340.697	33.163	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-102.128	3,34	628.529	340.697	33.163	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	3.159	NS	628.529	340.697	33.163	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-143.843	2,37	628.529	340.697	33.163	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	628.529	340.697	33.163	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-167.328	2,04	628.529	340.697	33.163	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 18-19	0%	+	202.365	1,68	628.557	340.623	33.370	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	628.557	340.623	33.370	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	174.344	1,95	628.557	340.623	33.370	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	628.557	340.623	33.370	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	146.320	2,33	628.557	340.623	33.370	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	628.557	340.623	33.370	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	118.302	2,88	628.557	340.623	33.370	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.547	74,91	628.557	340.623	33.370	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	90.283	3,77	628.557	340.623	33.370	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.945	10,66	628.557	340.623	33.370	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	62.263	5,47	628.557	340.623	33.370	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.658	5,71	628.557	340.623	33.370	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	34.760	9,80	628.557	340.623	33.370	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-101.364	3,36	628.557	340.623	33.370	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	7.364	46,26	628.557	340.623	33.370	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-143.070	2,38	628.557	340.623	33.370	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	628.557	340.623	33.370	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-166.549	2,05	628.557	340.623	33.370	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 19-20	0%	+	201.633	1,69	628.680	340.991	34.282	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	628.680	340.991	34.282	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	173.620	1,96	628.680	340.991	34.282	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	628.680	340.991	34.282	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	145.606	2,34	628.680	340.991	34.282	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	628.680	340.991	34.282	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	117.593	2,90	628.680	340.991	34.282	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.594	74,23	628.680	340.991	34.282	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	89.581	3,81	628.680	340.991	34.282	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.986	10,66	628.680	340.991	34.282	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	62.190	5,48	628.680	340.991	34.282	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.252	5,66	628.680	340.991	34.282	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	34.799	9,80	628.680	340.991	34.282	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-101.948	3,34	628.680	340.991	34.282	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	7.410	46,02	628.680	340.991	34.282	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-143.642	2,37	628.680	340.991	34.282	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	628.680	340.991	34.282	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-167.115	2,04	628.680	340.991	34.282	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg ϴ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Trave 20-21	0%	+	199.526	1,71	629.135	341.120	37.640	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	629.135	341.120	37.640	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	172.388	1,98	629.135	341.120	37.640	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	629.135	341.120	37.640	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	145.254	2,35	629.135	341.120	37.640	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	629.135	341.120	37.640	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	118.119	2,89	629.135	341.120	37.640	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	629.135	341.120	37.640	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	90.985	3,75	629.135	341.120	37.640	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.646	13,84	629.135	341.120	37.640	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	64.157	5,32	629.135	341.120	37.640	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.483	6,63	629.135	341.120	37.640	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	37.624	9,07	629.135	341.120	37.640	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-86.798	3,93	629.135	341.120	37.640	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	11.094	30,75	629.135	341.120	37.640	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-127.187	2,68	629.135	341.120	37.640	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	629.135	341.120	37.640	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-149.182	2,29	629.135	341.120	37.640	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**						
Trave 22-23	0%	+	127.558	2,67	538.805	340.130	28.913	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.805	340.130	28.913	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	109.971	2,53	538.805	277.726	28.913	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.805	277.726	28.913	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	92.386	3,01	538.805	277.726	28.913	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.805	277.726	28.913	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	74.801	3,71	538.805	277.726	28.913	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.402	24,36	538.805	277.726	28.913	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	57.217	4,85	538.805	277.726	28.913	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.637	9,70	538.805	277.726	28.913	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	39.980	6,95	538.805	277.726	28.913	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.223	6,01	538.805	277.726	28.913	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	22.745	12,21	538.805	277.726	28.913	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.567	3,99	538.805	277.726	28.913	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	5.510	50,40	538.805	277.726	28.913	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-95.403	2,91	538.805	277.726	28.913	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	538.805	340.130	28.913	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-110.032	3,09	538.805	340.130	28.913	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 23-24	0%	+	132.488	2,57	538.267	340.819	24.938	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.267	340.819	24.938	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	115.036	2,42	538.267	278.415	24.938	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.267	278.415	24.938	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	97.583	2,85	538.267	278.415	24.938	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.267	278.415	24.938	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	80.130	3,47	538.267	278.415	24.938	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.512	37,06	538.267	278.415	24.938	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	62.678	4,44	538.267	278.415	24.938	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.618	11,31	538.267	278.415	24.938	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	45.574	6,11	538.267	278.415	24.938	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.068	6,62	538.267	278.415	24.938	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	28.469	9,78	538.267	278.415	24.938	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.364	4,46	538.267	278.415	24.938	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	11.365	24,50	538.267	278.415	24.938	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-88.005	3,16	538.267	278.415	24.938	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	538.267	340.819	24.938	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-102.440	3,33	538.267	340.819	24.938	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 24-25	0%	+	123.435	2,76	538.197	340.770	24.421	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.197	340.770	24.421	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	105.985	2,63	538.197	278.366	24.421	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.197	278.366	24.421	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	88.534	3,14	538.197	278.366	24.421	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.197	278.366	24.421	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	71.084	3,92	538.197	278.366	24.421	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.944	23,31	538.197	278.366	24.421	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	53.633	5,19	538.197	278.366	24.421	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.048	9,58	538.197	278.366	24.421	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	36.531	7,62	538.197	278.366	24.421	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.497	5,99	538.197	278.366	24.421	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	19.426	14,33	538.197	278.366	24.421	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.949	4,35	538.197	278.366	24.421	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	2.323	NS	538.197	278.366	24.421	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-88.366	3,15	538.197	278.366	24.421	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	538.197	340.770	24.421	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-102.800	3,31	538.197	340.770	24.421	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 25-26	0%	+	128.329	2,66	538.203	340.753	24.469	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.203	340.753	24.469	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	110.880	2,51	538.203	278.348	24.469	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.203	278.348	24.469	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	93.431	2,98	538.203	278.348	24.469	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.203	278.348	24.469	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	75.983	3,66	538.203	278.348	24.469	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-7.759	35,87	538.203	278.348	24.469	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	58.534	4,76	538.203	278.348	24.469	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.862	11,20	538.203	278.348	24.469	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	41.087	6,77	538.203	278.348	24.469	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.962	6,63	538.203	278.348	24.469	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.912	11,64	538.203	278.348	24.469	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.334	4,47	538.203	278.348	24.469	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	6.813	40,86	538.203	278.348	24.469	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-87.968	3,16	538.203	278.348	24.469	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	538.203	340.753	24.469	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-102.400	3,33	538.203	340.753	24.469	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 26-27	0%	+	127.631	2,67	538.316	340.866	25.301	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.316	340.866	25.301	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	110.185	2,53	538.316	278.462	25.301	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.316	278.462	25.301	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	92.738	3,00	538.316	278.462	25.301	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.316	278.462	25.301	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	75.292	3,70	538.316	278.462	25.301	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.341	22,56	538.316	278.462	25.301	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	57.848	4,81	538.316	278.462	25.301	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.439	9,46	538.316	278.462	25.301	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	40.749	6,83	538.316	278.462	25.301	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.884	5,94	538.316	278.462	25.301	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.650	11,77	538.316	278.462	25.301	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.330	4,33	538.316	278.462	25.301	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	6.553	42,49	538.316	278.462	25.301	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-88.017	3,16	538.316	278.462	25.301	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	538.316	340.866	25.301	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-102.447	3,33	538.316	340.866	25.301	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 27-28	0%	+	130.882	2,61	538.571	341.062	27.181	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.571	341.062	27.181	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	113.983	2,44	538.571	278.658	27.181	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.571	278.658	27.181	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	97.083	2,87	538.571	278.658	27.181	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.571	278.658	27.181	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	80.183	3,48	538.571	278.658	27.181	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.480	29,39	538.571	278.658	27.181	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	63.285	4,40	538.571	278.658	27.181	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.043	10,70	538.571	278.658	27.181	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	46.722	5,96	538.571	278.658	27.181	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.941	6,49	538.571	278.658	27.181	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	30.160	9,24	538.571	278.658	27.181	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.839	4,66	538.571	278.658	27.181	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	13.598	20,49	538.571	278.658	27.181	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.324	3,51	538.571	278.658	27.181	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	538.571	341.062	27.181	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-93.636	3,64	538.571	341.062	27.181	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1-8-15-22**						
Trave 1-8	0%	+	128.337	2,71	458.935	347.163	1.188	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-115.435	3,01	458.935	347.163	1.188	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	126.733	2,74	458.935	347.163	1.188	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-117.029	2,97	458.935	347.163	1.188	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	125.124	2,16	458.935	269.745	1.188	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-118.629	2,27	458.935	269.745	1.188	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	123.508	2,18	458.935	269.745	1.188	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-120.236	2,24	458.935	269.745	1.188	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	121.883	2,21	458.935	269.745	1.188	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-121.851	2,21	458.935	269.745	1.188	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	120.261	2,24	458.935	269.745	1.188	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-123.483	2,18	458.935	269.745	1.188	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	118.631	2,27	458.935	269.745	1.188	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-125.123	2,16	458.935	269.745	1.188	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	116.994	2,97	458.935	347.163	1.188	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-126.770	2,74	458.935	347.163	1.188	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	115.352	3,01	458.935	347.163	1.188	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-128.423	2,70	458.935	347.163	1.188	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 8-15	0%	+	81.690	4,37	459.692	356.674	6.623	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.317	7,38	459.692	356.674	6.623	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	76.895	4,64	459.692	356.674	6.623	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.777	6,76	459.692	356.674	6.623	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	72.341	3,60	459.692	260.332	6.623	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.035	4,56	459.692	260.332	6.623	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	68.030	3,83	459.692	260.332	6.623	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.091	4,26	459.692	260.332	6.623	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	64.042	4,07	459.692	260.332	6.623	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-65.027	4,00	459.692	260.332	6.623	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	60.392	4,31	459.692	260.332	6.623	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.852	3,78	459.692	260.332	6.623	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	56.944	4,57	459.692	260.332	6.623	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.435	3,59	459.692	260.332	6.623	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	87,5%	+	53.698	6,64	459.692	356.674	6.623	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.777	4,71	459.692	356.674	6.623	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	50.669	7,04	459.692	356.674	6.623	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-78.860	4,52	459.692	356.674	6.623	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 15-22	0%	+	64.779	5,49	459.965	355.641	8.577	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.542	10,60	459.965	355.641	8.577	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	60.876	3,99	459.965	242.741	8.577	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.425	6,49	459.965	242.741	8.577	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	56.957	4,26	459.965	242.741	8.577	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.322	5,87	459.965	242.741	8.577	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	53.037	4,58	459.965	242.741	8.577	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.220	5,37	459.965	242.741	8.577	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	49.118	4,94	459.965	242.741	8.577	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.117	4,94	459.965	242.741	8.577	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	45.220	5,37	459.965	242.741	8.577	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.037	4,58	459.965	242.741	8.577	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	41.322	5,87	459.965	242.741	8.577	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.957	4,26	459.965	242.741	8.577	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	37.425	6,49	459.965	242.741	8.577	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.876	3,99	459.965	242.741	8.577	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	33.527	10,61	459.965	355.641	8.577	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.796	5,49	459.965	355.641	8.577	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 2-9-16-23**						
Trave 2-9	0%	+	52.660	4,83	254.418	365.762	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.612	5,83	254.418	365.762	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	51.507	2,82	254.418	145.372	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.746	3,25	254.418	145.372	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	50.358	2,89	254.418	145.372	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.875	3,17	254.418	145.372	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	49.215	2,95	254.418	145.372	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.999	3,09	254.418	145.372	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	48.084	3,02	254.418	145.372	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.112	3,02	254.418	145.372	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	46.976	3,09	254.418	145.372	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.239	2,95	254.418	145.372	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	45.874	3,17	254.418	145.372	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.359	2,89	254.418	145.372	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	44.778	3,25	254.418	145.372	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.474	2,82	254.418	145.372	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	43.689	5,82	254.418	365.762	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.582	4,84	254.418	365.762	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 9-16	0%	+	35.267	7,23	255.030	366.516	4.749	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.545	13,75	255.030	366.516	4.749	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	33.115	4,14	255.030	136.943	4.749	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.661	6,63	255.030	136.943	4.749	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	30.979	4,42	255.030	136.943	4.749	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.761	6,02	255.030	136.943	4.749	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	28.868	4,74	255.030	136.943	4.749	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.837	5,51	255.030	136.943	4.749	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	26.778	5,11	255.030	136.943	4.749	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.894	5,09	255.030	136.943	4.749	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	24.742	5,53	255.030	136.943	4.749	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.964	4,73	255.030	136.943	4.749	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	22.732	6,02	255.030	136.943	4.749	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.009	4,42	255.030	136.943	4.749	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	20.740	6,60	255.030	136.943	4.749	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.034	4,15	255.030	136.943	4.749	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	18.801	13,56	255.030	366.516	4.749	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.003	7,29	255.030	366.516	4.749	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 16-23	0%	+	31.352	8,13	254.970	366.590	4.287	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.070	25,32	254.970	366.590	4.287	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	28.692	4,78	254.970	137.017	4.287	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.689	10,80	254.970	137.017	4.287	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	26.004	5,27	254.970	137.017	4.287	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.333	8,94	254.970	137.017	4.287	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	23.314	5,88	254.970	137.017	4.287	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.979	7,62	254.970	137.017	4.287	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	20.625	6,64	254.970	137.017	4.287	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.624	6,64	254.970	137.017	4.287	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17.980	7,62	254.970	137.017	4.287	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.313	5,88	254.970	137.017	4.287	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	15.333	8,94	254.970	137.017	4.287	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.004	5,27	254.970	137.017	4.287	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	12.689	10,80	254.970	137.017	4.287	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.692	4,78	254.970	137.017	4.287	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	10.042	25,39	254.970	366.590	4.287	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.383	8,12	254.970	366.590	4.287	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 3-10-17-24**						
Trave 3-10	0%	+	52.787	4,82	254.545	365.598	987	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.052	5,78	254.545	365.598	987	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	51.687	2,81	254.545	145.208	987	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-45.134	3,22	254.545	145.208	987	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	50.586	2,87	254.545	145.208	987	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.217	3,14	254.545	145.208	987	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	49.484	2,93	254.545	145.208	987	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.301	3,07	254.545	145.208	987	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	48.383	3,00	254.545	145.208	987	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.384	3,00	254.545	145.208	987	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	47.301	3,07	254.545	145.208	987	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.484	2,93	254.545	145.208	987	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	46.219	3,14	254.545	145.208	987	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.584	2,87	254.545	145.208	987	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	45.134	3,22	254.545	145.208	987	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.688	2,81	254.545	145.208	987	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	44.052	5,78	254.545	365.598	987	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.788	4,82	254.545	365.598	987	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 10-17	0%	+	35.372	7,21	255.108	366.098	5.361	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.976	13,44	255.108	366.098	5.361	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	33.319	4,10	255.108	136.525	5.361	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.996	6,50	255.108	136.525	5.361	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	31.247	4,37	255.108	136.525	5.361	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.033	5,93	255.108	136.525	5.361	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.174	4,68	255.108	136.525	5.361	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.071	5,45	255.108	136.525	5.361	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	27.107	5,04	255.108	136.525	5.361	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.104	5,04	255.108	136.525	5.361	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	25.069	5,45	255.108	136.525	5.361	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.176	4,68	255.108	136.525	5.361	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.031	5,93	255.108	136.525	5.361	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.249	4,37	255.108	136.525	5.361	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	20.995	6,50	255.108	136.525	5.361	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.320	4,10	255.108	136.525	5.361	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	18.997	13,43	255.108	366.098	5.361	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.349	7,22	255.108	366.098	5.361	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 17-24	0%	+	31.314	8,15	255.304	366.762	6.883	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.033	25,45	255.304	366.762	6.883	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	28.654	4,79	255.304	137.189	6.883	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.652	10,84	255.304	137.189	6.883	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	25.966	5,28	255.304	137.189	6.883	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.296	8,97	255.304	137.189	6.883	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	23.277	5,89	255.304	137.189	6.883	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.940	7,65	255.304	137.189	6.883	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	20.587	6,66	255.304	137.189	6.883	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.587	6,66	255.304	137.189	6.883	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17.942	7,65	255.304	137.189	6.883	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.275	5,89	255.304	137.189	6.883	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	15.294	8,97	255.304	137.189	6.883	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.967	5,28	255.304	137.189	6.883	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	12.650	10,84	255.304	137.189	6.883	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.655	4,79	255.304	137.189	6.883	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	10.005	25,52	255.304	366.762	6.883	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.344	8,15	255.304	366.762	6.883	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 4-11-18-25**						
Trave 4-11	0%	+	52.693	4,83	254.618	366.305	1.551	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.829	5,81	254.618	366.305	1.551	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	51.574	2,83	254.618	145.915	1.551	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.929	3,25	254.618	145.915	1.551	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	50.459	2,89	254.618	145.915	1.551	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.026	3,17	254.618	145.915	1.551	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	49.341	2,96	254.618	145.915	1.551	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.126	3,10	254.618	145.915	1.551	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	48.225	3,03	254.618	145.915	1.551	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.224	3,03	254.618	145.915	1.551	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	47.126	3,10	254.618	145.915	1.551	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.342	2,96	254.618	145.915	1.551	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	46.028	3,17	254.618	145.915	1.551	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.458	2,89	254.618	145.915	1.551	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	44.928	3,25	254.618	145.915	1.551	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.576	2,83	254.618	145.915	1.551	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	43.829	5,81	254.618	366.305	1.551	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.693	4,83	254.618	366.305	1.551	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 11-18	0%	+	35.914	7,11	255.402	366.619	7.638	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.224	12,63	255.402	366.619	7.638	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	33.937	4,04	255.402	137.046	7.638	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.169	6,18	255.402	137.046	7.638	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	31.959	4,29	255.402	137.046	7.638	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.114	5,68	255.402	137.046	7.638	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.982	4,57	255.402	137.046	7.638	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.059	5,26	255.402	137.046	7.638	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	28.005	4,89	255.402	137.046	7.638	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.004	4,89	255.402	137.046	7.638	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg ϴ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	62,5%	+	26.060	5,26	255.402	137.046	7.638	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.981	4,57	255.402	137.046	7.638	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	24.113	5,68	255.402	137.046	7.638	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.960	4,29	255.402	137.046	7.638	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	22.168	6,18	255.402	137.046	7.638	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.938	4,04	255.402	137.046	7.638	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	20.255	12,61	255.402	366.619	7.638	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.880	7,12	255.402	366.619	7.638	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 18-25	0%	+	31.338	8,15	255.450	366.788	8.010	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.058	25,40	255.450	366.788	8.010	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	28.679	4,78	255.450	137.215	8.010	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.675	10,83	255.450	137.215	8.010	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	25.989	5,28	255.450	137.215	8.010	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.321	8,96	255.450	137.215	8.010	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	23.301	5,89	255.450	137.215	8.010	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.965	7,64	255.450	137.215	8.010	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	20.612	6,66	255.450	137.215	8.010	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.610	6,66	255.450	137.215	8.010	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17.966	7,64	255.450	137.215	8.010	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.300	5,89	255.450	137.215	8.010	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	15.320	8,96	255.450	137.215	8.010	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.990	5,28	255.450	137.215	8.010	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	12.674	10,83	255.450	137.215	8.010	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.680	4,78	255.450	137.215	8.010	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	10.029	25,47	255.450	366.788	8.010	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.369	8,14	255.450	366.788	8.010	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 5-12-19-26**						
Trave 5-12	0%	+	47.907	5,32	254.677	365.176	2.014	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.264	6,66	254.677	365.176	2.014	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	46.691	2,90	254.677	135.603	2.014	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.460	3,44	254.677	135.603	2.014	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	45.477	2,98	254.677	135.603	2.014	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.654	3,34	254.677	135.603	2.014	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	44.261	3,06	254.677	135.603	2.014	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.850	3,24	254.677	135.603	2.014	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	43.046	3,15	254.677	135.603	2.014	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.045	3,15	254.677	135.603	2.014	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	41.850	3,24	254.677	135.603	2.014	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.261	3,06	254.677	135.603	2.014	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	40.654	3,34	254.677	135.603	2.014	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.477	2,98	254.677	135.603	2.014	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	39.460	3,44	254.677	135.603	2.014	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.691	2,90	254.677	135.603	2.014	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	38.276	6,65	254.677	365.176	2.014	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.894	5,32	254.677	365.176	2.014	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 12-19	0%	+	35.146	7,25	254.774	365.927	2.763	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.508	13,06	254.774	365.927	2.763	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	33.174	4,39	254.774	145.537	2.763	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.447	6,79	254.774	145.537	2.763	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	31.204	4,66	254.774	145.537	2.763	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.385	6,22	254.774	145.537	2.763	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.232	4,98	254.774	145.537	2.763	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.324	5,75	254.774	145.537	2.763	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	27.263	5,34	254.774	145.537	2.763	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.262	5,34	254.774	145.537	2.763	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	25.323	5,75	254.774	145.537	2.763	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.233	4,98	254.774	145.537	2.763	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.385	6,22	254.774	145.537	2.763	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.204	4,66	254.774	145.537	2.763	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	21.446	6,79	254.774	145.537	2.763	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.175	4,39	254.774	145.537	2.763	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	19.538	13,04	254.774	365.927	2.763	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.112	7,26	254.774	365.927	2.763	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 19-26	0%	+	31.267	8,16	255.232	366.785	6.321	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.988	25,55	255.232	366.785	6.321	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	28.608	4,80	255.232	137.212	6.321	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.605	10,89	255.232	137.212	6.321	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	25.921	5,29	255.232	137.212	6.321	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.249	9,00	255.232	137.212	6.321	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	23.230	5,91	255.232	137.212	6.321	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.895	7,67	255.232	137.212	6.321	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	20.541	6,68	255.232	137.212	6.321	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.540	6,68	255.232	137.212	6.321	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17.895	7,67	255.232	137.212	6.321	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.230	5,91	255.232	137.212	6.321	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	15.249	9,00	255.232	137.212	6.321	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.920	5,29	255.232	137.212	6.321	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	12.605	10,89	255.232	137.212	6.321	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.608	4,80	255.232	137.212	6.321	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	9.958	25,63	255.232	366.785	6.321	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.299	8,15	255.232	366.785	6.321	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg ϴ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 6-13-20-27**						
Trave 6-13	0%	+	54.117	4,70	254.418	365.414	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.923	6,71	254.418	365.414	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	52.901	2,57	254.418	135.841	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.119	3,47	254.418	135.841	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	51.688	2,63	254.418	135.841	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.313	3,37	254.418	135.841	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	50.471	2,69	254.418	135.841	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.509	3,27	254.418	135.841	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	49.256	2,76	254.418	135.841	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.704	3,18	254.418	135.841	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	48.060	2,83	254.418	135.841	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.920	3,09	254.418	135.841	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	46.864	2,90	254.418	135.841	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.136	3,01	254.418	135.841	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	45.670	2,97	254.418	135.841	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.350	2,93	254.418	135.841	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	44.484	5,72	254.418	365.414	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.555	5,35	254.418	365.414	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 13-20	0%	+	35.049	7,27	254.671	365.881	1.967	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.412	13,12	254.671	365.881	1.967	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	33.078	4,40	254.671	145.491	1.967	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.351	6,81	254.671	145.491	1.967	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	31.107	4,68	254.671	145.491	1.967	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.289	6,25	254.671	145.491	1.967	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.136	4,99	254.671	145.491	1.967	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.228	5,77	254.671	145.491	1.967	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	27.166	5,36	254.671	145.491	1.967	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.166	5,36	254.671	145.491	1.967	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	25.227	5,77	254.671	145.491	1.967	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.137	4,99	254.671	145.491	1.967	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.289	6,25	254.671	145.491	1.967	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.107	4,68	254.671	145.491	1.967	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	21.350	6,81	254.671	145.491	1.967	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.079	4,40	254.671	145.491	1.967	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	19.442	13,10	254.671	365.881	1.967	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.016	7,27	254.671	365.881	1.967	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 20-27	0%	+	31.234	8,17	255.220	366.706	6.228	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.956	25,63	255.220	366.706	6.228	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	28.575	4,80	255.220	137.132	6.228	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.573	10,91	255.220	137.132	6.228	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	25.888	5,30	255.220	137.132	6.228	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.217	9,01	255.220	137.132	6.228	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	23.200	5,91	255.220	137.132	6.228	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.861	7,68	255.220	137.132	6.228	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	20.508	6,69	255.220	137.132	6.228	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.508	6,69	255.220	137.132	6.228	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17.864	7,68	255.220	137.132	6.228	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.196	5,91	255.220	137.132	6.228	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	15.216	9,01	255.220	137.132	6.228	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.889	5,30	255.220	137.132	6.228	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	12.572	10,91	255.220	137.132	6.228	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.576	4,80	255.220	137.132	6.228	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	9.927	25,71	255.220	366.706	6.228	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.266	8,16	255.220	366.706	6.228	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 7-14-21-28**						
Trave 7-14	0%	+	66.497	3,83	254.418	362.743	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.351	4,36	254.418	362.743	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	65.473	2,17	254.418	142.352	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.366	2,40	254.418	142.352	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	64.448	2,21	254.418	142.352	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.381	2,36	254.418	142.352	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	63.426	2,24	254.418	142.352	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.394	2,32	254.418	142.352	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	62.403	2,28	254.418	142.352	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.408	2,28	254.418	142.352	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	61.393	2,32	254.418	142.352	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.427	2,24	254.418	142.352	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	60.382	2,36	254.418	142.352	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.448	2,21	254.418	142.352	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	59.373	2,40	254.418	142.352	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-65.466	2,17	254.418	142.352	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	58.365	4,36	254.418	362.743	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.483	3,83	254.418	362.743	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 14-21	0%	+	35.015	7,28	254.904	365.185	3.775	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.539	12,41	254.904	365.185	3.775	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	33.189	4,09	254.904	135.612	3.775	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.348	6,07	254.904	135.612	3.775	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	31.367	4,32	254.904	135.612	3.775	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.153	5,61	254.904	135.612	3.775	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.549	4,59	254.904	135.612	3.775	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg ϴ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-25.954	5,23	254.904	135.612	3.775	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	27.734	4,89	254.904	135.612	3.775	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.753	4,89	254.904	135.612	3.775	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	25.940	5,23	254.904	135.612	3.775	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.564	4,59	254.904	135.612	3.775	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	24.149	5,62	254.904	135.612	3.775	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.371	4,32	254.904	135.612	3.775	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	22.362	6,06	254.904	135.612	3.775	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.175	4,09	254.904	135.612	3.775	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	20.592	12,38	254.904	365.185	3.775	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.960	7,29	254.904	365.185	3.775	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 21-28	0%	+	30.248	8,44	255.231	365.279	6.311	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.797	23,64	255.231	365.279	6.311	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	27.819	4,88	255.231	135.706	6.311	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.206	10,28	255.231	135.706	6.311	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	25.371	5,35	255.231	135.706	6.311	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.631	8,68	255.231	135.706	6.311	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	22.926	5,92	255.231	135.706	6.311	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.055	7,52	255.231	135.706	6.311	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	20.479	6,63	255.231	135.706	6.311	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.479	6,63	255.231	135.706	6.311	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	18.055	7,52	255.231	135.706	6.311	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.925	5,92	255.231	135.706	6.311	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	15.631	8,68	255.231	135.706	6.311	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.372	5,35	255.231	135.706	6.311	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	13.206	10,28	255.231	135.706	6.311	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.818	4,88	255.231	135.706	6.311	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	10.782	23,67	255.231	365.279	6.311	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.265	8,43	255.231	365.279	6.311	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1-2-1b-3-4-5-6-7**						
Trave 1-2	0%	+	70.667	5,00	458.770	353.600	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.269	9,00	458.770	353.600	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	66.662	3,61	458.770	240.699	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.113	5,58	458.770	240.699	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	62.656	3,84	458.770	240.699	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.958	5,13	458.770	240.699	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	58.652	4,10	458.770	240.699	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.801	4,74	458.770	240.699	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	54.646	4,40	458.770	240.699	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.647	4,40	458.770	240.699	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	50.802	4,74	458.770	240.699	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.651	4,10	458.770	240.699	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	46.957	5,13	458.770	240.699	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.657	3,84	458.770	240.699	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	43.114	5,58	458.770	240.699	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.661	3,61	458.770	240.699	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	39.269	9,00	458.770	353.600	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-70.667	5,00	458.770	353.600	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 2-1b	0%	+	80.044	4,24	458.770	339.529	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.634	5,42	458.770	339.529	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	77.195	4,40	458.770	339.529	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-65.369	5,19	458.770	339.529	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	74.348	3,53	458.770	262.111	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.102	3,85	458.770	262.111	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	71.498	3,67	458.770	262.111	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-70.837	3,70	458.770	262.111	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	68.651	3,82	458.770	262.111	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-73.570	3,56	458.770	262.111	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	65.917	3,98	458.770	262.111	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-76.419	3,43	458.770	262.111	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	63.184	4,15	458.770	262.111	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.266	3,31	458.770	262.111	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	60.449	4,34	458.770	262.111	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-82.115	3,19	458.770	262.111	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	57.716	4,54	458.770	262.111	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-84.963	3,09	458.770	262.111	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
Trave 1b-3	0%	+	144.296	1,74	458.770	251.606	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-151.016	1,67	458.770	251.606	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	142.860	1,76	458.770	251.606	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-152.384	1,65	458.770	251.606	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	141.259	1,78	458.770	251.606	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-153.845	1,64	458.770	251.606	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	139.658	1,80	458.770	251.606	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-155.307	1,62	458.770	251.606	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	138.057	1,82	458.770	251.606	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-156.768	1,60	458.770	251.606	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	136.591	1,84	458.770	251.606	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-158.366	1,59	458.770	251.606	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	135.129	2,43	458.770	329.023	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-159.968	2,06	458.770	329.023	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	133.666	2,46	458.770	329.023	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-161.571	2,04	458.770	329.023	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	132.205	2,49	458.770	329.023	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-163.171	2,02	458.770	329.023	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 3-4	0%	+	87.993	4,04	458.770	355.282	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.449	26,42	458.770	355.282	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	74.859	3,24	458.770	242.381	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.445	9,92	458.770	242.381	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	61.725	3,93	458.770	242.381	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.441	6,84	458.770	242.381	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	48.723	4,97	458.770	242.381	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.573	5,20	458.770	242.381	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	37.724	6,43	458.770	242.381	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.711	4,06	458.770	242.381	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	26.724	9,07	458.770	242.381	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.849	3,33	458.770	242.381	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	15.724	15,41	458.770	242.381	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-85.989	2,82	458.770	242.381	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	4.723	51,32	458.770	242.381	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-99.129	2,45	458.770	242.381	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	458.770	355.282	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-112.198	3,17	458.770	355.282	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 4-5	0%	+	92.034	3,69	534.891	339.596	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	534.891	339.596	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	79.026	3,51	534.891	277.191	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.043	30,65	534.891	277.191	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	59.864	4,63	534.891	277.191	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.262	12,45	534.891	277.191	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	44.729	6,20	534.891	277.191	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.661	7,77	534.891	277.191	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	31.510	8,80	534.891	277.191	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.971	5,44	534.891	277.191	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	18.287	15,16	534.891	277.191	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.286	4,18	534.891	277.191	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	5.065	54,73	534.891	277.191	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-81.600	3,40	534.891	277.191	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	534.891	277.191	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-96.917	2,86	534.891	277.191	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	534.891	339.596	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-112.234	3,03	534.891	339.596	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 5-6	0%	+	92.722	3,67	534.891	339.982	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-321	NS	534.891	339.982	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	79.704	3,48	534.891	277.578	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.547	20,49	534.891	277.578	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	59.867	4,64	534.891	277.578	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.776	10,37	534.891	277.578	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	44.724	6,21	534.891	277.578	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.183	6,91	534.891	277.578	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	31.497	8,81	534.891	277.578	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.503	5,00	534.891	277.578	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	18.266	15,20	534.891	277.578	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-70.828	3,92	534.891	277.578	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	5.034	55,14	534.891	277.578	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-86.154	3,22	534.891	277.578	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	534.891	277.578	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-101.480	2,74	534.891	277.578	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	534.891	339.982	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-116.808	2,91	534.891	339.982	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-7	0%	+	93.930	3,62	534.891	340.376	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	534.891	340.376	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	81.745	3,40	534.891	277.972	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.497	29,27	534.891	277.972	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	63.236	4,40	534.891	277.972	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.252	12,49	534.891	277.972	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	48.636	5,72	534.891	277.972	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.179	7,90	534.891	277.972	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	35.880	7,75	534.891	277.972	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.954	5,56	534.891	277.972	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	23.123	12,02	534.891	277.972	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.731	4,29	534.891	277.972	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	10.367	26,81	534.891	277.972	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.507	3,50	534.891	277.972	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	534.891	277.972	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-94.285	2,95	534.891	277.972	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	534.891	340.376	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-109.063	3,12	534.891	340.376	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 7b-8-9-8b-10-11-12-13-14**						
Trave 7b-8	0%	+	0	-	459.410	347.387	4.598	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.837	25,11	459.410	347.387	4.598	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	0	-	459.410	347.387	4.598	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.837	25,11	459.410	347.387	4.598	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	459.410	347.387	4.598	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-13.837	25,11	459.410	347.387	4.598	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	460.147	286.366	9.885	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.589	13,26	460.147	286.366	9.885	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	0	-	460.147	286.366	9.885	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.589	13,26	460.147	286.366	9.885	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	461.603	289.447	20.334	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.127	10,29	461.603	289.447	20.334	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	461.603	345.029	20.334	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.127	12,27	461.603	345.029	20.334	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	462.556	343.945	27.174	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.593	8,27	462.556	343.945	27.174	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	462.556	343.945	27.174	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.593	8,27	462.556	343.945	27.174	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 8-9	0%	+	133.516	2,59	458.770	345.535	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	458.770	345.535	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	117.265	2,13	458.770	249.193	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.258	47,39	458.770	249.193	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	101.015	2,47	458.770	249.193	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.680	13,34	458.770	249.193	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	84.768	2,94	458.770	249.193	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.098	7,76	458.770	249.193	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	68.522	3,64	458.770	249.193	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.517	5,47	458.770	249.193	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	52.278	4,77	458.770	249.193	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.933	4,23	458.770	249.193	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	38.241	6,52	458.770	249.193	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-74.554	3,34	458.770	249.193	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	24.828	10,04	458.770	249.193	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-92.494	2,69	458.770	249.193	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	11.416	30,27	458.770	345.535	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-107.031	3,23	458.770	345.535	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 9-8b	0%	+	143.594	2,39	458.770	343.144	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.213	15,45	458.770	343.144	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	132.235	2,59	458.770	343.144	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.595	10,86	458.770	343.144	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	120.881	2,04	458.770	246.802	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.973	6,02	458.770	246.802	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	109.526	2,25	458.770	246.802	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.352	4,90	458.770	246.802	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	98.174	2,51	458.770	246.802	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.729	4,13	458.770	246.802	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	86.823	2,84	458.770	246.802	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.105	3,57	458.770	246.802	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	77.016	3,20	458.770	246.802	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-80.020	3,08	458.770	246.802	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	67.643	3,65	458.770	246.802	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-91.367	2,70	458.770	246.802	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	58.271	4,24	458.770	246.802	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-102.713	2,40	458.770	246.802	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Trave 8b-10	0%	+	172.154	1,39	458.770	239.504	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-194.643	1,23	458.770	239.504	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	166.481	1,44	458.770	239.504	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-199.322	1,20	458.770	239.504	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	160.640	1,49	458.770	239.504	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-204.097	1,17	458.770	239.504	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	154.801	1,55	458.770	239.504	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-208.871	1,15	458.770	239.504	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	148.963	1,61	458.770	239.504	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-213.643	1,12	458.770	239.504	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	143.123	1,67	458.770	239.504	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-218.418	1,10	458.770	239.504	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	138.215	2,43	458.770	335.846	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-224.118	1,50	458.770	335.846	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	133.444	2,52	458.770	335.846	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-229.953	1,46	458.770	335.846	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	128.673	2,61	458.770	335.846	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-235.789	1,42	458.770	335.846	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 10-11	0%	+	162.135	2,09	356.594	339.502	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	356.594	339.502	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	139.267	1,36	356.594	189.342	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	356.594	189.342	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	110.230	1,72	356.594	189.342	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.116	37,01	356.594	189.342	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	84.523	2,24	356.594	189.342	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.784	7,34	356.594	189.342	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	58.818	3,22	356.594	189.342	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.450	4,08	356.594	189.342	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	36.706	5,16	356.594	189.342	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-70.715	2,68	356.594	189.342	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	16.038	11,81	356.594	189.342	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-100.547	1,88	356.594	189.342	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	356.594	189.342	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-141.338	1,34	356.594	189.342	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	356.594	339.502	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-164.371	2,07	356.594	339.502	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 11-12	0%	+	163.651	2,09	356.594	341.707	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	356.594	341.707	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	140.612	1,36	356.594	191.548	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	356.594	191.548	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	110.230	1,74	356.594	191.548	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.991	38,38	356.594	191.548	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	84.517	2,27	356.594	191.548	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.663	7,46	356.594	191.548	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	58.805	3,26	356.594	191.548	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.334	4,13	356.594	191.548	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	36.673	5,22	356.594	191.548	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-70.593	2,71	356.594	191.548	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	15.998	11,97	356.594	191.548	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-98.960	1,94	356.594	191.548	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	356.594	191.548	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-139.761	1,37	356.594	191.548	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	356.594	341.707	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-161.649	2,11	356.594	341.707	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 12-13	0%	+	159.243	2,14	356.594	341.282	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	356.594	341.282	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	135.633	1,41	356.594	191.123	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	356.594	191.123	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	110.000	1,74	356.594	191.123	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.163	20,86	356.594	191.123	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	85.377	2,24	356.594	191.123	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.958	6,60	356.594	191.123	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	60.756	3,15	356.594	191.123	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.753	3,92	356.594	191.123	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	39.557	4,83	356.594	191.123	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-71.978	2,66	356.594	191.123	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	19.760	9,67	356.594	191.123	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-96.602	1,98	356.594	191.123	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	356.594	191.123	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-134.319	1,42	356.594	191.123	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	356.594	341.282	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-155.627	2,19	356.594	341.282	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 13-14	0%	+	157.545	2,15	356.594	338.983	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	356.594	338.983	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	137.467	1,37	356.594	188.824	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	356.594	188.824	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	104.955	1,80	356.594	188.824	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.581	73,16	356.594	188.824	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	81.106	2,33	356.594	188.824	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.756	8,68	356.594	188.824	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	57.257	3,30	356.594	188.824	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.928	4,61	356.594	188.824	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	36.719	5,14	356.594	188.824	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.416	2,98	356.594	188.824	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	17.544	10,76	356.594	188.824	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-87.542	2,16	356.594	188.824	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	356.594	188.824	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-125.385	1,51	356.594	188.824	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	356.594	338.983	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-145.349	2,33	356.594	338.983	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**						
Trave 15-16	0%	+	239.455	1,63	688.154	389.348	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	389.348	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	204.595	1,90	688.154	389.348	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	389.348	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	165.469	2,35	688.154	389.348	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.796	67,18	688.154	389.348	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	126.342	3,08	688.154	389.348	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.474	10,39	688.154	389.348	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	87.218	4,46	688.154	389.348	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.150	5,63	688.154	389.348	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	52.324	7,44	688.154	389.348	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-111.738	3,48	688.154	389.348	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	20.650	18,85	688.154	389.348	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-173.479	2,24	688.154	389.348	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	688.154	389.348	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-235.216	1,66	688.154	389.348	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	688.154	389.348	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-262.498	1,48	688.154	389.348	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 16-17	0%	+	275.360	1,42	688.154	391.144	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	391.144	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	12,5%	+	236.978	1,65	688.154	391.144	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	391.144	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	198.165	1,97	688.154	391.144	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	391.144	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	159.353	2,45	688.154	391.144	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.492	17,39	688.154	391.144	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	120.551	3,24	688.154	391.144	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.908	7,26	688.154	391.144	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	82.070	4,77	688.154	391.144	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-94.028	4,16	688.154	391.144	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	50.658	7,72	688.154	391.144	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-155.257	2,52	688.154	391.144	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	19.251	20,32	688.154	391.144	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-216.480	1,81	688.154	391.144	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	688.154	391.144	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-242.562	1,61	688.154	391.144	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 17-18	0%	+	278.039	1,41	688.154	391.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	391.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	239.255	1,64	688.154	391.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	391.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	200.473	1,95	688.154	391.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	391.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	161.691	2,42	688.154	391.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.080	24,35	688.154	391.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	122.917	3,19	688.154	391.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.474	8,25	688.154	391.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	84.136	4,65	688.154	391.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-95.592	4,10	688.154	391.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	51.315	7,63	688.154	391.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-156.795	2,50	688.154	391.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	19.920	19,66	688.154	391.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-217.995	1,80	688.154	391.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	688.154	391.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-244.786	1,60	688.154	391.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 18-19	0%	+	278.068	1,41	688.154	391.787	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	391.787	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	239.295	1,64	688.154	391.787	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	391.787	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	200.525	1,95	688.154	391.787	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	391.787	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	161.754	2,42	688.154	391.787	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.187	24,20	688.154	391.787	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	122.986	3,19	688.154	391.787	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.576	8,23	688.154	391.787	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	84.218	4,65	688.154	391.787	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-94.958	4,13	688.154	391.787	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	51.407	7,62	688.154	391.787	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-156.143	2,51	688.154	391.787	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	20.020	19,57	688.154	391.787	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-217.328	1,80	688.154	391.787	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	688.154	391.787	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-244.111	1,60	688.154	391.787	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 19-20	0%	+	278.039	1,41	688.154	391.529	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	391.529	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	239.275	1,64	688.154	391.529	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	391.529	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	200.515	1,95	688.154	391.529	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	391.529	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	161.754	2,42	688.154	391.529	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.277	24,05	688.154	391.529	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	122.998	3,18	688.154	391.529	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.657	8,22	688.154	391.529	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	84.239	4,65	688.154	391.529	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-95.639	4,09	688.154	391.529	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	51.437	7,61	688.154	391.529	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-156.808	2,50	688.154	391.529	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	20.057	19,52	688.154	391.529	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-217.975	1,80	688.154	391.529	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	688.154	391.529	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-244.751	1,60	688.154	391.529	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 20-21	0%	+	271.223	1,31	688.154	356.253	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	356.253	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	233.676	1,52	688.154	356.253	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	356.253	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	196.129	1,82	688.154	356.253	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	356.253	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	158.585	2,25	688.154	356.253	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.126	49,99	688.154	356.253	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	121.040	2,94	688.154	356.253	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.525	9,49	688.154	356.253	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	83.496	4,27	688.154	356.253	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-76.301	4,67	688.154	356.253	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	75,0%	+	51.747	6,88	688.154	356.253	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-135.552	2,63	688.154	356.253	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	21.352	16,68	688.154	356.253	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-194.802	1,83	688.154	356.253	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	688.154	356.253	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-219.402	1,62	688.154	356.253	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**						
Trave 22-23	0%	+	151.565	2,23	534.891	338.597	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	534.891	338.597	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	129.173	2,36	534.891	304.274	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	534.891	304.274	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	98.481	3,09	534.891	304.274	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.539	40,36	534.891	304.274	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	72.926	4,17	534.891	304.274	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.870	10,54	534.891	304.274	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	47.372	6,42	534.891	304.274	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.200	6,06	534.891	304.274	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	26.042	11,68	534.891	304.274	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.754	4,02	534.891	304.274	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	4.711	64,59	534.891	304.274	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-103.239	2,95	534.891	304.274	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	534.891	304.274	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-142.784	2,13	534.891	304.274	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	534.891	338.597	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-165.175	2,05	534.891	338.597	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 23-24	0%	+	178.912	1,90	534.891	339.316	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	534.891	339.316	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	153.547	1,80	534.891	276.912	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	534.891	276.912	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	128.181	2,16	534.891	276.912	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	534.891	276.912	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	102.817	2,69	534.891	276.912	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.822	21,60	534.891	276.912	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	77.452	3,58	534.891	276.912	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.995	8,15	534.891	276.912	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	52.090	5,32	534.891	276.912	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.847	4,96	534.891	276.912	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	30.040	9,22	534.891	276.912	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-95.097	2,91	534.891	276.912	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	8.868	31,23	534.891	276.912	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-134.346	2,06	534.891	276.912	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	534.891	339.316	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-156.443	2,17	534.891	339.316	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 24-25	0%	+	178.927	1,90	534.891	339.723	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	534.891	339.723	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	153.565	1,81	534.891	277.319	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	534.891	277.319	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	128.204	2,16	534.891	277.319	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	534.891	277.319	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	102.841	2,70	534.891	277.319	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.861	21,56	534.891	277.319	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	77.481	3,58	534.891	277.319	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.029	8,15	534.891	277.319	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	52.123	5,32	534.891	277.319	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.295	4,93	534.891	277.319	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	30.075	9,22	534.891	277.319	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-95.539	2,90	534.891	277.319	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	8.906	31,14	534.891	277.319	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-134.782	2,06	534.891	277.319	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	534.891	339.723	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-156.876	2,17	534.891	339.723	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 25-26	0%	+	178.924	1,90	534.891	339.527	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	534.891	339.527	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	153.567	1,80	534.891	277.123	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	534.891	277.123	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	128.208	2,16	534.891	277.123	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	534.891	277.123	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	102.851	2,69	534.891	277.123	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.882	21,51	534.891	277.123	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	77.496	3,58	534.891	277.123	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.046	8,14	534.891	277.123	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	52.138	5,32	534.891	277.123	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.102	4,94	534.891	277.123	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	30.093	9,21	534.891	277.123	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-95.340	2,91	534.891	277.123	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	8.929	31,04	534.891	277.123	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-134.578	2,06	534.891	277.123	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	534.891	339.527	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-156.669	2,17	534.891	339.527	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 26-27	0%	+	178.876	1,90	534.891	339.764	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	0	-	534.891	339.764	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	153.520	1,81	534.891	277.360	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	534.891	277.360	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	128.165	2,16	534.891	277.360	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	534.891	277.360	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	102.810	2,70	534.891	277.360	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.862	21,56	534.891	277.360	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	77.456	3,58	534.891	277.360	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.025	8,15	534.891	277.360	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	52.103	5,32	534.891	277.360	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.067	4,95	534.891	277.360	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	30.062	9,23	534.891	277.360	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-95.300	2,91	534.891	277.360	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	8.899	31,17	534.891	277.360	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-134.533	2,06	534.891	277.360	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	534.891	339.764	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-156.620	2,17	534.891	339.764	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 27-28	0%	+	174.179	1,95	534.891	339.577	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	534.891	339.577	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	149.619	1,85	534.891	277.173	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	534.891	277.173	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	125.057	2,22	534.891	277.173	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	534.891	277.173	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	100.497	2,76	534.891	277.173	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.410	26,63	534.891	277.173	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	75.938	3,65	534.891	277.173	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.910	8,97	534.891	277.173	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	51.380	5,39	534.891	277.173	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.409	5,39	534.891	277.173	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	30.027	9,23	534.891	277.173	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-85.464	3,24	534.891	277.173	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	9.529	29,09	534.891	277.173	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-123.467	2,24	534.891	277.173	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	534.891	339.577	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-144.327	2,35	534.891	339.577	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 9b-10b-11b**						
Trave 9b-10b	0%	+	7.549	15,13	114.182	317.074	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.074	8,11	114.182	317.074	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	7.306	15,63	114.182	317.074	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.386	7,94	114.182	317.074	0	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	6.970	12,74	114.182	88.820	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.723	6,03	114.182	88.820	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	4.353	20,80	114.447	90.539	2.296	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.833	7,65	114.447	90.539	2.296	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	4.012	22,57	114.447	90.539	2.296	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.175	7,44	114.447	90.539	2.296	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	3.690	24,54	114.447	90.539	2.296	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.499	7,24	114.447	90.539	2.296	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	2.320	38,33	115.477	88.932	11.206	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.826	6,93	115.477	88.932	11.206	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	1.971	45,12	115.477	88.932	11.206	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.176	6,75	115.477	88.932	11.206	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	1.619	54,93	115.477	88.932	11.206	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.436	6,62	115.477	88.932	11.206	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
Trave 10b-11b	0%	+	52.617	1,93	115.815	101.446	14.127	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.194	1,61	115.815	101.446	14.127	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	52.586	1,93	115.815	101.446	14.127	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.270	1,60	115.815	101.446	14.127	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,1%	+	52.509	1,93	115.815	101.446	14.127	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.346	1,60	115.815	101.446	14.127	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	52.433	1,93	115.815	101.446	14.127	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.423	1,60	115.815	101.446	14.127	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,1%	+	52.356	1,94	115.815	101.446	14.127	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.499	1,60	115.815	101.446	14.127	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,4%	+	52.280	2,22	115.815	329.700	14.127	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.575	1,82	115.815	329.700	14.127	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	74,9%	+	52.204	2,22	115.815	329.700	14.127	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.652	1,82	115.815	329.700	14.127	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	87,4%	+	52.127	2,22	115.815	329.700	14.127	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.728	1,82	115.815	329.700	14.127	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	52.051	2,23	115.815	329.700	14.127	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.760	1,82	115.815	329.700	14.127	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1-8-11b-15-22**						
Trave 1-8	0%	+	125.683	2,85	458.883	357.622	817	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-113.707	3,15	458.883	357.622	817	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	124.186	2,88	458.883	357.622	817	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-115.204	3,10	458.883	357.622	817	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	122.689	2,28	458.883	280.204	817	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-116.701	2,40	458.883	280.204	817	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	121.192	2,31	458.883	280.204	817	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg ϴ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-118.198	2,37	458.883	280.204	817	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	119.695	2,34	458.883	280.204	817	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-119.695	2,34	458.883	280.204	817	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	118.198	2,37	458.883	280.204	817	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-121.192	2,31	458.883	280.204	817	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	116.701	2,40	458.883	280.204	817	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-122.689	2,28	458.883	280.204	817	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	115.204	3,10	458.883	357.622	817	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-124.186	2,88	458.883	357.622	817	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	113.708	3,15	458.883	357.622	817	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-125.682	2,85	458.883	357.622	817	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 8-11b	0%	+	114.996	2,95	458.770	339.770	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.438	5,53	458.770	339.770	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	114.996	2,95	458.770	339.770	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.483	5,53	458.770	339.770	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	101.866	3,44	458.770	350.199	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.951	5,65	458.770	350.199	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	101.866	2,68	458.770	272.781	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.951	4,40	458.770	272.781	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	98.911	2,77	458.770	273.746	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.750	3,98	458.770	273.746	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	98.521	2,74	458.770	269.924	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.984	3,55	458.770	269.924	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	98.521	2,74	458.770	269.924	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.984	3,55	458.770	269.924	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	107.214	2,53	458.770	271.324	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-94.810	2,86	458.770	271.324	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	107.203	2,53	458.770	271.324	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-94.810	2,86	458.770	271.324	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
Trave 11b-15	0%	+	71.954	3,44	458.770	247.523	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.038	4,26	458.770	247.523	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	70.071	3,53	458.770	247.523	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.767	4,14	458.770	247.523	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	68.220	3,63	458.770	247.523	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.470	4,03	458.770	247.523	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	66.406	3,73	458.770	247.523	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.144	3,92	458.770	247.523	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	64.646	3,83	458.770	247.523	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.810	3,82	458.770	247.523	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	63.026	3,93	458.770	247.523	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.556	3,72	458.770	247.523	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	61.433	4,03	458.770	247.523	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.267	3,63	458.770	247.523	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	59.868	5,43	458.770	324.941	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.943	4,65	458.770	324.941	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	58.330	5,57	458.770	324.941	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-71.585	4,54	458.770	324.941	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 15-22	0%	+	71.935	4,95	458.770	356.434	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.151	15,40	458.770	356.434	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	65.705	3,71	458.770	243.533	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.116	8,36	458.770	243.533	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	59.474	4,09	458.770	243.533	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.082	6,94	458.770	243.533	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	53.244	4,57	458.770	243.533	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.047	5,93	458.770	243.533	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	47.014	5,18	458.770	243.533	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.013	5,18	458.770	243.533	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	41.048	5,93	458.770	243.533	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.244	4,57	458.770	243.533	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	35.083	6,94	458.770	243.533	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.474	4,09	458.770	243.533	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	29.117	8,36	458.770	243.533	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-65.705	3,71	458.770	243.533	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	23.152	15,40	458.770	356.434	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-71.934	4,96	458.770	356.434	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 2-4b-9**						
Trave 2-4b	0%	+	101.754	3,37	446.364	343.223	4.592	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.181	9,76	446.364	343.223	4.592	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	101.754	3,37	446.364	343.223	4.592	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.959	9,54	446.364	343.223	4.592	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	101.754	3,37	446.364	343.223	4.592	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.738	9,34	446.364	343.223	4.592	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	100.988	2,35	446.364	237.616	4.592	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.517	6,33	446.364	237.616	4.592	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	100.210	2,37	446.364	237.616	4.592	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.295	6,20	446.364	237.616	4.592	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	99.431	2,39	446.364	237.616	4.592	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.074	6,08	446.364	237.616	4.592	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	98.653	2,41	446.364	237.616	4.592	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg ⊗	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-39.839	5,96	446.364	237.616	4.592	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	97.874	2,43	446.364	237.616	4.592	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.839	5,96	446.364	237.616	4.592	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	97.096	2,45	446.364	237.616	4.592	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.839	5,96	446.364	237.616	4.592	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
Trave 4b-9	0%	+	55.546	4,28	445.908	237.616	1.225	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-109.013	2,18	445.908	237.616	1.225	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	55.546	4,28	445.908	237.616	1.225	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-109.738	2,17	445.908	237.616	1.225	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	55.546	4,28	445.908	237.616	1.225	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-110.464	2,15	445.908	237.616	1.225	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	54.940	4,33	445.908	237.616	1.225	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-111.189	2,14	445.908	237.616	1.225	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	54.214	4,38	445.908	237.616	1.225	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-111.915	2,12	445.908	237.616	1.225	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	53.489	6,42	445.908	343.223	1.225	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-112.640	3,05	445.908	343.223	1.225	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	52.763	6,50	445.908	343.223	1.225	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-113.247	3,03	445.908	343.223	1.225	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	52.038	6,60	445.908	343.223	1.225	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-113.247	3,03	445.908	343.223	1.225	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	51.312	6,69	445.908	343.223	1.225	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-113.247	3,03	445.908	343.223	1.225	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 3-10-17-24**						
Trave 3-10	0%	+	62.903	4,04	254.418	364.451	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.217	6,84	254.418	364.451	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	59.355	2,43	254.418	144.061	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.090	3,59	254.418	144.061	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	55.805	2,58	254.418	144.061	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.964	3,35	254.418	144.061	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	52.258	2,76	254.418	144.061	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.837	3,14	254.418	144.061	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	48.709	2,96	254.418	144.061	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.710	2,96	254.418	144.061	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	45.836	3,14	254.418	144.061	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.258	2,76	254.418	144.061	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	42.963	3,35	254.418	144.061	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.806	2,58	254.418	144.061	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	40.089	3,59	254.418	144.061	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.355	2,43	254.418	144.061	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	37.216	6,84	254.418	364.451	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.904	4,04	254.418	364.451	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 10-17	0%	+	36.803	6,91	254.418	365.340	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.320	14,69	254.418	365.340	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	34.193	3,97	254.418	135.766	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.532	6,95	254.418	135.766	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	31.544	4,30	254.418	135.766	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.766	6,24	254.418	135.766	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	28.889	4,70	254.418	135.766	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.004	5,66	254.418	135.766	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	26.239	5,17	254.418	135.766	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.240	5,17	254.418	135.766	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	24.004	5,66	254.418	135.766	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.890	4,70	254.418	135.766	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	21.767	6,24	254.418	135.766	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.541	4,30	254.418	135.766	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	19.532	6,95	254.418	135.766	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.193	3,97	254.418	135.766	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	17.296	14,71	254.418	365.340	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.845	6,91	254.418	365.340	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 17-24	0%	+	33.689	7,55	254.418	365.927	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.381	30,36	254.418	365.927	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	30.259	4,51	254.418	136.354	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.281	12,09	254.418	136.354	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	26.834	5,08	254.418	136.354	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.177	9,62	254.418	136.354	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	23.406	5,83	254.418	136.354	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.076	7,99	254.418	136.354	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	19.977	6,83	254.418	136.354	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.976	6,83	254.418	136.354	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17.077	7,98	254.418	136.354	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.406	5,83	254.418	136.354	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	14.179	9,62	254.418	136.354	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.834	5,08	254.418	136.354	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	11.281	12,09	254.418	136.354	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.260	4,51	254.418	136.354	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	8.381	30,36	254.418	365.927	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.690	7,55	254.418	365.927	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 4-11-18-25**						
Trave 4-11	0%	+	67.786	3,75	254.418	364.944	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-57.277	4,44	254.418	364.944	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	66.362	2,18	254.418	144.554	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.481	2,47	254.418	144.554	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	64.940	2,23	254.418	144.554	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.684	2,42	254.418	144.554	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	63.516	2,28	254.418	144.554	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.888	2,37	254.418	144.554	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	62.092	2,33	254.418	144.554	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.092	2,33	254.418	144.554	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	60.889	2,37	254.418	144.554	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.515	2,28	254.418	144.554	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	59.685	2,42	254.418	144.554	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.938	2,23	254.418	144.554	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	58.481	2,47	254.418	144.554	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.362	2,18	254.418	144.554	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	57.276	4,44	254.418	364.944	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.787	3,75	254.418	364.944	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 11-18	0%	+	36.913	6,89	254.418	365.454	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.309	13,90	254.418	365.454	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	34.394	3,95	254.418	135.881	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.440	6,65	254.418	135.881	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	31.874	4,26	254.418	135.881	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.571	6,02	254.418	135.881	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.353	4,63	254.418	135.881	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.702	5,50	254.418	135.881	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	26.833	5,06	254.418	135.881	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.833	5,06	254.418	135.881	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	24.702	5,50	254.418	135.881	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.353	4,63	254.418	135.881	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	22.571	6,02	254.418	135.881	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.873	4,26	254.418	135.881	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	20.440	6,65	254.418	135.881	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.393	3,95	254.418	135.881	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	18.309	13,90	254.418	365.454	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.914	6,89	254.418	365.454	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 18-25	0%	+	33.595	7,57	254.418	365.944	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.288	30,70	254.418	365.944	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	30.165	4,52	254.418	136.371	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.188	12,19	254.418	136.371	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	26.740	5,10	254.418	136.371	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.084	9,68	254.418	136.371	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	23.313	5,85	254.418	136.371	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.983	8,03	254.418	136.371	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	19.883	6,86	254.418	136.371	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.883	6,86	254.418	136.371	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	16.983	8,03	254.418	136.371	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.312	5,85	254.418	136.371	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	14.085	9,68	254.418	136.371	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.740	5,10	254.418	136.371	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	11.187	12,19	254.418	136.371	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.166	4,52	254.418	136.371	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	8.287	30,70	254.418	365.944	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.596	7,57	254.418	365.944	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 15-14b-P4**						
Trave 15-14b	0%	+	158.887	2,06	344.440	326.627	2.601	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-121.539	2,69	344.440	326.627	2.601	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	158.887	2,06	344.440	326.627	2.601	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-123.356	2,65	344.440	326.627	2.601	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	158.523	2,06	344.440	326.627	2.601	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-125.173	2,61	344.440	326.627	2.601	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	156.707	1,19	344.440	186.129	2.601	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-126.991	1,47	344.440	186.129	2.601	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	154.890	1,20	344.440	186.129	2.601	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-128.809	1,44	344.440	186.129	2.601	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	153.072	1,22	344.440	186.129	2.601	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-130.627	1,42	344.440	186.129	2.601	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	151.255	1,23	344.440	186.129	2.601	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-132.446	1,41	344.440	186.129	2.601	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	149.437	1,25	344.440	186.129	2.601	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-132.672	1,40	344.440	186.129	2.601	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	147.619	1,26	344.440	186.129	2.601	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-132.672	1,40	344.440	186.129	2.601	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
Trave 14b-P4	0%	+	21.739	9,74	344.077	211.734	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.306	49,17	344.077	211.734	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	20.996	10,08	344.077	211.734	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.508	28,20	344.077	211.734	0	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	17.797	11,90	344.170	211.734	668	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.714	19,76	344.170	211.734	668	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	14.593	14,51	344.364	211.734	2.061	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.926	15,20	344.364	211.734	2.061	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	11.384	18,60	344.559	211.734	3.456	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-17.144	12,35	344.559	211.734	3.456	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	8.169	25,92	344.753	211.734	4.851	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.366	10,40	344.753	211.734	4.851	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	4.950	42,77	344.948	211.734	6.248	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.593	8,97	344.948	211.734	6.248	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	1.725	NS	345.143	352.233	7.646	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.826	12,87	345.143	352.233	7.646	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	345.338	352.233	9.046	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.265	12,67	345.338	352.233	9.046	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 5-12-19-26**						
Trave 5-12	0%	+	61.524	4,14	254.418	364.089	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.091	5,08	254.418	364.089	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	59.975	2,24	254.418	134.516	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.401	2,62	254.418	134.516	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	58.429	2,30	254.418	134.516	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.709	2,55	254.418	134.516	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	56.879	2,36	254.418	134.516	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.019	2,49	254.418	134.516	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	55.329	2,43	254.418	134.516	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.331	2,43	254.418	134.516	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	54.019	2,49	254.418	134.516	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.879	2,36	254.418	134.516	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	52.711	2,55	254.418	134.516	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.426	2,30	254.418	134.516	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	51.401	2,62	254.418	134.516	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.976	2,24	254.418	134.516	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	50.111	5,08	254.418	364.089	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.489	4,14	254.418	364.089	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 12-19	0%	+	36.574	6,96	254.418	364.307	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.033	14,11	254.418	364.307	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	34.063	4,23	254.418	143.917	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.156	7,14	254.418	143.917	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	31.552	4,56	254.418	143.917	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.280	6,46	254.418	143.917	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.039	4,96	254.418	143.917	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.405	5,90	254.418	143.917	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	26.528	5,43	254.418	143.917	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.529	5,42	254.418	143.917	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	24.404	5,90	254.418	143.917	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.039	4,96	254.418	143.917	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	22.280	6,46	254.418	143.917	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.551	4,56	254.418	143.917	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	20.157	7,14	254.418	143.917	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.062	4,23	254.418	143.917	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	18.033	14,11	254.418	364.307	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.574	6,96	254.418	364.307	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 19-26	0%	+	33.588	7,57	254.418	365.958	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.280	30,73	254.418	365.958	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	30.158	4,52	254.418	136.385	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.180	12,20	254.418	136.385	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	26.733	5,10	254.418	136.385	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.076	9,69	254.418	136.385	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	23.305	5,85	254.418	136.385	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.975	8,03	254.418	136.385	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	19.875	6,86	254.418	136.385	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.875	6,86	254.418	136.385	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	16.975	8,03	254.418	136.385	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.305	5,85	254.418	136.385	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	14.077	9,69	254.418	136.385	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.732	5,10	254.418	136.385	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	11.179	12,20	254.418	136.385	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.158	4,52	254.418	136.385	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	8.279	30,73	254.418	365.958	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.588	7,57	254.418	365.958	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 6-13-20-27**						
Trave 6-13	0%	+	74.055	3,44	254.418	364.267	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.622	4,06	254.418	364.267	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	72.506	1,86	254.418	134.694	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.932	2,11	254.418	134.694	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	70.959	1,90	254.418	134.694	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-65.240	2,06	254.418	134.694	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	69.409	1,94	254.418	134.694	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.550	2,02	254.418	134.694	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	67.860	1,98	254.418	134.694	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.861	1,98	254.418	134.694	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	66.550	2,02	254.418	134.694	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.410	1,94	254.418	134.694	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	65.242	2,06	254.418	134.694	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-70.957	1,90	254.418	134.694	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	63.932	2,11	254.418	134.694	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.507	1,86	254.418	134.694	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	100,0 %	+	62.640	4,06	254.418	364.267	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-74.024	3,44	254.418	364.267	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 13-20	0%	+	40.351	6,31	254.418	364.325	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.809	11,67	254.418	364.325	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	37.841	3,80	254.418	143.935	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.932	6,01	254.418	143.935	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	35.329	4,07	254.418	143.935	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.056	5,52	254.418	143.935	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	32.816	4,39	254.418	143.935	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.181	5,11	254.418	143.935	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	30.305	4,75	254.418	143.935	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.305	4,75	254.418	143.935	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	28.181	5,11	254.418	143.935	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.816	4,39	254.418	143.935	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	26.057	5,52	254.418	143.935	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.328	4,07	254.418	143.935	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	23.934	6,01	254.418	143.935	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.839	3,80	254.418	143.935	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	21.810	11,67	254.418	364.325	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.351	6,31	254.418	364.325	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 20-27	0%	+	36.564	6,96	254.418	365.890	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.297	30,66	254.418	365.890	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	33.134	4,11	254.418	136.316	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.197	12,17	254.418	136.316	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	29.709	4,59	254.418	136.316	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.093	9,67	254.418	136.316	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	26.282	5,19	254.418	136.316	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.992	8,02	254.418	136.316	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	22.852	5,97	254.418	136.316	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.892	6,85	254.418	136.316	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	19.952	6,83	254.418	136.316	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.321	5,85	254.418	136.316	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	17.054	7,99	254.418	136.316	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.749	5,10	254.418	136.316	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	14.156	9,63	254.418	136.316	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.175	4,52	254.418	136.316	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	11.256	22,60	254.418	365.890	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.605	7,57	254.418	365.890	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 7-14-21-28**						
Trave 7-14	0%	+	94.888	2,68	254.418	363.489	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-85.904	2,96	254.418	363.489	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	93.705	1,53	254.418	143.099	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-86.974	1,65	254.418	143.099	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	92.525	1,55	254.418	143.099	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-88.042	1,63	254.418	143.099	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	91.346	1,57	254.418	143.099	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.109	1,61	254.418	143.099	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	90.169	1,59	254.418	143.099	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-90.176	1,59	254.418	143.099	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	89.105	1,61	254.418	143.099	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-91.351	1,57	254.418	143.099	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	88.041	1,63	254.418	143.099	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-92.526	1,55	254.418	143.099	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	86.979	1,65	254.418	143.099	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-93.698	1,53	254.418	143.099	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	85.919	2,96	254.418	363.489	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-94.869	2,68	254.418	363.489	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 14-21	0%	+	39.358	6,46	254.418	364.744	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.377	10,88	254.418	364.744	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	37.249	3,63	254.418	135.171	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.283	5,35	254.418	135.171	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	35.144	3,85	254.418	135.171	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.186	4,97	254.418	135.171	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	33.046	4,09	254.418	135.171	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.084	4,65	254.418	135.171	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	30.956	4,37	254.418	135.171	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.981	4,36	254.418	135.171	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	29.067	4,65	254.418	135.171	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.068	4,09	254.418	135.171	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	27.180	4,97	254.418	135.171	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.153	3,85	254.418	135.171	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	25.299	5,34	254.418	135.171	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.230	3,63	254.418	135.171	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	23.422	10,86	254.418	364.744	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.302	6,47	254.418	364.744	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 21-28	0%	+	34.147	7,45	254.418	365.380	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.684	20,06	254.418	365.380	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	31.332	4,33	254.418	135.807	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.235	8,91	254.418	135.807	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	28.517	4,76	254.418	135.807	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg ϴ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-17.785	7,64	254.418	135.807	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	25.702	5,28	254.418	135.807	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.336	6,68	254.418	135.807	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	22.888	5,93	254.418	135.807	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.886	5,93	254.418	135.807	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	20.337	6,68	254.418	135.807	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.702	5,28	254.418	135.807	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	17.787	7,64	254.418	135.807	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.517	4,76	254.418	135.807	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	15.236	8,91	254.418	135.807	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.332	4,33	254.418	135.807	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	12.685	20,06	254.418	365.380	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.147	7,45	254.418	365.380	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 9-16-23**						
Trave 9-16	0%	+	37.071	6,86	254.418	364.487	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.546	14,50	254.418	364.487	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	34.431	3,92	254.418	134.914	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.775	6,82	254.418	134.914	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	31.782	4,24	254.418	134.914	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.009	6,13	254.418	134.914	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.132	4,63	254.418	134.914	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.244	5,56	254.418	134.914	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	26.480	5,09	254.418	134.914	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.480	5,09	254.418	134.914	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	24.245	5,56	254.418	134.914	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.130	4,63	254.418	134.914	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	22.011	6,13	254.418	134.914	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.779	4,25	254.418	134.914	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	19.776	6,82	254.418	134.914	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.430	3,92	254.418	134.914	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	17.539	14,51	254.418	364.487	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.082	6,86	254.418	364.487	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 16-23	0%	+	33.626	7,57	254.418	365.840	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.319	30,58	254.418	365.840	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	30.196	4,51	254.418	136.267	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.219	12,15	254.418	136.267	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	26.771	5,09	254.418	136.267	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.115	9,65	254.418	136.267	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	23.343	5,84	254.418	136.267	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.014	8,01	254.418	136.267	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	19.914	6,84	254.418	136.267	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.914	6,84	254.418	136.267	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17.014	8,01	254.418	136.267	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.343	5,84	254.418	136.267	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	14.116	9,65	254.418	136.267	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.771	5,09	254.418	136.267	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	11.218	12,15	254.418	136.267	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.197	4,51	254.418	136.267	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	8.318	30,59	254.418	365.840	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.627	7,57	254.418	365.840	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 7b-9b**						
Trave 7b-9b	0%	+	5.354	21,50	115.094	325.716	7.896	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	115.094	325.716	7.896	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	4.853	20,08	115.094	97.462	7.896	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	115.094	97.462	7.896	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	3.428	28,11	114.654	96.375	4.088	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	114.654	96.375	4.088	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	2.862	33,67	114.654	96.375	4.088	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	114.654	96.375	4.088	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	1.362	70,19	114.278	95.594	835	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-335	NS	114.278	95.594	835	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	778	NS	114.475	95.439	2.539	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.883	33,10	114.475	95.439	2.539	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	343	NS	114.475	95.439	2.539	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.318	28,76	114.475	95.439	2.539	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	114.948	95.024	6.633	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.724	14,13	114.948	95.024	6.633	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	114.948	323.278	6.633	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.233	15,89	114.948	323.278	6.633	0	0	0	2,50	0,25133	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1b-6b-8b**						
Trave 1b-6b	0%	+	105.698	3,42	458.770	361.282	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.518	10,17	458.770	361.282	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	105.698	3,42	458.770	361.282	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.042	9,50	458.770	361.282	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	105.698	3,42	458.770	361.282	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.565	8,91	458.770	361.282	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	104.799	2,53	458.770	264.940	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.089	6,15	458.770	264.940	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	102.435	2,59	458.770	264.940	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.613	5,81	458.770	264.940	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	99.912	2,65	458.770	264.940	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-48.136	5,50	458.770	264.940	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	97.388	2,72	458.770	264.940	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.468	5,25	458.770	264.940	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	94.864	2,79	458.770	264.940	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.468	5,25	458.770	264.940	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	92.341	2,87	458.770	264.940	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.468	5,25	458.770	264.940	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
Trave 6b-8b	0%	+	69.352	3,82	458.890	264.940	862	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-99.663	2,66	458.890	264.940	862	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	69.352	3,82	458.890	264.940	862	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-102.040	2,60	458.890	264.940	862	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	69.352	3,82	458.890	264.940	862	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-104.418	2,54	458.890	264.940	862	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	67.458	3,93	458.890	264.940	862	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-106.796	2,48	458.890	264.940	862	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	65.081	4,07	458.890	264.940	862	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-109.173	2,43	458.890	264.940	862	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	62.703	4,23	458.890	264.940	862	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-111.125	2,38	458.890	264.940	862	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	60.325	5,99	458.890	361.282	862	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-111.855	3,23	458.890	361.282	862	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	57.948	6,23	458.890	361.282	862	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-111.855	3,23	458.890	361.282	862	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	55.570	6,50	458.890	361.282	862	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-111.855	3,23	458.890	361.282	862	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Scala 2b-3b-4b**						
Trave 2b-3b	0%	+	55.423	9,61	532.889	643.173	36.646	0	0	0	2,50	0,67020	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	532.889	643.173	36.646	0	0	0	2,50	0,67020	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	43.521	6,33	532.608	275.646	33.984	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	532.608	275.646	33.984	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	31.042	8,88	532.327	275.646	31.323	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	532.327	275.646	31.323	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	21.640	12,74	532.045	275.646	28.661	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.544	NS	532.045	275.646	28.661	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	14.983	18,40	531.764	275.646	25.999	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.202	29,96	531.764	275.646	25.999	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	8.325	33,11	531.483	275.646	23.337	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.859	17,38	531.483	275.646	23.337	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	1.667	NS	531.201	275.646	20.675	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.517	12,24	531.201	275.646	20.675	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	530.920	275.646	18.014	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.627	8,45	530.920	275.646	18.014	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	530.612	275.646	15.098	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.529	6,19	530.612	275.646	15.098	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
Trave 3b-4b	0%	+	207.226	1,33	531.386	275.646	22.420	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-233.204	1,18	531.386	275.646	22.420	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	206.865	1,33	531.386	275.646	22.420	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-233.839	1,18	531.386	275.646	22.420	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	206.231	1,34	531.386	275.646	22.420	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-234.474	1,18	531.386	275.646	22.420	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	37,6%	+	205.596	1,34	531.386	275.646	22.420	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-235.108	1,17	531.386	275.646	22.420	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	50,1%	+	204.962	1,34	531.386	275.646	22.420	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-235.743	1,17	531.386	275.646	22.420	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	62,6%	+	204.327	1,35	531.386	275.646	22.420	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-236.377	1,17	531.386	275.646	22.420	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	74,9%	+	203.692	2,61	531.386	643.173	22.420	0	0	0	2,50	0,67020	0,0000	0,0000	NO
		-	-237.012	2,24	531.386	643.173	22.420	0	0	0	2,50	0,67020	0,0000	0,0000	NO
	87,4%	+	203.058	2,62	531.386	643.173	22.420	0	0	0	2,50	0,67020	0,0000	0,0000	NO
		-	-237.647	2,24	531.386	643.173	22.420	0	0	0	2,50	0,67020	0,0000	0,0000	NO
	99,9%	+	202.423	2,63	531.386	643.173	22.420	0	0	0	2,50	0,67020	0,0000	0,0000	NO
		-	-238.007	2,23	531.386	643.173	22.420	0	0	0	2,50	0,67020	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Scala 4b-5b-6b**						
Trave 4b-5b	0%	+	178.105	2,97	529.016	643.173	0	0	0	0	2,50	0,67020	0,0000	0,0000	NO
		-	-106.653	4,96	529.016	643.173	0	0	0	0	2,50	0,67020	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	176.576	3,00	529.016	643.173	0	0	0	0	2,50	0,67020	0,0000	0,0000	NO
		-	-108.453	4,88	529.016	643.173	0	0	0	0	2,50	0,67020	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	174.775	1,58	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-110.254	2,50	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	172.975	1,59	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-112.055	2,46	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	171.174	1,61	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-113.855	2,42	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	169.374	1,63	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-115.656	2,38	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	167.573	1,64	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-117.457	2,35	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	165.772	1,66	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-119.257	2,31	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	163.972	1,68	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-120.786	2,28	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
Trave 5b-6b	0%	+	44.630	6,18	529.621	275.646	5.730	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.462	26,35	529.621	275.646	5.730	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	39.267	7,02	529.091	275.646	716	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.129	17,09	529.091	275.646	716	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	33.600	8,20	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.795	12,65	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	27.933	9,87	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.462	10,04	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	22.267	12,38	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.128	8,32	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	16.600	16,61	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.795	7,11	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	10.934	25,21	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.461	6,20	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	5.267	52,33	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.128	5,50	529.016	275.646	0	0	0	0	2,50	0,28723	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	529.016	643.173	0	0	0	0	2,50	0,67020	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.492	9,53	529.016	643.173	0	0	0	0	2,50	0,67020	0,0000	0,0000	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
+/- [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N_{Ed} Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
$V_{Rsd,p}$ Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V_{R1} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
$V_{Rd,f}$ Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.
$A_{sw,p}$ Area dei ferri piegati.
$A_{s,Dg}$ Area di ferri incrociati nelle zone critiche.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	CtgΘ	u_m	A	t	A_{sw}	$A_{s,l}$	$A_{f,t}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7**						
Trave 1-2	0%	2.985	10,07	70.858	69.000	30.058	2,50	1.356	112.346	111	0,00136	0,00	11,59	NO
	25,0%	2.985	2,08	70.858	6.223	32.918	2,50	1.356	112.346	111	0,00136	0,00	12,69	NO
	50,0%	2.985	2,08	70.858	6.223	34.238	2,50	1.356	112.346	111	0,00136	0,00	13,20	NO
	75,0%	2.985	2,08	70.858	6.223	34.091	2,50	1.356	112.346	111	0,00136	0,00	13,14	NO
	100%	2.985	8,67	70.858	69.000	25.878	2,50	1.356	112.346	111	0,00136	0,00	9,98	NO
Trave 2-3	0%	1.507	17,17	70.858	69.000	25.878	2,50	1.356	112.346	111	0,00069	0,00	9,98	NO
	25,0%	1.507	10,24	70.858	15.430	34.385	2,50	1.356	112.346	111	0,00069	0,00	13,26	NO
	50,0%	1.507	10,24	70.858	15.430	37.025	2,50	1.356	112.346	111	0,00069	0,00	14,28	NO
	75,0%	1.507	10,24	70.858	15.430	33.945	2,50	1.356	112.346	111	0,00069	0,00	13,09	NO
	100,0 %	1.507	16,73	70.858	69.000	25.218	2,50	1.356	112.346	111	0,00069	0,00	9,72	NO
Trave 3-4	0%	2.432	10,28	70.858	69.000	24.998	2,50	1.356	112.346	111	0,00111	0,00	9,64	NO
	25,0%	2.432	2,56	70.858	6.223	32.478	2,50	1.356	112.346	111	0,00111	0,00	12,52	NO
	50,0%	2.432	2,56	70.858	6.223	35.851	2,50	1.356	112.346	111	0,00111	0,00	13,82	NO
	75,0%	2.432	2,56	70.858	6.223	35.118	2,50	1.356	112.346	111	0,00111	0,00	13,54	NO
	100,0 %	2.432	10,55	70.858	69.000	25.658	2,50	1.356	112.346	111	0,00111	0,00	9,89	NO
Trave 4-5	0%	2.163	11,57	91.550	57.062	25.035	2,50	1.520	134.400	120	0,00082	0,00	9,04	NO
	25,0%	2.163	1,69	91.550	3.657	36.383	2,50	1.520	134.400	120	0,00082	0,00	13,14	NO
	50,0%	2.163	1,69	91.550	3.657	36.696	2,50	1.520	134.400	120	0,00082	0,00	13,26	NO
	75,0%	2.163	1,69	91.550	3.657	37.792	2,50	1.520	134.400	120	0,00082	0,00	13,65	NO
	100%	2.163	12,12	91.550	57.062	26.209	2,50	1.520	134.400	120	0,00082	0,00	9,47	NO
Trave 5-6	0%	1.840	13,73	91.550	57.062	25.270	2,50	1.520	134.400	120	0,00070	0,00	9,13	NO
	25,0%	1.840	1,99	91.550	3.657	36.383	2,50	1.520	134.400	120	0,00070	0,00	13,14	NO
	50,0%	1.840	1,99	91.550	3.657	36.696	2,50	1.520	134.400	120	0,00070	0,00	13,26	NO
	75,0%	1.840	1,99	91.550	3.657	36.383	2,50	1.520	134.400	120	0,00070	0,00	13,14	NO
	100%	1.840	13,99	91.550	57.062	25.740	2,50	1.520	134.400	120	0,00070	0,00	9,30	NO
Trave 6-7	0%	1.326	17,46	91.550	57.062	23.157	2,50	1.520	134.400	120	0,00050	0,00	8,37	NO
	25,0%	1.326	2,76	91.550	3.657	36.853	2,50	1.520	134.400	120	0,00050	0,00	13,31	NO
	50,0%	1.326	2,76	91.550	3.657	37.322	2,50	1.520	134.400	120	0,00050	0,00	13,48	NO
	75,0%	1.326	2,76	91.550	3.657	35.131	2,50	1.520	134.400	120	0,00050	0,00	12,69	NO
	100%	1.326	20,30	91.550	57.062	26.914	2,50	1.520	134.400	120	0,00050	0,00	9,72	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14**						
Trave 8-9	0%	1.110	9,49	51.417	89.827	10.529	2,50	1.192	88.804	102	0,00064	0,00	4,51	NO
	25,0%	1.110	4,43	51.417	4.919	18.903	2,50	1.192	88.804	102	0,00064	0,00	8,11	NO
	50,0%	1.110	4,43	51.417	4.919	18.375	2,50	1.192	88.804	102	0,00064	0,00	7,88	NO
	75,0%	1.110	4,43	51.417	4.919	24.911	2,50	1.192	88.804	102	0,00064	0,00	10,68	NO
	100%	1.110	5,33	51.417	89.827	5.920	2,50	1.192	88.804	102	0,00064	0,00	2,54	NO
Trave 9-10	0%	1.147	5,33	51.417	89.827	6.118	2,50	1.192	88.804	102	0,00066	0,00	2,62	NO
	25,0%	1.147	10,63	51.417	12.197	26.098	2,50	1.192	88.804	102	0,00066	0,00	11,19	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	$Ctg\Theta$	u_m	A	t	A_{sw}	$A_{s,l}$	$A_{f,t}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	50,0%	1.147	10,63	51.417	12.197	18.903	2,50	1.192	88.804	102	0,00066	0,00	8,11	NO
	75,0%	1.147	10,63	51.417	12.197	25.834	2,50	1.192	88.804	102	0,00066	0,00	11,08	NO
	100,0 %	1.147	6,02	51.417	89.827	6.909	2,50	1.192	88.804	102	0,00066	0,00	2,96	NO
Trave 10-11	0%	1.536	3,47	51.417	89.827	5.327	2,50	1.192	88.804	102	0,00088	0,00	2,28	NO
	25,0%	1.536	3,20	51.417	4.919	25.570	2,50	1.192	88.804	102	0,00088	0,00	10,96	NO
	50,0%	1.536	3,20	51.417	4.919	18.244	2,50	1.192	88.804	102	0,00088	0,00	7,82	NO
	75,0%	1.536	3,20	51.417	4.919	30.787	2,50	1.192	88.804	102	0,00088	0,00	13,20	NO
	100%	1.536	5,75	51.417	89.827	8.829	2,50	1.192	88.804	102	0,00088	0,00	3,79	NO
Trave 11-12	0%	706	12,51	51.417	89.827	8.829	2,50	1.192	88.804	102	0,00041	0,00	3,79	NO
	25,0%	706	6,97	51.417	4.919	30.655	2,50	1.192	88.804	102	0,00041	0,00	13,14	NO
	50,0%	706	6,97	51.417	4.919	18.375	2,50	1.192	88.804	102	0,00041	0,00	7,88	NO
	75,0%	706	6,97	51.417	4.919	25.702	2,50	1.192	88.804	102	0,00041	0,00	11,02	NO
	100%	706	7,82	51.417	89.827	5.524	2,50	1.192	88.804	102	0,00041	0,00	2,37	NO
Trave 12-13	0%	728	8,68	51.417	89.827	6.316	2,50	1.192	88.804	102	0,00042	0,00	2,71	NO
	25,0%	728	6,76	51.417	4.919	25.966	2,50	1.192	88.804	102	0,00042	0,00	11,13	NO
	50,0%	728	6,76	51.417	4.919	18.903	2,50	1.192	88.804	102	0,00042	0,00	8,11	NO
	75,0%	728	6,76	51.417	4.919	26.098	2,50	1.192	88.804	102	0,00042	0,00	11,19	NO
	100,0 %	728	11,12	51.417	89.827	8.096	2,50	1.192	88.804	102	0,00042	0,00	3,47	NO
Trave 13-14	0%	1.819	3,15	51.417	89.827	5.722	2,50	1.192	88.804	102	0,00105	0,00	2,45	NO
	25,0%	1.819	2,70	51.417	4.919	25.570	2,50	1.192	88.804	102	0,00105	0,00	10,96	NO
	50,0%	1.819	2,70	51.417	4.919	18.639	2,50	1.192	88.804	102	0,00105	0,00	7,99	NO
	75,0%	1.819	2,70	51.417	4.919	18.903	2,50	1.192	88.804	102	0,00105	0,00	8,11	NO
	100,0 %	1.819	4,74	51.417	89.827	8.616	2,50	1.192	88.804	102	0,00105	0,00	3,69	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**						
Trave 15-16	0%	3.841	5,13	112.846	20.476	19.713	2,50	1.691	156.198	127	0,00126	0,00	6,82	NO
	25,0%	3.841	5,33	112.846	20.476	41.133	2,50	1.691	156.198	127	0,00126	0,00	14,23	NO
	50,0%	3.841	5,33	112.846	20.476	37.045	2,50	1.691	156.198	127	0,00126	0,00	12,81	NO
	75,0%	3.841	5,33	112.846	20.476	55.377	2,50	1.691	156.198	127	0,00126	0,00	19,15	NO
	100%	3.841	2,77	112.846	20.476	10.656	2,50	1.691	156.198	127	0,00126	0,00	3,69	NO
Trave 16-17	0%	2.301	7,19	112.846	20.476	16.542	2,50	1.691	156.198	127	0,00075	0,00	5,72	NO
	25,0%	2.301	8,90	112.846	20.476	58.321	2,50	1.691	156.198	127	0,00075	0,00	20,17	NO
	50,0%	2.301	8,90	112.846	20.476	41.624	2,50	1.691	156.198	127	0,00075	0,00	14,39	NO
	75,0%	2.301	8,90	112.846	20.476	59.629	2,50	1.691	156.198	127	0,00075	0,00	20,62	NO
	100%	2.301	7,44	112.846	20.476	17.115	2,50	1.691	156.198	127	0,00075	0,00	5,92	NO
Trave 17-18	0%	2.512	6,91	112.846	20.476	17.360	2,50	1.691	156.198	127	0,00082	0,00	6,00	NO
	25,0%	2.512	8,15	112.846	20.476	58.321	2,50	1.691	156.198	127	0,00082	0,00	20,17	NO
	50,0%	2.512	8,15	112.846	20.476	41.133	2,50	1.691	156.198	127	0,00082	0,00	14,23	NO
	75,0%	2.512	8,15	112.846	20.476	59.465	2,50	1.691	156.198	127	0,00082	0,00	20,56	NO
	100%	2.512	6,52	112.846	20.476	16.379	2,50	1.691	156.198	127	0,00082	0,00	5,66	NO
Trave 18-19	0%	2.585	6,34	112.846	20.476	16.379	2,50	1.691	156.198	127	0,00085	0,00	5,66	NO
	25,0%	2.585	7,92	112.846	20.476	59.465	2,50	1.691	156.198	127	0,00085	0,00	20,56	NO
	50,0%	2.585	7,92	112.846	20.476	41.133	2,50	1.691	156.198	127	0,00085	0,00	14,23	NO
	75,0%	2.585	7,92	112.846	20.476	58.321	2,50	1.691	156.198	127	0,00085	0,00	20,17	NO
	100%	2.585	6,62	112.846	20.476	17.115	2,50	1.691	156.198	127	0,00085	0,00	5,92	NO
Trave 19-20	0%	2.219	7,60	112.846	20.476	16.869	2,50	1.691	156.198	127	0,00073	0,00	5,83	NO
	25,0%	2.219	9,23	112.846	20.476	59.629	2,50	1.691	156.198	127	0,00073	0,00	20,62	NO
	50,0%	2.219	9,23	112.846	20.476	41.460	2,50	1.691	156.198	127	0,00073	0,00	14,34	NO
	75,0%	2.219	9,23	112.846	20.476	59.629	2,50	1.691	156.198	127	0,00073	0,00	20,62	NO
	100%	2.219	8,01	112.846	20.476	17.769	2,50	1.691	156.198	127	0,00073	0,00	6,14	NO
Trave 20-21	0%	2.091	7,09	112.846	20.476	14.825	2,50	1.691	156.198	127	0,00068	0,00	5,13	NO
	25,0%	2.091	9,79	112.846	20.476	55.868	2,50	1.691	156.198	127	0,00068	0,00	19,32	NO
	50,0%	2.091	9,79	112.846	20.476	38.353	2,50	1.691	156.198	127	0,00068	0,00	13,26	NO
	75,0%	2.091	9,79	112.846	20.476	41.624	2,50	1.691	156.198	127	0,00068	0,00	14,39	NO
	100,0 %	2.091	9,79	112.846	20.476	25.518	2,50	1.691	156.198	127	0,00068	0,00	8,82	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**						
Trave 22-23	0%	2.646	6,80	91.550	57.062	17.992	2,50	1.520	134.400	120	0,00101	0,00	6,50	NO
	25,0%	2.646	1,38	91.550	3.657	33.253	2,50	1.520	134.400	120	0,00101	0,00	12,01	NO
	50,0%	2.646	1,38	91.550	3.657	32.314	2,50	1.520	134.400	120	0,00101	0,00	11,67	NO
	75,0%	2.646	1,38	91.550	3.657	38.818	2,50	1.520	134.400	120	0,00101	0,00	14,02	NO
	100%	2.646	5,83	91.550	57.062	15.418	2,50	1.520	134.400	120	0,00101	0,00	5,57	NO
Trave 23-24	0%	2.057	9,21	91.550	57.062	18.939	2,50	1.520	134.400	120	0,00078	0,00	6,84	NO
	25,0%	2.057	1,78	91.550	3.657	41.949	2,50	1.520	134.400	120	0,00078	0,00	15,16	NO
	50,0%	2.057	1,78	91.550	3.657	34.505	2,50	1.520	134.400	120	0,00078	0,00	12,47	NO
	75,0%	2.057	1,78	91.550	3.657	36.540	2,50	1.520	134.400	120	0,00078	0,00	13,20	NO
	100,0 %	2.057	6,73	91.550	57.062	13.844	2,50	1.520	134.400	120	0,00078	0,00	5,00	NO
Trave 24-25	0%	2.099	6,71	91.550	57.062	14.079	2,50	1.520	134.400	120	0,00080	0,00	5,09	NO
	25,0%	2.099	1,74	91.550	3.657	36.696	2,50	1.520	134.400	120	0,00080	0,00	13,26	NO
	50,0%	2.099	1,74	91.550	3.657	34.192	2,50	1.520	134.400	120	0,00080	0,00	12,35	NO
	75,0%	2.099	1,74	91.550	3.657	36.540	2,50	1.520	134.400	120	0,00080	0,00	13,20	NO
	100%	2.099	6,60	91.550	57.062	13.844	2,50	1.520	134.400	120	0,00080	0,00	5,00	NO
Trave 25-26	0%	2.114	6,55	91.550	57.062	13.844	2,50	1.520	134.400	120	0,00080	0,00	5,00	NO
	25,0%	2.114	1,73	91.550	3.657	36.540	2,50	1.520	134.400	120	0,00080	0,00	13,20	NO
	50,0%	2.114	1,73	91.550	3.657	34.348	2,50	1.520	134.400	120	0,00080	0,00	12,41	NO
	75,0%	2.114	1,73	91.550	3.657	36.696	2,50	1.520	134.400	120	0,00080	0,00	13,26	NO
	100%	2.114	6,66	91.550	57.062	14.079	2,50	1.520	134.400	120	0,00080	0,00	5,09	NO
Trave 26-27	0%	2.017	6,75	91.550	57.062	13.609	2,50	1.520	134.400	120	0,00077	0,00	4,92	NO
	25,0%	2.017	1,81	91.550	3.657	36.540	2,50	1.520	134.400	120	0,00077	0,00	13,20	NO
	50,0%	2.017	1,81	91.550	3.657	34.505	2,50	1.520	134.400	120	0,00077	0,00	12,47	NO
	75,0%	2.017	1,81	91.550	3.657	42.262	2,50	1.520	134.400	120	0,00077	0,00	15,27	NO
	100,0 %	2.017	9,62	91.550	57.062	19.409	2,50	1.520	134.400	120	0,00077	0,00	7,01	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	A_{sw}	$A_{s,l}$	$A_{f,t}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Trave 27-28	0%	1.849	9,10	91.550	57.062	16.826	2,50	1.520	134.400	120	0,00070	0,00	6,08	NO
	25,0%	1.849	1,98	91.550	3.657	40.070	2,50	1.520	134.400	120	0,00070	0,00	14,48	NO
	50,0%	1.849	1,98	91.550	3.657	33.096	2,50	1.520	134.400	120	0,00070	0,00	11,96	NO
	75,0%	1.849	1,98	91.550	3.657	33.566	2,50	1.520	134.400	120	0,00070	0,00	12,13	NO
	100%	1.849	10,62	91.550	57.062	19.635	2,50	1.520	134.400	120	0,00070	0,00	7,09	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 1-8-15-22**						
Trave 1-8	0%	7.851	2,98	70.858	69.000	23.385	2,50	1.356	112.346	111	0,00357	0,00	9,02	NO
	25,0%	7.851	3,26	70.858	25.953	25.585	2,50	1.356	112.346	111	0,00357	0,00	9,86	NO
	50,0%	7.851	3,31	70.858	25.953	34.238	2,50	1.356	112.346	111	0,00357	0,00	13,20	NO
	75,0%	7.851	3,31	70.858	25.953	26.611	2,50	1.356	112.346	111	0,00357	0,00	10,26	NO
	100,0 %	7.851	3,07	70.858	69.000	24.118	2,50	1.356	112.346	111	0,00357	0,00	9,30	NO
Trave 8-15	0%	2.562	9,90	70.858	69.000	25.365	2,50	1.356	112.346	111	0,00117	0,00	9,78	NO
	25,0%	2.562	6,02	70.858	15.430	30.425	2,50	1.356	112.346	111	0,00117	0,00	11,73	NO
	50,0%	2.562	6,02	70.858	15.430	34.385	2,50	1.356	112.346	111	0,00117	0,00	13,26	NO
	75,0%	2.562	6,02	70.858	15.430	27.051	2,50	1.356	112.346	111	0,00117	0,00	10,43	NO
	100%	2.562	8,81	70.858	69.000	22.578	2,50	1.356	112.346	111	0,00117	0,00	8,71	NO
Trave 15-22	0%	3.136	7,60	70.858	69.000	23.825	2,50	1.356	112.346	111	0,00143	0,00	9,19	NO
	25,0%	3.136	1,98	70.858	6.223	29.691	2,50	1.356	112.346	111	0,00143	0,00	11,45	NO
	50,0%	3.136	1,98	70.858	6.223	34.238	2,50	1.356	112.346	111	0,00143	0,00	13,20	NO
	75,0%	3.136	1,98	70.858	6.223	28.958	2,50	1.356	112.346	111	0,00143	0,00	11,17	NO
	100,0 %	3.136	7,20	70.858	69.000	22.578	2,50	1.356	112.346	111	0,00143	0,00	8,71	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 2-9-16-23**						
Trave 2-9	0%	819	14,18	34.163	124.159	11.617	2,50	992	59.004	102	0,00071	0,00	6,24	NO
	25,0%	819	9,89	34.163	8.104	14.355	2,50	992	59.004	102	0,00071	0,00	7,71	NO
	50,0%	819	9,89	34.163	8.104	18.251	2,50	992	59.004	102	0,00071	0,00	9,80	NO
	75,0%	819	9,89	34.163	8.104	15.618	2,50	992	59.004	102	0,00071	0,00	8,39	NO
	100,0 %	819	15,60	34.163	124.159	12.775	2,50	992	59.004	102	0,00071	0,00	6,86	NO
Trave 9-16	0%	422	36,76	34.163	124.159	15.513	2,50	992	59.004	102	0,00037	0,00	8,33	NO
	25,0%	422	7,74	34.163	3.268	17.092	2,50	992	59.004	102	0,00037	0,00	9,18	NO
	50,0%	422	7,74	34.163	3.268	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00037	0,00	10,37	NO
	75,0%	422	7,74	34.163	3.268	16.040	2,50	992	59.004	102	0,00037	0,00	8,61	NO
	100%	422	34,51	34.163	124.159	14.565	2,50	992	59.004	102	0,00037	0,00	7,82	NO
Trave 16-23	0%	383	39,68	34.163	124.159	15.197	2,50	992	59.004	102	0,00033	0,00	8,16	NO
	25,0%	383	8,53	34.163	3.268	18.251	2,50	992	59.004	102	0,00033	0,00	9,80	NO
	50,0%	383	8,53	34.163	3.268	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00033	0,00	10,37	NO
	75,0%	383	8,53	34.163	3.268	18.882	2,50	992	59.004	102	0,00033	0,00	10,14	NO
	100%	383	36,38	34.163	124.159	13.934	2,50	992	59.004	102	0,00033	0,00	7,48	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 3-10-17-24**						
Trave 3-10	0%	905	10,86	34.163	124.159	9.827	2,50	992	59.004	102	0,00078	0,00	5,28	NO
	25,0%	905	8,95	34.163	8.104	13.618	2,50	992	59.004	102	0,00078	0,00	7,31	NO
	50,0%	905	8,95	34.163	8.104	18.251	2,50	992	59.004	102	0,00078	0,00	9,80	NO
	75,0%	905	8,95	34.163	8.104	13.828	2,50	992	59.004	102	0,00078	0,00	7,43	NO
	100,0 %	905	11,91	34.163	124.159	10.775	2,50	992	59.004	102	0,00078	0,00	5,79	NO
Trave 10-17	0%	642	23,26	34.163	124.159	14.934	2,50	992	59.004	102	0,00056	0,00	8,02	NO
	25,0%	642	5,09	34.163	3.268	17.092	2,50	992	59.004	102	0,00056	0,00	9,18	NO
	50,0%	642	5,09	34.163	3.268	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00056	0,00	10,37	NO
	75,0%	642	5,09	34.163	3.268	14.881	2,50	992	59.004	102	0,00056	0,00	7,99	NO
	100,0 %	642	21,70	34.163	124.159	13.934	2,50	992	59.004	102	0,00056	0,00	7,48	NO
Trave 17-24	0%	292	49,88	34.163	124.159	14.565	2,50	992	59.004	102	0,00025	0,00	7,82	NO
	25,0%	292	11,19	34.163	3.268	18.251	2,50	992	59.004	102	0,00025	0,00	9,80	NO
	50,0%	292	11,19	34.163	3.268	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00025	0,00	10,37	NO
	75,0%	292	11,19	34.163	3.268	18.040	2,50	992	59.004	102	0,00025	0,00	9,69	NO
	100%	292	44,47	34.163	124.159	12.986	2,50	992	59.004	102	0,00025	0,00	6,97	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 4-11-18-25**						
Trave 4-11	0%	533	7,57	34.163	124.159	4.036	2,50	992	59.004	102	0,00046	0,00	2,17	NO
	25,0%	533	15,20	34.163	8.104	10.143	2,50	992	59.004	102	0,00046	0,00	5,45	NO
	50,0%	533	15,20	34.163	8.104	17.198	2,50	992	59.004	102	0,00046	0,00	9,24	NO
	75,0%	533	15,20	34.163	8.104	10.564	2,50	992	59.004	102	0,00046	0,00	5,67	NO
	100%	533	9,05	34.163	124.159	4.826	2,50	992	59.004	102	0,00046	0,00	2,59	NO
Trave 11-18	0%	368	34,43	34.163	124.159	12.670	2,50	992	59.004	102	0,00032	0,00	6,80	NO
	25,0%	368	8,88	34.163	3.268	16.145	2,50	992	59.004	102	0,00032	0,00	8,67	NO
	50,0%	368	8,88	34.163	3.268	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00032	0,00	10,37	NO
	75,0%	368	8,88	34.163	3.268	16.145	2,50	992	59.004	102	0,00032	0,00	8,67	NO
	100%	368	35,29	34.163	124.159	12.986	2,50	992	59.004	102	0,00032	0,00	6,97	NO
Trave 18-25	0%	278	46,71	34.163	124.159	12.986	2,50	992	59.004	102	0,00024	0,00	6,97	NO
	25,0%	278	11,76	34.163	3.268	17.198	2,50	992	59.004	102	0,00024	0,00	9,24	NO
	50,0%	278	11,76	34.163	3.268	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00024	0,00	10,37	NO
	75,0%	278	11,76	34.163	3.268	17.830	2,50	992	59.004	102	0,00024	0,00	9,58	NO
	100%	278	46,71	34.163	124.159	12.986	2,50	992	59.004	102	0,00024	0,00	6,97	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 5-12-19-26**						
Trave 5-12	0%	1.127	2,41	34.163	124.159	2.720	2,50	992	59.004	102	0,00098	0,00	1,46	NO
	25,0%	1.127	2,90	34.163	3.268	8.774	2,50	992	59.004	102	0,00098	0,00	4,71	NO
	50,0%	1.127	2,90	34.163	3.268	16.145	2,50	992	59.004	102	0,00098	0,00	8,67	NO
	75,0%	1.127	2,90	34.163	3.268	11.723	2,50	992	59.004	102	0,00098	0,00	6,30	NO
	100,0 %	1.127	5,31	34.163	124.159	5.984	2,50	992	59.004	102	0,00098	0,00	3,21	NO
Trave 12-19	0%	732	15,30	34.163	124.159	11.196	2,50	992	59.004	102	0,00063	0,00	6,01	NO
	25,0%	732	11,07	34.163	8.104	15.618	2,50	992	59.004	102	0,00063	0,00	8,39	NO
	50,0%	732	11,07	34.163	8.104	18.145	2,50	992	59.004	102	0,00063	0,00	9,75	NO
	75,0%	732	11,07	34.163	8.104	15.092	2,50	992	59.004	102	0,00063	0,00	8,11	NO
	100%	732	15,87	34.163	124.159	11.617	2,50	992	59.004	102	0,00063	0,00	6,24	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	$Ctg\Theta$	u_m	A	t	A_{sw}	$A_{s,l}$	$A_{f,t}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Trave 19-26	0%	280	46,38	34.163	124.159	12.986	2,50	992	59.004	102	0,00024	0,00	6,97	NO
	25,0%	280	11,67	34.163	3.268	17.092	2,50	992	59.004	102	0,00024	0,00	9,18	NO
	50,0%	280	11,67	34.163	3.268	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00024	0,00	10,37	NO
	75,0%	280	11,67	34.163	3.268	17.619	2,50	992	59.004	102	0,00024	0,00	9,46	NO
	100%	280	43,56	34.163	124.159	12.196	2,50	992	59.004	102	0,00024	0,00	6,55	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 6-13-20-27**						
Trave 6-13	0%	1.002	3,35	34.163	124.159	3.358	2,50	992	59.004	102	0,00087	0,00	1,80	NO
	25,0%	1.002	3,26	34.163	3.268	10.623	2,50	992	59.004	102	0,00087	0,00	5,71	NO
	50,0%	1.002	3,26	34.163	3.268	15.092	2,50	992	59.004	102	0,00087	0,00	8,11	NO
	75,0%	1.002	3,26	34.163	3.268	9.617	2,50	992	59.004	102	0,00087	0,00	5,16	NO
	100,0 %	1.002	2,61	34.163	124.159	2.615	2,50	992	59.004	102	0,00087	0,00	1,40	NO
Trave 13-20	0%	756	12,65	34.163	124.159	9.564	2,50	992	59.004	102	0,00065	0,00	5,14	NO
	25,0%	756	10,72	34.163	8.104	14.881	2,50	992	59.004	102	0,00065	0,00	7,99	NO
	50,0%	756	10,72	34.163	8.104	18.251	2,50	992	59.004	102	0,00065	0,00	9,80	NO
	75,0%	756	10,72	34.163	8.104	13.934	2,50	992	59.004	102	0,00065	0,00	7,48	NO
	100%	756	12,65	34.163	124.159	9.564	2,50	992	59.004	102	0,00065	0,00	5,14	NO
Trave 20-27	0%	322	37,39	34.163	124.159	12.038	2,50	992	59.004	102	0,00028	0,00	6,47	NO
	25,0%	322	10,15	34.163	3.268	16.040	2,50	992	59.004	102	0,00028	0,00	8,61	NO
	50,0%	322	10,15	34.163	3.268	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00028	0,00	10,37	NO
	75,0%	322	10,15	34.163	3.268	16.777	2,50	992	59.004	102	0,00028	0,00	9,01	NO
	100%	322	34,44	34.163	124.159	11.091	2,50	992	59.004	102	0,00028	0,00	5,96	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 7-14-21-28**						
Trave 7-14	0%	2.409	2,45	34.163	124.159	5.891	2,50	992	59.004	102	0,00209	2,26	0,90	NO
	25,0%	2.409	3,05	34.163	8.104	7.359	2,50	992	59.004	102	0,00209	0,00	3,95	NO
	50,0%	2.409	3,36	34.163	8.104	16.777	2,50	992	59.004	102	0,00209	0,00	9,01	NO
	75,0%	2.409	1,68	34.163	8.104	4.036	2,50	992	59.004	102	0,00209	0,00	2,17	NO
	100%	2.409	1,09	34.163	124.159	2.626	2,50	992	59.004	102	0,00209	0,00	1,41	NO
Trave 14-21	0%	1.122	6,27	34.163	124.159	7.037	2,50	992	59.004	102	0,00097	0,00	3,78	NO
	25,0%	1.122	2,91	34.163	3.268	12.670	2,50	992	59.004	102	0,00097	0,00	6,80	NO
	50,0%	1.122	2,91	34.163	3.268	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00097	0,00	10,37	NO
	75,0%	1.122	2,91	34.163	3.268	12.670	2,50	992	59.004	102	0,00097	0,00	6,80	NO
	100,0 %	1.122	5,90	34.163	124.159	6.616	2,50	992	59.004	102	0,00097	0,00	3,55	NO
Trave 21-28	0%	1.073	10,48	34.163	124.159	11.249	2,50	992	59.004	102	0,00093	0,00	6,04	NO
	25,0%	1.073	3,05	34.163	3.268	16.145	2,50	992	59.004	102	0,00093	0,00	8,67	NO
	50,0%	1.073	3,05	34.163	3.268	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00093	0,00	10,37	NO
	75,0%	1.073	3,05	34.163	3.268	15.092	2,50	992	59.004	102	0,00093	0,00	8,11	NO
	100%	1.073	9,75	34.163	124.159	10.459	2,50	992	59.004	102	0,00093	0,00	5,62	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 1-2-1b-3-4-5-6-7**						
Trave 1-2	0%	4.272	4,53	70.858	69.000	19.352	2,50	1.356	112.346	111	0,00194	0,00	7,46	NO
	25,0%	4.272	1,46	70.858	6.223	26.611	2,50	1.356	112.346	111	0,00194	0,00	10,26	NO
	50,0%	4.272	1,46	70.858	6.223	34.385	2,50	1.356	112.346	111	0,00194	0,00	13,26	NO
	75,0%	4.272	1,46	70.858	6.223	25.585	2,50	1.356	112.346	111	0,00194	0,00	9,86	NO
	100%	4.272	5,73	70.858	69.000	24.485	2,50	1.356	112.346	111	0,00194	2,26	7,18	NO
Trave 2-1b	0%	12.096	1,84	70.858	69.000	22.285	2,50	1.356	112.346	111	0,00550	2,26	6,33	NO
	25,0%	12.096	2,15	70.858	25.953	27.491	2,50	1.356	112.346	111	0,00550	2,26	8,34	NO
	50,0%	12.096	2,15	70.858	25.953	34.238	2,50	1.356	112.346	111	0,00550	2,26	10,94	NO
	75,0%	12.096	2,15	70.858	25.953	36.585	2,50	1.356	112.346	111	0,00550	2,26	11,84	NO
	100%	12.096	2,15	70.858	25.953	33.798	2,50	1.356	112.346	111	0,00550	2,26	10,77	NO
Trave 1b-3	0%	17.937	1,03	70.858	25.953	18.398	2,50	1.356	112.346	111	0,00816	2,26	4,83	NO
	25,0%	17.937	1,12	70.858	25.953	20.012	2,50	1.356	112.346	111	0,00816	2,26	5,45	NO
	50,0%	17.937	1,45	70.858	25.953	26.465	2,50	1.356	112.346	111	0,00816	2,26	7,94	NO
	75,0%	17.937	1,14	70.858	69.000	20.386	2,50	1.356	112.346	111	0,00816	2,26	5,60	NO
	100%	17.937	1,22	70.858	69.000	21.926	2,50	1.356	112.346	111	0,00816	4,52	3,93	NO
Trave 3-4	0%	3.336	7,60	70.858	69.000	25.365	2,50	1.356	112.346	111	0,00152	2,26	7,52	NO
	25,0%	3.336	1,87	70.858	6.223	29.545	2,50	1.356	112.346	111	0,00152	0,00	11,39	NO
	50,0%	3.336	1,87	70.858	6.223	32.478	2,50	1.356	112.346	111	0,00152	0,00	12,52	NO
	75,0%	3.336	1,87	70.858	6.223	26.611	2,50	1.356	112.346	111	0,00152	0,00	10,26	NO
	100,0 %	3.336	4,92	70.858	69.000	16.418	2,50	1.356	112.346	111	0,00152	0,00	6,33	NO
Trave 4-5	0%	3.104	3,98	91.550	57.062	12.357	2,50	1.520	134.400	120	0,00118	0,00	4,46	NO
	25,0%	3.104	1,18	91.550	3.657	30.435	2,50	1.520	134.400	120	0,00118	0,00	11,00	NO
	50,0%	3.104	1,18	91.550	3.657	33.409	2,50	1.520	134.400	120	0,00118	0,00	12,07	NO
	75,0%	3.104	1,18	91.550	3.657	30.279	2,50	1.520	134.400	120	0,00118	0,00	10,94	NO
	100%	3.104	3,68	91.550	57.062	11.418	2,50	1.520	134.400	120	0,00118	0,00	4,12	NO
Trave 5-6	0%	2.773	4,03	91.550	57.062	11.183	2,50	1.520	134.400	120	0,00105	0,00	4,04	NO
	25,0%	2.773	1,32	91.550	3.657	28.870	2,50	1.520	134.400	120	0,00105	0,00	10,43	NO
	50,0%	2.773	1,32	91.550	3.657	33.409	2,50	1.520	134.400	120	0,00105	0,00	12,07	NO
	75,0%	2.773	1,32	91.550	3.657	35.844	2,50	1.520	134.400	120	0,00105	0,00	12,95	NO
	100%	2.773	6,12	91.550	57.062	16.983	2,50	1.520	134.400	120	0,00105	0,00	6,14	NO
Trave 6-7	0%	2.436	5,33	91.550	57.062	12.992	2,50	1.520	134.400	120	0,00093	0,00	4,69	NO
	25,0%	2.436	1,50	91.550	3.657	33.496	2,50	1.520	134.400	120	0,00093	0,00	12,10	NO
	50,0%	2.436	1,50	91.550	3.657	32.783	2,50	1.520	134.400	120	0,00093	0,00	11,84	NO
	75,0%	2.436	1,50	91.550	3.657	26.522	2,50	1.520	134.400	120	0,00093	0,00	9,58	NO
	100%	2.436	4,78	91.550	57.062	11.652	2,50	1.520	134.400	120	0,00093	0,00	4,21	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 7b-8-9-8b-10-11-12-13-14**						
Trave 7b-8	0%	7.726	4,64	70.858	69.000	35.851	2,50	1.356	112.346	111	0,00351	0,00	13,82	NO
	25,0%	7.726	4,64	70.858	69.000	35.851	2,50	1.356	112.346	111	0,00351	0,00	13,82	NO
	50,0%	10.750	3,33	70.858	38.094	35.851	2,50	1.356	112.346	111	0,00489	0,00	13,82	NO
	75,0%	9.037	3,89	70.858	69.000	35.118	2,50	1.356	112.346	111	0,00411	0,00	13,54	NO
	100%	9.640	3,24	70.858	69.000	31.231	2,50	1.356	112.346	111	0,00439	0,00	12,04	NO
Trave 8-9	0%	8.756	1,22	70.858	69.000	10.698	2,50	1.356	112.346	111	0,00398	0,00	4,12	NO
	25,0%	8.756	1,76	70.858	15.430	25.291	2,50	1.356	112.346	111	0,00398	0,00	9,75	NO
	50,0%	8.756	1,76	70.858	15.430	32.331	2,50	1.356	112.346	111	0,00398	0,00	12,47	NO
	75,0%	8.756	1,76	70.858	15.430	29.920	2,50	1.356	112.346	111	0,00398	0,00	11,54	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	A_{sw}	$A_{s,l}$	$A_{f,t}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	100%	8.756	2,36	70.858	69.000	20.680	2,50	1.356	112.346	111	0,00398	2,26	5,71	NO
Trave 9-8b	0%	10.085	1,87	70.858	69.000	18.855	2,50	1.356	112.346	111	0,00459	2,26	5,01	NO
	25,0%	10.085	1,53	70.858	15.430	23.906	2,50	1.356	112.346	111	0,00459	2,26	6,96	NO
	50,0%	10.085	1,53	70.858	15.430	32.120	2,50	1.356	112.346	111	0,00459	2,26	10,12	NO
	75,0%	10.085	1,53	70.858	15.430	35.639	2,50	1.356	112.346	111	0,00459	2,26	11,48	NO
	100,0 %	10.085	1,53	70.858	15.430	34.173	2,50	1.356	112.346	111	0,00459	2,26	10,91	NO
Trave 8b-10	0%	14.143	1,09	70.858	15.430	19.360	2,50	1.356	112.346	111	0,00643	2,26	5,20	NO
	25,0%	14.143	1,09	70.858	15.430	36.764	2,50	1.356	112.346	111	0,00643	2,26	11,91	NO
	50,0%	14.143	1,09	70.858	15.430	37.122	2,50	1.356	112.346	111	0,00643	2,26	12,05	NO
	75,0%	14.143	1,76	70.858	69.000	24.949	2,50	1.356	112.346	111	0,00643	2,26	7,36	NO
	100,0 %	14.143	1,40	70.858	69.000	19.816	2,50	1.356	112.346	111	0,00643	4,52	3,12	NO
Trave 10-11	0%	2.104	5,96	51.417	89.827	12.543	2,50	1.192	88.804	102	0,00121	2,26	3,12	NO
	25,0%	2.104	2,34	51.417	4.919	38.128	2,50	1.192	88.804	102	0,00121	0,00	16,35	NO
	50,0%	2.104	2,34	51.417	4.919	16.734	2,50	1.192	88.804	102	0,00121	0,00	7,18	NO
	75,0%	2.104	2,34	51.417	4.919	36.546	2,50	1.192	88.804	102	0,00121	0,00	15,67	NO
	100%	2.104	2,70	51.417	89.827	5.686	2,50	1.192	88.804	102	0,00121	0,00	2,44	NO
Trave 11-12	0%	857	6,86	51.417	89.827	5.883	2,50	1.192	88.804	102	0,00049	0,00	2,52	NO
	25,0%	857	5,74	51.417	4.919	37.996	2,50	1.192	88.804	102	0,00049	0,00	16,29	NO
	50,0%	857	5,74	51.417	4.919	16.734	2,50	1.192	88.804	102	0,00049	0,00	7,18	NO
	75,0%	857	5,74	51.417	4.919	37.337	2,50	1.192	88.804	102	0,00049	0,00	16,01	NO
	100%	857	7,79	51.417	89.827	6.675	2,50	1.192	88.804	102	0,00049	0,00	2,86	NO
Trave 12-13	0%	1.097	8,61	51.417	89.827	9.444	2,50	1.192	88.804	102	0,00063	0,00	4,05	NO
	25,0%	1.097	4,48	51.417	4.919	31.065	2,50	1.192	88.804	102	0,00063	0,00	13,32	NO
	50,0%	1.097	4,48	51.417	4.919	13.364	2,50	1.192	88.804	102	0,00063	0,00	5,73	NO
	75,0%	1.097	4,48	51.417	4.919	31.065	2,50	1.192	88.804	102	0,00063	0,00	13,32	NO
	100,0 %	1.097	9,51	51.417	89.827	10.433	2,50	1.192	88.804	102	0,00063	0,00	4,47	NO
Trave 13-14	0%	2.397	3,86	51.417	89.827	9.246	2,50	1.192	88.804	102	0,00138	0,00	3,96	NO
	25,0%	2.397	2,05	51.417	4.919	36.810	2,50	1.192	88.804	102	0,00138	0,00	15,78	NO
	50,0%	2.397	2,05	51.417	4.919	17.394	2,50	1.192	88.804	102	0,00138	0,00	7,46	NO
	75,0%	2.397	2,05	51.417	4.919	27.431	2,50	1.192	88.804	102	0,00138	0,00	11,76	NO
	100,0 %	2.397	1,79	51.417	89.827	4.279	2,50	1.192	88.804	102	0,00138	0,00	1,83	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**						
Trave 15-16	0%	6.727	2,11	130.503	34.734	14.186	2,50	1.655	168.595	136	0,00204	0,00	4,45	NO
	25,0%	6.727	5,16	130.503	34.734	40.875	2,50	1.655	168.595	136	0,00204	0,00	12,82	NO
	50,0%	6.727	4,92	130.503	34.734	33.101	2,50	1.655	168.595	136	0,00204	0,00	10,38	NO
	75,0%	6.727	5,16	130.503	34.734	55.322	2,50	1.655	168.595	136	0,00204	0,00	17,35	NO
	100%	6.727	1,44	130.503	34.734	9.698	2,50	1.655	168.595	136	0,00204	0,00	3,04	NO
Trave 16-17	0%	5.229	3,04	130.503	34.734	15.919	2,50	1.655	168.595	136	0,00159	0,00	4,99	NO
	25,0%	5.229	6,64	130.503	34.734	62.175	2,50	1.655	168.595	136	0,00159	0,00	19,50	NO
	50,0%	5.229	6,64	130.503	34.734	38.511	2,50	1.655	168.595	136	0,00159	0,00	12,08	NO
	75,0%	5.229	6,64	130.503	34.734	56.304	2,50	1.655	168.595	136	0,00159	0,00	17,66	NO
	100%	5.229	2,39	130.503	34.734	12.483	2,50	1.655	168.595	136	0,00159	0,00	3,91	NO
Trave 17-18	0%	4.834	2,53	130.503	34.734	12.213	2,50	1.655	168.595	136	0,00147	0,00	3,83	NO
	25,0%	4.834	7,19	130.503	34.734	55.582	2,50	1.655	168.595	136	0,00147	0,00	17,43	NO
	50,0%	4.834	7,19	130.503	34.734	38.331	2,50	1.655	168.595	136	0,00147	0,00	12,02	NO
	75,0%	4.834	7,19	130.503	34.734	56.484	2,50	1.655	168.595	136	0,00147	0,00	17,71	NO
	100%	4.834	2,53	130.503	34.734	12.213	2,50	1.655	168.595	136	0,00147	0,00	3,83	NO
Trave 18-19	0%	4.692	2,49	130.503	34.734	11.672	2,50	1.655	168.595	136	0,00142	0,00	3,66	NO
	25,0%	4.692	7,40	130.503	34.734	55.763	2,50	1.655	168.595	136	0,00142	0,00	17,49	NO
	50,0%	4.692	7,40	130.503	34.734	38.331	2,50	1.655	168.595	136	0,00142	0,00	12,02	NO
	75,0%	4.692	7,40	130.503	34.734	56.664	2,50	1.655	168.595	136	0,00142	0,00	17,77	NO
	100%	4.692	2,72	130.503	34.734	12.754	2,50	1.655	168.595	136	0,00142	0,00	4,00	NO
Trave 19-20	0%	4.908	2,43	130.503	34.734	11.942	2,50	1.655	168.595	136	0,00149	0,00	3,74	NO
	25,0%	4.908	7,08	130.503	34.734	55.943	2,50	1.655	168.595	136	0,00149	0,00	17,54	NO
	50,0%	4.908	7,08	130.503	34.734	38.691	2,50	1.655	168.595	136	0,00149	0,00	12,13	NO
	75,0%	4.908	7,08	130.503	34.734	55.763	2,50	1.655	168.595	136	0,00149	0,00	17,49	NO
	100%	4.908	2,49	130.503	34.734	12.213	2,50	1.655	168.595	136	0,00149	0,00	3,83	NO
Trave 20-21	0%	4.197	1,09	130.503	4.588	8.426	2,50	1.655	168.595	136	0,00127	0,00	2,64	NO
	25,0%	4.197	1,09	130.503	4.588	51.615	2,50	1.655	168.595	136	0,00127	0,00	16,19	NO
	50,0%	4.197	1,09	130.503	4.588	35.445	2,50	1.655	168.595	136	0,00127	0,00	11,11	NO
	75,0%	4.197	1,09	130.503	4.588	37.710	2,50	1.655	168.595	136	0,00127	0,00	11,82	NO
	100,0 %	4.197	1,09	130.503	4.588	15.078	2,50	1.655	168.595	136	0,00127	0,00	4,73	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**						
Trave 22-23	0%	3.959	1,43	91.550	57.062	5.644	2,50	1.520	134.400	120	0,00151	0,00	2,04	NO
	25,0%	3.959	6,99	91.550	27.689	30.922	2,50	1.520	134.400	120	0,00151	0,00	11,17	NO
	50,0%	3.959	5,59	91.550	27.689	22.140	2,50	1.520	134.400	120	0,00151	0,00	8,00	NO
	75,0%	3.959	6,99	91.550	27.689	38.679	2,50	1.520	134.400	120	0,00151	0,00	13,97	NO
	100%	3.959	1,17	91.550	57.062	4.635	2,50	1.520	134.400	120	0,00151	0,00	1,67	NO
Trave 23-24	0%	3.343	2,86	91.550	57.062	9.565	2,50	1.520	134.400	120	0,00127	0,00	3,46	NO
	25,0%	3.343	1,09	91.550	3.657	42.279	2,50	1.520	134.400	120	0,00127	0,00	15,27	NO
	50,0%	3.343	1,09	91.550	3.657	26.053	2,50	1.520	134.400	120	0,00127	0,00	9,41	NO
	75,0%	3.343	1,09	91.550	3.657	43.062	2,50	1.520	134.400	120	0,00127	0,00	15,56	NO
	100,0 %	3.343	3,21	91.550	57.062	10.739	2,50	1.520	134.400	120	0,00127	0,00	3,88	NO
Trave 24-25	0%	2.995	3,43	91.550	57.062	10.270	2,50	1.520	134.400	120	0,00114	0,00	3,71	NO
	25,0%	2.995	1,22	91.550	3.657	42.123	2,50	1.520	134.400	120	0,00114	0,00	15,22	NO
	50,0%	2.995	1,22	91.550	3.657	26.053	2,50	1.520	134.400	120	0,00114	0,00	9,41	NO
	75,0%	2.995	1,22	91.550	3.657	43.218	2,50	1.520	134.400	120	0,00114	0,00	15,61	NO
	100%	2.995	3,59	91.550	57.062	10.739	2,50	1.520	134.400	120	0,00114	0,00	3,88	NO
Trave 25-26	0%	3.162	3,17	91.550	57.062	10.035	2,50	1.520	134.400	120	0,00120	0,00	3,63	NO
	25,0%	3.162	1,16	91.550	3.657	42.279	2,50	1.520	134.400	120	0,00120	0,00	15,27	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	A_{sw}	$A_{s,l}$	$A_{f,t}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	50,0%	3.162	1,16	91.550	3.657	26.053	2,50	1.520	134.400	120	0,00120	0,00	9,41	NO
	75,0%	3.162	1,16	91.550	3.657	43.218	2,50	1.520	134.400	120	0,00120	0,00	15,61	NO
	100%	3.162	3,40	91.550	57.062	10.739	2,50	1.520	134.400	120	0,00120	0,00	3,88	NO
Trave 26-27	0%	2.960	3,39	91.550	57.062	10.035	2,50	1.520	134.400	120	0,00113	0,00	3,63	NO
	25,0%	2.960	1,24	91.550	3.657	42.279	2,50	1.520	134.400	120	0,00113	0,00	15,27	NO
	50,0%	2.960	1,24	91.550	3.657	26.053	2,50	1.520	134.400	120	0,00113	0,00	9,41	NO
	75,0%	2.960	1,24	91.550	3.657	43.062	2,50	1.520	134.400	120	0,00113	0,00	15,56	NO
	100,0 %	2.960	3,63	91.550	57.062	10.739	2,50	1.520	134.400	120	0,00113	0,00	3,88	NO
Trave 27-28	0%	3.119	2,09	91.550	57.062	6.513	2,50	1.520	134.400	120	0,00119	0,00	2,35	NO
	25,0%	3.119	1,17	91.550	3.657	39.305	2,50	1.520	134.400	120	0,00119	0,00	14,20	NO
	50,0%	3.119	1,17	91.550	3.657	24.957	2,50	1.520	134.400	120	0,00119	0,00	9,02	NO
	75,0%	3.119	1,17	91.550	3.657	32.018	2,50	1.520	134.400	120	0,00119	0,00	11,57	NO
	100%	3.119	2,86	91.550	57.062	8.931	2,50	1.520	134.400	120	0,00119	0,00	3,23	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 9b-10b-11b**						
Trave 9b-10b	0%	3.654	1,78	11.235	78.330	6.511	2,50	592	19.404	102	0,00963	0,00	6,35	NO
	25,0%	3.654	1,78	11.235	12.274	6.511	2,50	592	19.404	102	0,00963	0,00	6,35	NO
	50,0%	3.157	2,06	11.235	12.274	6.511	2,50	592	19.404	102	0,00831	0,00	6,35	NO
	75,0%	3.622	1,16	11.235	12.274	4.191	2,50	592	19.404	102	0,00954	0,00	4,08	NO
	100%	3.622	1,43	11.235	12.274	5.177	2,50	592	19.404	102	0,00954	0,00	5,05	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 1-8-11b-15-22**						
Trave 1-8	0%	2.035	8,28	70.858	69.000	16.858	2,50	1.356	112.346	111	0,00093	0,00	6,50	NO
	25,0%	2.035	9,69	70.858	25.953	19.718	2,50	1.356	112.346	111	0,00093	0,00	7,60	NO
	50,0%	2.035	12,75	70.858	25.953	28.518	2,50	1.356	112.346	111	0,00093	0,00	11,00	NO
	75,0%	2.035	12,75	70.858	25.953	32.918	2,50	1.356	112.346	111	0,00093	0,00	12,69	NO
	100,0 %	2.035	23,02	70.858	69.000	46.851	2,50	1.356	112.346	111	0,00093	6,79	11,28	NO
Trave 8-11b	0%	11.961	2,32	70.858	69.000	27.711	2,50	1.356	112.346	111	0,00544	6,79	3,90	NO
	25,0%	6.163	6,27	70.858	69.000	38.638	2,50	1.356	112.346	111	0,00280	6,79	8,11	NO
	50,0%	5.626	4,61	70.858	25.953	47.438	2,50	1.356	112.346	111	0,00256	6,79	11,50	NO
	75,0%	7.751	3,35	70.858	25.953	44.651	2,50	1.356	112.346	111	0,00353	6,79	10,43	NO
	100%	6.973	3,72	70.858	25.953	33.358	2,50	1.356	112.346	111	0,00317	6,79	6,08	NO
Trave 11b-15	0%	20.207	1,28	70.858	25.953	26.758	2,50	1.356	112.346	111	0,00919	6,79	3,53	NO
	25,0%	20.207	1,28	70.858	25.953	26.905	2,50	1.356	112.346	111	0,00919	6,79	3,59	NO
	50,0%	20.207	1,26	70.858	25.953	25.438	2,50	1.356	112.346	111	0,00919	6,79	3,02	NO
	75,0%	20.207	1,28	70.858	25.953	29.985	2,50	1.356	112.346	111	0,00919	6,79	4,78	NO
	100,0 %	20.207	1,47	70.858	69.000	29.618	2,50	1.356	112.346	111	0,00919	6,79	4,63	NO
Trave 15-22	0%	2.696	14,25	70.858	69.000	38.418	2,50	1.356	112.346	111	0,00123	6,79	8,03	NO
	25,0%	2.696	2,31	70.858	6.223	27.051	2,50	1.356	112.346	111	0,00123	0,00	10,43	NO
	50,0%	2.696	2,31	70.858	6.223	34.385	2,50	1.356	112.346	111	0,00123	0,00	13,26	NO
	75,0%	2.696	2,31	70.858	6.223	26.611	2,50	1.356	112.346	111	0,00123	0,00	10,26	NO
	100,0 %	2.696	7,56	70.858	69.000	20.378	2,50	1.356	112.346	111	0,00123	0,00	7,86	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 3-10-17-24**						
Trave 3-10	0%	1.509	4,38	34.163	124.159	6.616	2,50	992	59.004	102	0,00131	0,00	3,55	NO
	25,0%	1.509	5,37	34.163	8.104	11.617	2,50	992	59.004	102	0,00131	0,00	6,24	NO
	50,0%	1.509	5,37	34.163	8.104	18.145	2,50	992	59.004	102	0,00131	0,00	9,75	NO
	75,0%	1.509	5,37	34.163	8.104	11.512	2,50	992	59.004	102	0,00131	0,00	6,18	NO
	100,0 %	1.509	4,80	34.163	124.159	7.248	2,50	992	59.004	102	0,00131	0,00	3,89	NO
Trave 10-17	0%	1.041	11,97	34.163	124.159	12.460	2,50	992	59.004	102	0,00090	0,00	6,69	NO
	25,0%	1.041	3,14	34.163	3.268	14.987	2,50	992	59.004	102	0,00090	0,00	8,05	NO
	50,0%	1.041	3,14	34.163	3.268	17.198	2,50	992	59.004	102	0,00090	0,00	9,24	NO
	75,0%	1.041	3,14	34.163	3.268	15.092	2,50	992	59.004	102	0,00090	0,00	8,11	NO
	100,0 %	1.041	10,50	34.163	124.159	10.933	2,50	992	59.004	102	0,00090	0,00	5,87	NO
Trave 17-24	0%	732	17,09	34.163	124.159	12.512	2,50	992	59.004	102	0,00063	0,00	6,72	NO
	25,0%	732	4,46	34.163	3.268	16.882	2,50	992	59.004	102	0,00063	0,00	9,07	NO
	50,0%	732	4,46	34.163	3.268	18.251	2,50	992	59.004	102	0,00063	0,00	9,80	NO
	75,0%	732	4,46	34.163	3.268	16.145	2,50	992	59.004	102	0,00063	0,00	8,67	NO
	100%	732	15,58	34.163	124.159	11.407	2,50	992	59.004	102	0,00063	0,00	6,13	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 4-11-18-25**						
Trave 4-11	0%	1.250	3,15	34.163	124.159	3.943	2,50	992	59.004	102	0,00108	0,00	2,12	NO
	25,0%	1.250	6,48	34.163	8.104	8.833	2,50	992	59.004	102	0,00108	0,00	4,74	NO
	50,0%	1.250	6,48	34.163	8.104	16.882	2,50	992	59.004	102	0,00108	0,00	9,07	NO
	75,0%	1.250	4,66	34.163	8.104	5.826	2,50	992	59.004	102	0,00108	0,00	3,13	NO
	100%	1.250	3,79	34.163	124.159	4.732	2,50	992	59.004	102	0,00108	0,00	2,54	NO
Trave 11-18	0%	981	8,57	34.163	124.159	8.406	2,50	992	59.004	102	0,00085	0,00	4,51	NO
	25,0%	981	3,33	34.163	3.268	12.881	2,50	992	59.004	102	0,00085	0,00	6,92	NO
	50,0%	981	3,33	34.163	3.268	17.092	2,50	992	59.004	102	0,00085	0,00	9,18	NO
	75,0%	981	3,33	34.163	3.268	12.565	2,50	992	59.004	102	0,00085	0,00	6,75	NO
	100%	981	8,19	34.163	124.159	8.037	2,50	992	59.004	102	0,00085	0,00	4,32	NO
Trave 18-25	0%	723	14,68	34.163	124.159	10.617	2,50	992	59.004	102	0,00063	0,00	5,70	NO
	25,0%	723	4,52	34.163	3.268	15.092	2,50	992	59.004	102	0,00063	0,00	8,11	NO
	50,0%	723	4,52	34.163	3.268	18.145	2,50	992	59.004	102	0,00063	0,00	9,75	NO
	75,0%	723	4,52	34.163	3.268	15.092	2,50	992	59.004	102	0,00063	0,00	8,11	NO
	100%	723	12,94	34.163	124.159	9.353	2,50	992	59.004	102	0,00063	0,00	5,02	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 15-14b-P4**						
Trave 15-14b	0%	13.516	1,54	45.627	71.526	20.870	2,50	1.192	78.804	102	0,00877	6,79	3,30	NO
	25,0%	13.516	1,66	45.627	71.526	22.392	2,50	1.192	78.804	102	0,00877	6,79	4,03	NO
	50,0%	13.516	1,24	45.627	16.729	38.308	2,50	1.192	78.804	102	0,00877	6,79	11,72	NO
	75,0%	13.516	1,24	45.627	16.729	34.836	2,50	1.192	78.804	102	0,00877	6,79	10,05	NO
	100,0 %	13.516	1,24	45.627	16.729	30.480	2,50	1.192	78.804	102	0,00877	13,57	1,16	NO
Trave 14b-P4	0%	3.529	4,74	45.627	16.729	41.130	2,50	1.192	78.804	102	0,00229	13,57	6,30	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	$Ctg\Theta$	u_m	A	t	A_{sw}	$A_{s,l}$	$A_{f,t}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	25,0%	3.529	4,74	45.627	16.729	28.490	2,50	1.192	78.804	102	0,00229	6,79	6,98	NO
	50,0%	3.529	4,74	45.627	16.729	30.480	2,50	1.192	78.804	102	0,00229	6,79	7,94	NO
	75,0%	3.529	4,74	45.627	16.729	24.849	2,50	1.192	78.804	102	0,00229	6,79	5,22	NO
	100%	3.529	6,25	45.627	71.526	22.041	2,50	1.192	78.804	102	0,00229	6,79	3,86	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 5-12-19-26**						
Trave 5-12	0%	1.700	3,25	34.163	124.159	5.522	2,50	992	59.004	102	0,00147	2,26	0,70	NO
	25,0%	1.700	1,92	34.163	3.268	6.938	2,50	992	59.004	102	0,00147	0,00	3,73	NO
	50,0%	1.700	1,92	34.163	3.268	16.040	2,50	992	59.004	102	0,00147	0,00	8,61	NO
	75,0%	1.700	1,92	34.163	3.268	5.405	2,50	992	59.004	102	0,00147	0,00	2,90	NO
	100,0 %	1.700	2,10	34.163	124.159	3.574	2,50	992	59.004	102	0,00147	0,00	1,92	NO
Trave 12-19	0%	1.585	4,01	34.163	124.159	6.353	2,50	992	59.004	102	0,00137	0,00	3,41	NO
	25,0%	1.585	5,11	34.163	8.104	12.565	2,50	992	59.004	102	0,00137	0,00	6,75	NO
	50,0%	1.585	5,11	34.163	8.104	15.092	2,50	992	59.004	102	0,00137	0,00	8,11	NO
	75,0%	1.585	5,11	34.163	8.104	11.933	2,50	992	59.004	102	0,00137	0,00	6,41	NO
	100%	1.585	3,14	34.163	124.159	4.984	2,50	992	59.004	102	0,00137	0,00	2,68	NO
Trave 19-26	0%	715	12,20	34.163	124.159	8.722	2,50	992	59.004	102	0,00062	0,00	4,68	NO
	25,0%	715	4,57	34.163	3.268	12.986	2,50	992	59.004	102	0,00062	0,00	6,97	NO
	50,0%	715	4,57	34.163	3.268	19.093	2,50	992	59.004	102	0,00062	0,00	10,25	NO
	75,0%	715	4,57	34.163	3.268	14.776	2,50	992	59.004	102	0,00062	0,00	7,94	NO
	100%	715	11,09	34.163	124.159	7.932	2,50	992	59.004	102	0,00062	0,00	4,26	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 6-13-20-27**						
Trave 6-13	0%	1.606	2,20	34.163	124.159	3.533	2,50	992	59.004	102	0,00139	0,00	1,90	NO
	25,0%	1.606	2,03	34.163	3.268	10.950	2,50	992	59.004	102	0,00139	0,00	5,88	NO
	50,0%	1.606	2,03	34.163	3.268	21.526	2,50	992	59.004	102	0,00139	0,00	11,56	NO
	75,0%	1.606	2,03	34.163	3.268	8.681	2,50	992	59.004	102	0,00139	0,00	4,66	NO
	100,0 %	1.606	3,58	34.163	124.159	5.744	2,50	992	59.004	102	0,00139	0,00	3,09	NO
Trave 13-20	0%	1.575	4,34	34.163	124.159	6.832	2,50	992	59.004	102	0,00136	0,00	3,67	NO
	25,0%	1.575	5,15	34.163	8.104	14.835	2,50	992	59.004	102	0,00136	0,00	7,97	NO
	50,0%	1.575	5,15	34.163	8.104	17.198	2,50	992	59.004	102	0,00136	0,00	9,24	NO
	75,0%	1.575	5,15	34.163	8.104	12.834	2,50	992	59.004	102	0,00136	0,00	6,89	NO
	100%	1.575	3,13	34.163	124.159	4.937	2,50	992	59.004	102	0,00136	0,00	2,65	NO
Trave 20-27	0%	752	13,85	34.163	124.159	10.412	2,50	992	59.004	102	0,00065	0,00	5,59	NO
	25,0%	752	4,35	34.163	3.268	16.625	2,50	992	59.004	102	0,00065	0,00	8,93	NO
	50,0%	752	4,35	34.163	3.268	18.251	2,50	992	59.004	102	0,00065	0,00	9,80	NO
	75,0%	752	4,35	34.163	3.268	13.618	2,50	992	59.004	102	0,00065	0,00	7,31	NO
	100%	752	8,03	34.163	124.159	6.037	2,50	992	59.004	102	0,00065	0,00	3,24	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 7-14-21-28**						
Trave 7-14	0%	2.016	2,49	34.163	124.159	5.019	2,50	992	59.004	102	0,00175	2,26	0,43	NO
	25,0%	2.016	4,02	34.163	8.104	11.804	2,50	992	59.004	102	0,00175	0,00	6,34	NO
	50,0%	2.016	4,02	34.163	8.104	25.481	2,50	992	59.004	102	0,00175	0,00	13,68	NO
	75,0%	2.016	2,72	34.163	8.104	5.475	2,50	992	59.004	102	0,00175	0,00	2,94	NO
	100%	2.016	1,00	34.163	124.159	2.018	2,50	992	59.004	102	0,00175	0,00	1,08	NO
Trave 14-21	0%	1.355	1,62	34.163	124.159	2.199	2,50	992	59.004	102	0,00117	0,00	1,18	NO
	25,0%	1.355	2,41	34.163	3.268	12.308	2,50	992	59.004	102	0,00117	0,00	6,61	NO
	50,0%	1.355	2,41	34.163	3.268	18.251	2,50	992	59.004	102	0,00117	0,00	9,80	NO
	75,0%	1.355	2,41	34.163	3.268	11.255	2,50	992	59.004	102	0,00117	0,00	6,04	NO
	100,0 %	1.355	1,20	34.163	124.159	1.620	2,50	992	59.004	102	0,00117	0,00	0,87	NO
Trave 21-28	0%	1.020	8,45	34.163	124.159	8.622	2,50	992	59.004	102	0,00088	0,00	4,63	NO
	25,0%	1.020	3,20	34.163	3.268	15.677	2,50	992	59.004	102	0,00088	0,00	8,42	NO
	50,0%	1.020	3,20	34.163	3.268	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00088	0,00	10,37	NO
	75,0%	1.020	3,20	34.163	3.268	16.203	2,50	992	59.004	102	0,00088	0,00	8,70	NO
	100%	1.020	8,35	34.163	124.159	8.517	2,50	992	59.004	102	0,00088	0,00	4,57	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 9-16-23**						
Trave 9-16	0%	1.490	7,13	34.163	124.159	10.617	2,50	992	59.004	102	0,00129	0,00	5,70	NO
	25,0%	1.490	2,19	34.163	3.268	14.039	2,50	992	59.004	102	0,00129	0,00	7,54	NO
	50,0%	1.490	2,19	34.163	3.268	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00129	0,00	10,37	NO
	75,0%	1.490	2,19	34.163	3.268	14.881	2,50	992	59.004	102	0,00129	0,00	7,99	NO
	100%	1.490	7,23	34.163	124.159	10.775	2,50	992	59.004	102	0,00129	0,00	5,79	NO
Trave 16-23	0%	778	16,49	34.163	124.159	12.828	2,50	992	59.004	102	0,00067	0,00	6,89	NO
	25,0%	778	4,20	34.163	3.268	17.092	2,50	992	59.004	102	0,00067	0,00	9,18	NO
	50,0%	778	4,20	34.163	3.268	18.988	2,50	992	59.004	102	0,00067	0,00	10,20	NO
	75,0%	778	4,20	34.163	3.268	16.040	2,50	992	59.004	102	0,00067	0,00	8,61	NO
	100%	778	16,08	34.163	124.159	12.512	2,50	992	59.004	102	0,00067	0,00	6,72	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 7b-9b**						
Trave 7b-9b	0%	1.153	5,65	11.235	78.330	6.511	2,50	592	19.404	102	0,00304	0,00	6,35	NO
	25,0%	1.468	4,44	11.235	12.274	6.511	2,50	592	19.404	102	0,00387	0,00	6,35	NO
	50,0%	1.694	3,84	11.235	12.274	6.511	2,50	592	19.404	102	0,00446	0,00	6,35	NO
	75,0%	1.739	3,74	11.235	12.274	6.511	2,50	592	19.404	102	0,00458	0,00	6,35	NO
	100,0 %	1.859	3,50	11.235	78.330	6.511	2,50	592	19.404	102	0,00490	0,00	6,35	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
T_{Ed} Momento torcente di progetto.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
T_{Rcd} Momento resistente del calcestruzzo.
T_{Rsd} Momento resistente delle staffe.
T_{Rld} Momento resistente dell'armatura longitudinale.
$Ctg\Theta$ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
u_m Perimetro medio del nucleo resistente.
A Area racchiusa dalla fibra media del profilo periferico (u_m).

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	A_{sw}	$A_{s,l}$	$A_{f,t}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	

t Spessore della sezione cava.
A_{sw} Area delle staffe strettamente necessaria per la torsione.
$A_{s,l}$ Area barre longitudinali di parete esecutive.
$A_{f,t}$ Area di ferri a flessione strettamente necessaria per torsione.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	Ctgϴ	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7**			
Trave 1-2	0%	2985	+	85.649	460.446	70.858	2,50	4,38
			-	-25.206	460.446	70.858	2,50	10,32
	12,5%	2985	+	76.485	460.446	70.858	2,50	4,80
			-	-34.068	460.446	70.858	2,50	8,61
	25,0%	2985	+	67.034	460.446	70.858	2,50	5,33
			-	-43.210	460.446	70.858	2,50	7,35
	37,5%	2985	+	57.583	460.446	70.858	2,50	5,98
			-	-52.352	460.446	70.858	2,50	6,42
	50,0%	2985	+	48.292	460.446	70.858	2,50	6,80
			-	-61.666	460.446	70.858	2,50	5,68
	62,5%	2985	+	39.143	460.446	70.858	2,50	7,87
			-	-71.124	460.446	70.858	2,50	5,09
	75,0%	2985	+	29.992	460.446	70.858	2,50	9,32
			-	-80.584	460.446	70.858	2,50	4,61
	87,5%	2985	+	20.838	460.446	70.858	2,50	11,44
			-	-90.048	460.446	70.858	2,50	4,21
	100%	2985	+	11.680	460.446	70.858	2,50	14,82
			-	-99.515	460.446	70.858	2,50	3,87
Trave 2-3	0%	1507	+	85.572	460.705	70.858	2,50	4,83
			-	-20.986	460.705	70.858	2,50	14,97
	12,5%	1507	+	75.504	460.705	70.858	2,50	5,40
			-	-30.725	460.705	70.858	2,50	11,37
	25,0%	1507	+	65.434	460.705	70.858	2,50	6,12
			-	-40.466	460.705	70.858	2,50	9,17
	37,5%	1507	+	55.360	460.705	70.858	2,50	7,07
			-	-50.211	460.705	70.858	2,50	7,68
	50,0%	1507	+	45.466	460.705	70.858	2,50	8,34
			-	-60.141	460.705	70.858	2,50	6,59
	62,5%	1507	+	35.714	460.705	70.858	2,50	10,12
			-	-70.222	460.705	70.858	2,50	5,76
	75,0%	1507	+	25.962	460.705	70.858	2,50	12,88
			-	-80.304	460.705	70.858	2,50	5,11
	87,5%	1507	+	16.204	460.705	70.858	2,50	17,72
			-	-90.391	460.705	70.858	2,50	4,60
	100,0%	1507	+	6.445	460.705	70.858	2,50	28,36
			-	-100.480	460.705	70.858	2,50	4,18
Trave 3-4	0%	2432	+	85.619	460.785	70.858	2,50	4,54
			-	-19.023	460.785	70.858	2,50	13,23
	12,5%	2432	+	75.225	460.785	70.858	2,50	5,06
			-	-29.080	460.785	70.858	2,50	10,26
	25,0%	2432	+	64.831	460.785	70.858	2,50	5,71
			-	-39.138	460.785	70.858	2,50	8,39
	37,5%	2432	+	54.435	460.785	70.858	2,50	6,56
			-	-49.197	460.785	70.858	2,50	7,09
	50,0%	2432	+	44.227	460.785	70.858	2,50	7,67
			-	-59.446	460.785	70.858	2,50	6,12
	62,5%	2432	+	34.167	460.785	70.858	2,50	9,22
			-	-69.843	460.785	70.858	2,50	5,38
	75,0%	2432	+	24.106	460.785	70.858	2,50	11,54
			-	-80.241	460.785	70.858	2,50	4,80
	87,5%	2432	+	14.043	460.785	70.858	2,50	15,43
			-	-90.641	460.785	70.858	2,50	4,33
	100,0%	2432	+	4.038	460.785	70.858	2,50	23,21
			-	-100.966	460.785	70.858	2,50	3,95
Trave 4-5	0%	2163	+	74.951	536.923	91.550	2,50	6,13
			-	-7.390	536.923	91.550	2,50	26,75
	12,5%	2163	+	64.514	536.923	91.550	2,50	6,95
			-	-17.653	536.923	91.550	2,50	17,70
	25,0%	2163	+	54.073	536.923	91.550	2,50	8,04
			-	-27.919	536.923	91.550	2,50	13,22
	37,5%	2163	+	43.649	536.923	91.550	2,50	9,53
			-	-38.198	536.923	91.550	2,50	10,55
	50,0%	2163	+	33.381	536.923	91.550	2,50	11,66
			-	-48.641	536.923	91.550	2,50	8,76
	62,5%	2163	+	23.115	536.923	91.550	2,50	15,00
			-	-59.081	536.923	91.550	2,50	7,48
	75,0%	2163	+	12.846	536.923	91.550	2,50	21,03
			-	-69.525	536.923	91.550	2,50	6,53
	87,5%	2163	+	2.578	536.923	91.550	2,50	35,18
			-	-79.967	536.923	91.550	2,50	5,80
	100%	2163	+	0	536.923	91.550	2,50	VNR
			-	-90.411	536.923	91.550	2,50	5,21

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
Trave 5-6	0%	1840	+	75.027	537.059	91.550	2,50	6,26
			-	-7.368	537.059	91.550	2,50	29,57
	12,5%	1840	+	64.582	537.059	91.550	2,50	7,13
			-	-17.638	537.059	91.550	2,50	18,89
	25,0%	1840	+	54.134	537.059	91.550	2,50	8,27
			-	-27.912	537.059	91.550	2,50	13,88
	37,5%	1840	+	43.702	537.059	91.550	2,50	9,86
			-	-38.198	537.059	91.550	2,50	10,96
	50,0%	1840	+	33.428	537.059	91.550	2,50	12,14
			-	-48.647	537.059	91.550	2,50	9,04
	62,5%	1840	+	23.154	537.059	91.550	2,50	15,82
			-	-59.096	537.059	91.550	2,50	7,68
	75,0%	1840	+	12.878	537.059	91.550	2,50	22,69
			-	-69.547	537.059	91.550	2,50	6,68
	87,5%	1840	+	2.603	537.059	91.550	2,50	40,09
			-	-79.996	537.059	91.550	2,50	5,92
	100%	1840	+	0	537.059	91.550	2,50	VNR
			-	-90.448	537.059	91.550	2,50	5,30
Trave 6-7	0%	1326	+	75.223	537.184	91.550	2,50	6,47
			-	-9.672	537.184	91.550	2,50	30,78
	12,5%	1326	+	65.150	537.184	91.550	2,50	7,37
			-	-19.577	537.184	91.550	2,50	19,64
	25,0%	1326	+	55.077	537.184	91.550	2,50	8,55
			-	-29.481	537.184	91.550	2,50	14,42
	37,5%	1326	+	45.002	537.184	91.550	2,50	10,18
			-	-39.388	537.184	91.550	2,50	11,39
	50,0%	1326	+	34.928	537.184	91.550	2,50	12,58
			-	-49.294	537.184	91.550	2,50	9,41
	62,5%	1326	+	25.021	537.184	91.550	2,50	16,38
			-	-59.369	537.184	91.550	2,50	8,00
	75,0%	1326	+	15.113	537.184	91.550	2,50	23,46
			-	-69.445	537.184	91.550	2,50	6,96
	87,5%	1326	+	5.204	537.184	91.550	2,50	41,37
			-	-79.523	537.184	91.550	2,50	6,15
	100%	1326	+	0	537.184	91.550	2,50	VNR
			-	-89.599	537.184	91.550	2,50	5,52
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14**			
Trave 8-9	0%	1110	+	105.336	359.277	51.417	2,50	3,18
			-	0	359.277	51.417	2,50	VNR
	12,5%	1110	+	88.302	359.277	51.417	2,50	3,74
			-	0	359.277	51.417	2,50	VNR
	25,0%	1110	+	71.270	359.277	51.417	2,50	4,55
			-	-713	359.277	51.417	2,50	42,42
	37,5%	1110	+	54.234	359.277	51.417	2,50	5,80
			-	-17.365	359.277	51.417	2,50	14,30
	50,0%	1110	+	37.204	359.277	51.417	2,50	7,99
			-	-34.013	359.277	51.417	2,50	8,60
	62,5%	1110	+	20.438	359.277	51.417	2,50	12,74
			-	-50.938	359.277	51.417	2,50	6,12
	75,0%	1110	+	3.786	359.277	51.417	2,50	31,13
			-	-70.534	359.277	51.417	2,50	4,59
	87,5%	1110	+	0	359.277	51.417	2,50	VNR
			-	-95.938	359.277	51.417	2,50	3,46
	100%	1110	+	0	359.277	51.417	2,50	VNR
			-	-109.289	359.277	51.417	2,50	3,07
Trave 9-10	0%	1147	+	112.748	359.118	51.417	2,50	2,97
			-	0	359.118	51.417	2,50	VNR
	12,5%	1147	+	94.898	359.118	51.417	2,50	3,49
			-	0	359.118	51.417	2,50	VNR
	25,0%	1147	+	77.048	359.118	51.417	2,50	4,22
			-	0	359.118	51.417	2,50	VNR
	37,5%	1147	+	59.199	359.118	51.417	2,50	5,34
			-	-14.617	359.118	51.417	2,50	15,87
	50,0%	1147	+	41.349	359.118	51.417	2,50	7,28
			-	-32.066	359.118	51.417	2,50	8,96
	62,5%	1147	+	23.783	359.118	51.417	2,50	11,30
			-	-49.802	359.118	51.417	2,50	6,21
	75,0%	1147	+	6.332	359.118	51.417	2,50	25,04
			-	-67.654	359.118	51.417	2,50	4,75
	87,5%	1147	+	0	359.118	51.417	2,50	VNR
			-	-91.772	359.118	51.417	2,50	3,60
	100,0%	1147	+	0	359.118	51.417	2,50	VNR
			-	-106.339	359.118	51.417	2,50	3,14
Trave 10-11	0%	1536	+	114.008	359.249	51.417	2,50	2,88
			-	0	359.249	51.417	2,50	VNR
	12,5%	1536	+	95.508	359.249	51.417	2,50	3,38
			-	0	359.249	51.417	2,50	VNR
	25,0%	1536	+	76.939	359.249	51.417	2,50	4,10
			-	0	359.249	51.417	2,50	VNR
	37,5%	1536	+	58.370	359.249	51.417	2,50	5,20
			-	-16.963	359.249	51.417	2,50	12,97
	50,0%	1536	+	39.989	359.249	51.417	2,50	7,08
			-	-35.306	359.249	51.417	2,50	7,80

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	62,5%	1536	+	21.838	359.249	51.417	2,50	11,03
			-	-53.874	359.249	51.417	2,50	5,56
	75,0%	1536	+	3.684	359.249	51.417	2,50	24,92
			-	-72.445	359.249	51.417	2,50	4,32
	87,5%	1536	+	0	359.249	51.417	2,50	VNR
			-	-95.887	359.249	51.417	2,50	3,37
	100%	1536	+	0	359.249	51.417	2,50	VNR
			-	-111.525	359.249	51.417	2,50	2,94
Trave 11-12	0%	706	+	118.860	359.385	51.417	2,50	2,90
			-	0	359.385	51.417	2,50	VNR
	12,5%	706	+	100.288	359.385	51.417	2,50	3,42
			-	0	359.385	51.417	2,50	VNR
	25,0%	706	+	81.714	359.385	51.417	2,50	4,15
			-	0	359.385	51.417	2,50	VNR
	37,5%	706	+	63.141	359.385	51.417	2,50	5,28
			-	-12.478	359.385	51.417	2,50	20,64
	50,0%	706	+	44.565	359.385	51.417	2,50	7,26
			-	-30.636	359.385	51.417	2,50	10,10
	62,5%	706	+	26.290	359.385	51.417	2,50	11,51
			-	-49.093	359.385	51.417	2,50	6,65
	75,0%	706	+	8.132	359.385	51.417	2,50	27,50
			-	-67.668	359.385	51.417	2,50	4,95
	87,5%	706	+	0	359.385	51.417	2,50	VNR
			-	-94.445	359.385	51.417	2,50	3,62
	100%	706	+	0	359.385	51.417	2,50	VNR
			-	-109.344	359.385	51.417	2,50	3,14
Trave 12-13	0%	728	+	112.314	359.390	51.417	2,50	3,06
			-	0	359.390	51.417	2,50	VNR
	12,5%	728	+	94.529	359.390	51.417	2,50	3,61
			-	0	359.390	51.417	2,50	VNR
	25,0%	728	+	76.741	359.390	51.417	2,50	4,39
			-	0	359.390	51.417	2,50	VNR
	37,5%	728	+	58.954	359.390	51.417	2,50	5,61
			-	-14.981	359.390	51.417	2,50	17,91
	50,0%	728	+	41.351	359.390	51.417	2,50	7,74
			-	-32.549	359.390	51.417	2,50	9,55
	62,5%	728	+	23.963	359.390	51.417	2,50	12,37
			-	-50.337	359.390	51.417	2,50	6,48
	75,0%	728	+	6.575	359.390	51.417	2,50	30,81
			-	-68.125	359.390	51.417	2,50	4,91
	87,5%	728	+	0	359.390	51.417	2,50	VNR
			-	-90.619	359.390	51.417	2,50	3,76
	100,0%	728	+	0	359.390	51.417	2,50	VNR
			-	-105.087	359.390	51.417	2,50	3,26
Trave 13-14	0%	1819	+	111.789	359.800	51.417	2,50	2,89
			-	0	359.800	51.417	2,50	VNR
	12,5%	1819	+	96.068	359.800	51.417	2,50	3,31
			-	0	359.800	51.417	2,50	VNR
	25,0%	1819	+	77.334	359.800	51.417	2,50	3,99
			-	0	359.800	51.417	2,50	VNR
	37,5%	1819	+	60.106	359.800	51.417	2,50	4,94
			-	-11.621	359.800	51.417	2,50	14,78
	50,0%	1819	+	42.877	359.800	51.417	2,50	6,47
			-	-28.462	359.800	51.417	2,50	8,73
	62,5%	1819	+	25.749	359.800	51.417	2,50	9,35
			-	-45.407	359.800	51.417	2,50	6,19
	75,0%	1819	+	8.910	359.800	51.417	2,50	16,63
			-	-62.632	359.800	51.417	2,50	4,77
	87,5%	1819	+	0	359.800	51.417	2,50	VNR
			-	-82.950	359.800	51.417	2,50	3,76
	100,0%	1819	+	0	359.800	51.417	2,50	VNR
			-	-97.040	359.800	51.417	2,50	3,28
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**			
Trave 15-16	0%	3841	+	188.725	629.293	112.846	2,50	2,99
			-	0	629.293	112.846	2,50	VNR
	12,5%	3841	+	162.735	629.293	112.846	2,50	3,42
			-	0	629.293	112.846	2,50	VNR
	25,0%	3841	+	134.449	629.293	112.846	2,50	4,04
			-	0	629.293	112.846	2,50	VNR
	37,5%	3841	+	106.166	629.293	112.846	2,50	4,93
			-	-5.537	629.293	112.846	2,50	23,34
	50,0%	3841	+	77.882	629.293	112.846	2,50	6,34
			-	-33.194	629.293	112.846	2,50	11,52
	62,5%	3841	+	49.965	629.293	112.846	2,50	8,82
			-	-72.994	629.293	112.846	2,50	6,67
	75,0%	3841	+	22.316	629.293	112.846	2,50	14,39
			-	-115.082	629.293	112.846	2,50	4,61
	87,5%	3841	+	0	629.293	112.846	2,50	VNR
			-	-157.165	629.293	112.846	2,50	3,52
	100%	3841	+	0	629.293	112.846	2,50	VNR
			-	-180.193	629.293	112.846	2,50	3,12
Trave 16-17	0%	2301	+	201.599	628.545	112.846	2,50	2,93
			-	0	628.545	112.846	2,50	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	12,5%	2301	+	173.708	628.545	112.846	2,50	3,37
			-	0	628.545	112.846	2,50	VNR
	25,0%	2301	+	145.656	628.545	112.846	2,50	3,97
			-	0	628.545	112.846	2,50	VNR
	37,5%	2301	+	117.611	628.545	112.846	2,50	4,82
			-	-4.826	628.545	112.846	2,50	35,63
	50,0%	2301	+	89.567	628.545	112.846	2,50	6,14
			-	-32.249	628.545	112.846	2,50	13,95
	62,5%	2301	+	61.846	628.545	112.846	2,50	8,42
			-	-59.991	628.545	112.846	2,50	8,63
	75,0%	2301	+	34.430	628.545	112.846	2,50	13,30
			-	-101.075	628.545	112.846	2,50	5,52
	87,5%	2301	+	7.017	628.545	112.846	2,50	31,69
			-	-142.806	628.545	112.846	2,50	4,04
	100%	2301	+	0	628.545	112.846	2,50	VNR
			-	-165.826	628.545	112.846	2,50	3,52
Trave 17-18	0%	2512	+	197.480	628.529	112.846	2,50	2,97
			-	0	628.529	112.846	2,50	VNR
	12,5%	2512	+	169.452	628.529	112.846	2,50	3,43
			-	0	628.529	112.846	2,50	VNR
	25,0%	2512	+	141.424	628.529	112.846	2,50	4,04
			-	0	628.529	112.846	2,50	VNR
	37,5%	2512	+	113.397	628.529	112.846	2,50	4,93
			-	-8.722	628.529	112.846	2,50	27,67
	50,0%	2512	+	85.371	628.529	112.846	2,50	6,33
			-	-36.127	628.529	112.846	2,50	12,54
	62,5%	2512	+	57.965	628.529	112.846	2,50	8,73
			-	-64.154	628.529	112.846	2,50	8,04
	75,0%	2512	+	30.562	628.529	112.846	2,50	14,11
			-	-102.128	628.529	112.846	2,50	5,41
	87,5%	2512	+	3.159	628.529	112.846	2,50	36,65
			-	-143.843	628.529	112.846	2,50	3,98
	100%	2512	+	0	628.529	112.846	2,50	VNR
			-	-167.328	628.529	112.846	2,50	3,47
Trave 18-19	0%	2585	+	202.365	628.557	112.846	2,50	2,90
			-	0	628.557	112.846	2,50	VNR
	12,5%	2585	+	174.344	628.557	112.846	2,50	3,33
			-	0	628.557	112.846	2,50	VNR
	25,0%	2585	+	146.320	628.557	112.846	2,50	3,91
			-	0	628.557	112.846	2,50	VNR
	37,5%	2585	+	118.302	628.557	112.846	2,50	4,74
			-	-4.547	628.557	112.846	2,50	33,18
	50,0%	2585	+	90.283	628.557	112.846	2,50	6,00
			-	-31.945	628.557	112.846	2,50	13,56
	62,5%	2585	+	62.263	628.557	112.846	2,50	8,20
			-	-59.658	628.557	112.846	2,50	8,49
	75,0%	2585	+	34.760	628.557	112.846	2,50	12,79
			-	-101.364	628.557	112.846	2,50	5,43
	87,5%	2585	+	7.364	628.557	112.846	2,50	28,88
			-	-143.070	628.557	112.846	2,50	3,99
	100%	2585	+	0	628.557	112.846	2,50	VNR
			-	-166.549	628.557	112.846	2,50	3,47
Trave 19-20	0%	2219	+	201.633	628.680	112.846	2,50	2,94
			-	0	628.680	112.846	2,50	VNR
	12,5%	2219	+	173.620	628.680	112.846	2,50	3,38
			-	0	628.680	112.846	2,50	VNR
	25,0%	2219	+	145.606	628.680	112.846	2,50	3,98
			-	0	628.680	112.846	2,50	VNR
	37,5%	2219	+	117.593	628.680	112.846	2,50	4,84
			-	-4.594	628.680	112.846	2,50	37,08
	50,0%	2219	+	89.581	628.680	112.846	2,50	6,17
			-	-31.986	628.680	112.846	2,50	14,18
	62,5%	2219	+	62.190	628.680	112.846	2,50	8,43
			-	-60.252	628.680	112.846	2,50	8,66
	75,0%	2219	+	34.799	628.680	112.846	2,50	13,33
			-	-101.948	628.680	112.846	2,50	5,50
	87,5%	2219	+	7.410	628.680	112.846	2,50	31,80
			-	-143.642	628.680	112.846	2,50	4,03
	100%	2219	+	0	628.680	112.846	2,50	VNR
			-	-167.115	628.680	112.846	2,50	3,50
Trave 20-21	0%	2091	+	199.526	629.135	112.846	2,50	2,98
			-	0	629.135	112.846	2,50	VNR
	12,5%	2091	+	172.388	629.135	112.846	2,50	3,42
			-	0	629.135	112.846	2,50	VNR
	25,0%	2091	+	145.254	629.135	112.846	2,50	4,01
			-	0	629.135	112.846	2,50	VNR
	37,5%	2091	+	118.119	629.135	112.846	2,50	4,85
			-	0	629.135	112.846	2,50	VNR
	50,0%	2091	+	90.985	629.135	112.846	2,50	6,13
			-	-24.646	629.135	112.846	2,50	17,33
	62,5%	2091	+	64.157	629.135	112.846	2,50	8,30
			-	-51.483	629.135	112.846	2,50	9,96
	75,0%	2091	+	37.624	629.135	112.846	2,50	12,77

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-86.798	629.135	112.846	2,50	6,39
	87,5%	2091	+	11.094	629.135	112.846	2,50	27,65
			-	-127.187	629.135	112.846	2,50	4,53
	100,0%	2091	+	0	629.135	112.846	2,50	VNR
			-	-149.182	629.135	112.846	2,50	3,91
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**			
Trave 22-23	0%	2646	+	127.558	538.805	91.550	2,50	3,76
			-	0	538.805	91.550	2,50	VNR
	12,5%	2646	+	109.971	538.805	91.550	2,50	4,29
			-	0	538.805	91.550	2,50	VNR
	25,0%	2646	+	92.386	538.805	91.550	2,50	4,99
			-	0	538.805	91.550	2,50	VNR
	37,5%	2646	+	74.801	538.805	91.550	2,50	5,96
			-	-11.402	538.805	91.550	2,50	19,97
	50,0%	2646	+	57.217	538.805	91.550	2,50	7,40
			-	-28.637	538.805	91.550	2,50	12,19
	62,5%	2646	+	39.980	538.805	91.550	2,50	9,70
			-	-46.223	538.805	91.550	2,50	8,72
	75,0%	2646	+	22.745	538.805	91.550	2,50	14,06
			-	-69.567	538.805	91.550	2,50	6,33
	87,5%	2646	+	5.510	538.805	91.550	2,50	25,56
			-	-95.403	538.805	91.550	2,50	4,86
	100%	2646	+	0	538.805	91.550	2,50	VNR
			-	-110.032	538.805	91.550	2,50	4,29
Trave 23-24	0%	2057	+	132.488	538.267	91.550	2,50	3,72
			-	0	538.267	91.550	2,50	VNR
	12,5%	2057	+	115.036	538.267	91.550	2,50	4,23
			-	0	538.267	91.550	2,50	VNR
	25,0%	2057	+	97.583	538.267	91.550	2,50	4,91
			-	0	538.267	91.550	2,50	VNR
	37,5%	2057	+	80.130	538.267	91.550	2,50	5,84
			-	-7.512	538.267	91.550	2,50	27,45
	50,0%	2057	+	62.678	538.267	91.550	2,50	7,20
			-	-24.618	538.267	91.550	2,50	14,66
	62,5%	2057	+	45.574	538.267	91.550	2,50	9,33
			-	-42.068	538.267	91.550	2,50	9,94
	75,0%	2057	+	28.469	538.267	91.550	2,50	13,27
			-	-62.364	538.267	91.550	2,50	7,23
	87,5%	2057	+	11.365	538.267	91.550	2,50	22,94
			-	-88.005	538.267	91.550	2,50	5,38
	100,0%	2057	+	0	538.267	91.550	2,50	VNR
			-	-102.440	538.267	91.550	2,50	4,70
Trave 24-25	0%	2099	+	123.435	538.197	91.550	2,50	3,96
			-	0	538.197	91.550	2,50	VNR
	12,5%	2099	+	105.985	538.197	91.550	2,50	4,55
			-	0	538.197	91.550	2,50	VNR
	25,0%	2099	+	88.534	538.197	91.550	2,50	5,34
			-	0	538.197	91.550	2,50	VNR
	37,5%	2099	+	71.084	538.197	91.550	2,50	6,45
			-	-11.944	538.197	91.550	2,50	22,16
	50,0%	2099	+	53.633	538.197	91.550	2,50	8,16
			-	-29.048	538.197	91.550	2,50	13,00
	62,5%	2099	+	36.531	538.197	91.550	2,50	11,01
			-	-46.497	538.197	91.550	2,50	9,15
	75,0%	2099	+	19.426	538.197	91.550	2,50	16,94
			-	-63.949	538.197	91.550	2,50	7,05
	87,5%	2099	+	2.323	538.197	91.550	2,50	36,71
			-	-88.366	538.197	91.550	2,50	5,34
	100%	2099	+	0	538.197	91.550	2,50	VNR
			-	-102.800	538.197	91.550	2,50	4,67
Trave 25-26	0%	2114	+	128.329	538.203	91.550	2,50	3,82
			-	0	538.203	91.550	2,50	VNR
	12,5%	2114	+	110.880	538.203	91.550	2,50	4,36
			-	0	538.203	91.550	2,50	VNR
	25,0%	2114	+	93.431	538.203	91.550	2,50	5,08
			-	0	538.203	91.550	2,50	VNR
	37,5%	2114	+	75.983	538.203	91.550	2,50	6,09
			-	-7.759	538.203	91.550	2,50	26,66
	50,0%	2114	+	58.534	538.203	91.550	2,50	7,58
			-	-24.862	538.203	91.550	2,50	14,43
	62,5%	2114	+	41.087	538.203	91.550	2,50	10,06
			-	-41.962	538.203	91.550	2,50	9,90
	75,0%	2114	+	23.912	538.203	91.550	2,50	14,81
			-	-62.334	538.203	91.550	2,50	7,20
	87,5%	2114	+	6.813	538.203	91.550	2,50	27,97
			-	-87.968	538.203	91.550	2,50	5,36
	100%	2114	+	0	538.203	91.550	2,50	VNR
			-	-102.400	538.203	91.550	2,50	4,69
Trave 26-27	0%	2017	+	127.631	538.316	91.550	2,50	3,86
			-	0	538.316	91.550	2,50	VNR
	12,5%	2017	+	110.185	538.316	91.550	2,50	4,41
			-	0	538.316	91.550	2,50	VNR
	25,0%	2017	+	92.738	538.316	91.550	2,50	5,15

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	0	538.316	91.550	2,50	VNR
	37,5%	2017	+	75.292	538.316	91.550	2,50	6,18
			-	-12.341	538.316	91.550	2,50	22,24
	50,0%	2017	+	57.848	538.316	91.550	2,50	7,72
			-	-29.439	538.316	91.550	2,50	13,03
	62,5%	2017	+	40.749	538.316	91.550	2,50	10,23
			-	-46.884	538.316	91.550	2,50	9,16
	75,0%	2017	+	23.650	538.316	91.550	2,50	15,16
			-	-64.330	538.316	91.550	2,50	7,07
	87,5%	2017	+	6.553	538.316	91.550	2,50	29,24
			-	-88.017	538.316	91.550	2,50	5,39
	100,0%	2017	+	0	538.316	91.550	2,50	VNR
			-	-102.447	538.316	91.550	2,50	4,71
Trave 27-28	0%	1849	+	130.882	538.571	91.550	2,50	3,80
			-	0	538.571	91.550	2,50	VNR
	12,5%	1849	+	113.983	538.571	91.550	2,50	4,31
			-	0	538.571	91.550	2,50	VNR
	25,0%	1849	+	97.083	538.571	91.550	2,50	4,99
			-	0	538.571	91.550	2,50	VNR
	37,5%	1849	+	80.183	538.571	91.550	2,50	5,91
			-	-9.480	538.571	91.550	2,50	26,46
	50,0%	1849	+	63.285	538.571	91.550	2,50	7,26
			-	-26.043	538.571	91.550	2,50	14,59
	62,5%	1849	+	46.722	538.571	91.550	2,50	9,35
			-	-42.941	538.571	91.550	2,50	10,01
	75,0%	1849	+	30.160	538.571	91.550	2,50	13,12
			-	-59.839	538.571	91.550	2,50	7,62
	87,5%	1849	+	13.598	538.571	91.550	2,50	22,00
			-	-79.324	538.571	91.550	2,50	5,97
	100%	1849	+	0	538.571	91.550	2,50	VNR
			-	-93.636	538.571	91.550	2,50	5,15
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-8-15-22**			
Trave 1-8	0%	7851	+	128.337	458.935	70.858	2,50	2,56
			-	-115.435	458.935	70.858	2,50	2,76
	12,5%	7851	+	126.733	458.935	70.858	2,50	2,58
			-	-117.029	458.935	70.858	2,50	2,73
	25,0%	7851	+	125.124	458.935	70.858	2,50	2,61
			-	-118.629	458.935	70.858	2,50	2,71
	37,5%	7851	+	123.508	458.935	70.858	2,50	2,63
			-	-120.236	458.935	70.858	2,50	2,68
	50,0%	7851	+	121.883	458.935	70.858	2,50	2,66
			-	-121.851	458.935	70.858	2,50	2,66
	62,5%	7851	+	120.261	458.935	70.858	2,50	2,68
			-	-123.483	458.935	70.858	2,50	2,63
	75,0%	7851	+	118.631	458.935	70.858	2,50	2,71
			-	-125.123	458.935	70.858	2,50	2,61
	87,5%	7851	+	116.994	458.935	70.858	2,50	2,73
			-	-126.770	458.935	70.858	2,50	2,58
	100,0%	7851	+	115.352	458.935	70.858	2,50	2,76
			-	-128.423	458.935	70.858	2,50	2,56
Trave 8-15	0%	2562	+	81.690	459.692	70.858	2,50	4,68
			-	-48.317	459.692	70.858	2,50	7,08
	12,5%	2562	+	76.895	459.692	70.858	2,50	4,92
			-	-52.777	459.692	70.858	2,50	6,62
	25,0%	2562	+	72.341	459.692	70.858	2,50	5,17
			-	-57.035	459.692	70.858	2,50	6,24
	37,5%	2562	+	68.030	459.692	70.858	2,50	5,43
			-	-61.091	459.692	70.858	2,50	5,92
	50,0%	2562	+	64.042	459.692	70.858	2,50	5,70
			-	-65.027	459.692	70.858	2,50	5,63
	62,5%	2562	+	60.392	459.692	70.858	2,50	5,97
			-	-68.852	459.692	70.858	2,50	5,38
	75,0%	2562	+	56.944	459.692	70.858	2,50	6,25
			-	-72.435	459.692	70.858	2,50	5,16
	87,5%	2562	+	53.698	459.692	70.858	2,50	6,54
			-	-75.777	459.692	70.858	2,50	4,98
	100%	2562	+	50.669	459.692	70.858	2,50	6,83
			-	-78.860	459.692	70.858	2,50	4,81
Trave 15-22	0%	3136	+	64.779	459.965	70.858	2,50	5,40
			-	-33.542	459.965	70.858	2,50	8,53
	12,5%	3136	+	60.876	459.965	70.858	2,50	5,66
			-	-37.425	459.965	70.858	2,50	7,96
	25,0%	3136	+	56.957	459.965	70.858	2,50	5,95
			-	-41.322	459.965	70.858	2,50	7,46
	37,5%	3136	+	53.037	459.965	70.858	2,50	6,27
			-	-45.220	459.965	70.858	2,50	7,01
	50,0%	3136	+	49.118	459.965	70.858	2,50	6,62
			-	-49.117	459.965	70.858	2,50	6,62
	62,5%	3136	+	45.220	459.965	70.858	2,50	7,01
			-	-53.037	459.965	70.858	2,50	6,27
	75,0%	3136	+	41.322	459.965	70.858	2,50	7,46
			-	-56.957	459.965	70.858	2,50	5,95
	87,5%	3136	+	37.425	459.965	70.858	2,50	7,96

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-60.876	459.965	70.858	2,50	5,66
	100,0%	3136	+	33.527	459.965	70.858	2,50	8,54
			-	-64.796	459.965	70.858	2,50	5,40
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 2-9-16-23**			
Trave 2-9	0%	819	+	52.660	254.418	34.163	2,50	4,33
			-	-43.612	254.418	34.163	2,50	5,12
	12,5%	819	+	51.507	254.418	34.163	2,50	4,42
			-	-44.746	254.418	34.163	2,50	5,00
	25,0%	819	+	50.358	254.418	34.163	2,50	4,51
			-	-45.875	254.418	34.163	2,50	4,90
	37,5%	819	+	49.215	254.418	34.163	2,50	4,60
			-	-46.999	254.418	34.163	2,50	4,79
	50,0%	819	+	48.084	254.418	34.163	2,50	4,70
			-	-48.112	254.418	34.163	2,50	4,69
	62,5%	819	+	46.976	254.418	34.163	2,50	4,79
			-	-49.239	254.418	34.163	2,50	4,60
	75,0%	819	+	45.874	254.418	34.163	2,50	4,90
			-	-50.359	254.418	34.163	2,50	4,51
	87,5%	819	+	44.778	254.418	34.163	2,50	5,00
			-	-51.474	254.418	34.163	2,50	4,42
	100,0%	819	+	43.689	254.418	34.163	2,50	5,11
			-	-52.582	254.418	34.163	2,50	4,34
Trave 9-16	0%	422	+	35.267	255.030	34.163	2,50	6,64
			-	-18.545	255.030	34.163	2,50	11,76
	12,5%	422	+	33.115	255.030	34.163	2,50	7,03
			-	-20.661	255.030	34.163	2,50	10,71
	25,0%	422	+	30.979	255.030	34.163	2,50	7,47
			-	-22.761	255.030	34.163	2,50	9,84
	37,5%	422	+	28.868	255.030	34.163	2,50	7,97
			-	-24.837	255.030	34.163	2,50	9,11
	50,0%	422	+	26.778	255.030	34.163	2,50	8,52
			-	-26.894	255.030	34.163	2,50	8,49
	62,5%	422	+	24.742	255.030	34.163	2,50	9,14
			-	-28.964	255.030	34.163	2,50	7,94
	75,0%	422	+	22.732	255.030	34.163	2,50	9,85
			-	-31.009	255.030	34.163	2,50	7,47
	87,5%	422	+	20.740	255.030	34.163	2,50	10,68
			-	-33.034	255.030	34.163	2,50	7,05
	100%	422	+	18.801	255.030	34.163	2,50	11,62
			-	-35.003	255.030	34.163	2,50	6,68
Trave 16-23	0%	383	+	31.352	254.970	34.163	2,50	7,45
			-	-10.070	254.970	34.163	2,50	19,72
	12,5%	383	+	28.692	254.970	34.163	2,50	8,08
			-	-12.689	254.970	34.163	2,50	16,40
	25,0%	383	+	26.004	254.970	34.163	2,50	8,83
			-	-15.333	254.970	34.163	2,50	14,02
	37,5%	383	+	23.314	254.970	34.163	2,50	9,74
			-	-17.979	254.970	34.163	2,50	12,24
	50,0%	383	+	20.625	254.970	34.163	2,50	10,86
			-	-20.624	254.970	34.163	2,50	10,86
	62,5%	383	+	17.980	254.970	34.163	2,50	12,24
			-	-23.313	254.970	34.163	2,50	9,74
	75,0%	383	+	15.333	254.970	34.163	2,50	14,02
			-	-26.004	254.970	34.163	2,50	8,83
	87,5%	383	+	12.689	254.970	34.163	2,50	16,40
			-	-28.692	254.970	34.163	2,50	8,08
	100%	383	+	10.042	254.970	34.163	2,50	19,76
			-	-31.383	254.970	34.163	2,50	7,45
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 3-10-17-24**			
Trave 3-10	0%	905	+	52.787	254.545	34.163	2,50	4,28
			-	-44.052	254.545	34.163	2,50	5,01
	12,5%	905	+	51.687	254.545	34.163	2,50	4,36
			-	-45.134	254.545	34.163	2,50	4,91
	25,0%	905	+	50.586	254.545	34.163	2,50	4,44
			-	-46.217	254.545	34.163	2,50	4,81
	37,5%	905	+	49.484	254.545	34.163	2,50	4,53
			-	-47.301	254.545	34.163	2,50	4,71
	50,0%	905	+	48.383	254.545	34.163	2,50	4,62
			-	-48.384	254.545	34.163	2,50	4,62
	62,5%	905	+	47.301	254.545	34.163	2,50	4,71
			-	-49.484	254.545	34.163	2,50	4,53
	75,0%	905	+	46.219	254.545	34.163	2,50	4,81
			-	-50.584	254.545	34.163	2,50	4,44
	87,5%	905	+	45.134	254.545	34.163	2,50	4,91
			-	-51.688	254.545	34.163	2,50	4,36
	100,0%	905	+	44.052	254.545	34.163	2,50	5,01
			-	-52.788	254.545	34.163	2,50	4,28
Trave 10-17	0%	642	+	35.372	255.108	34.163	2,50	6,35
			-	-18.976	255.108	34.163	2,50	10,73
	12,5%	642	+	33.319	255.108	34.163	2,50	6,69
			-	-20.996	255.108	34.163	2,50	9,89
	25,0%	642	+	31.247	255.108	34.163	2,50	7,08
			-	-23.033	255.108	34.163	2,50	9,17

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	37,5%	642	+	29.174	255.108	34.163	2,50	7,51
			-	-25.071	255.108	34.163	2,50	8,54
	50,0%	642	+	27.107	255.108	34.163	2,50	8,00
			-	-27.104	255.108	34.163	2,50	8,00
	62,5%	642	+	25.069	255.108	34.163	2,50	8,54
			-	-29.176	255.108	34.163	2,50	7,51
	75,0%	642	+	23.031	255.108	34.163	2,50	9,17
			-	-31.249	255.108	34.163	2,50	7,08
	87,5%	642	+	20.995	255.108	34.163	2,50	9,89
			-	-33.320	255.108	34.163	2,50	6,69
	100,0%	642	+	18.997	255.108	34.163	2,50	10,72
			-	-35.349	255.108	34.163	2,50	6,35
Trave 17-24	0%	292	+	31.314	255.304	34.163	2,50	7,62
			-	-10.033	255.304	34.163	2,50	20,90
	12,5%	292	+	28.654	255.304	34.163	2,50	8,28
			-	-12.652	255.304	34.163	2,50	17,21
	25,0%	292	+	25.966	255.304	34.163	2,50	9,07
			-	-15.296	255.304	34.163	2,50	14,61
	37,5%	292	+	23.277	255.304	34.163	2,50	10,03
			-	-17.940	255.304	34.163	2,50	12,69
	50,0%	292	+	20.587	255.304	34.163	2,50	11,21
			-	-20.587	255.304	34.163	2,50	11,21
	62,5%	292	+	17.942	255.304	34.163	2,50	12,69
			-	-23.275	255.304	34.163	2,50	10,03
	75,0%	292	+	15.294	255.304	34.163	2,50	14,61
			-	-25.967	255.304	34.163	2,50	9,07
	87,5%	292	+	12.650	255.304	34.163	2,50	17,21
			-	-28.655	255.304	34.163	2,50	8,28
	100%	292	+	10.005	255.304	34.163	2,50	20,95
			-	-31.344	255.304	34.163	2,50	7,62
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 4-11-18-25**			
Trave 4-11	0%	533	+	52.693	254.618	34.163	2,50	4,49
			-	-43.829	254.618	34.163	2,50	5,33
	12,5%	533	+	51.574	254.618	34.163	2,50	4,58
			-	-44.929	254.618	34.163	2,50	5,21
	25,0%	533	+	50.459	254.618	34.163	2,50	4,68
			-	-46.026	254.618	34.163	2,50	5,09
	37,5%	533	+	49.341	254.618	34.163	2,50	4,78
			-	-47.126	254.618	34.163	2,50	4,98
	50,0%	533	+	48.225	254.618	34.163	2,50	4,88
			-	-48.224	254.618	34.163	2,50	4,88
	62,5%	533	+	47.126	254.618	34.163	2,50	4,98
			-	-49.342	254.618	34.163	2,50	4,78
	75,0%	533	+	46.028	254.618	34.163	2,50	5,09
			-	-50.458	254.618	34.163	2,50	4,68
	87,5%	533	+	44.928	254.618	34.163	2,50	5,21
			-	-51.576	254.618	34.163	2,50	4,58
	100%	533	+	43.829	254.618	34.163	2,50	5,33
			-	-52.693	254.618	34.163	2,50	4,49
Trave 11-18	0%	368	+	35.914	255.402	34.163	2,50	6,61
			-	-20.224	255.402	34.163	2,50	11,12
	12,5%	368	+	33.937	255.402	34.163	2,50	6,96
			-	-22.169	255.402	34.163	2,50	10,25
	25,0%	368	+	31.959	255.402	34.163	2,50	7,36
			-	-24.114	255.402	34.163	2,50	9,51
	37,5%	368	+	29.982	255.402	34.163	2,50	7,80
			-	-26.059	255.402	34.163	2,50	8,86
	50,0%	368	+	28.005	255.402	34.163	2,50	8,30
			-	-28.004	255.402	34.163	2,50	8,30
	62,5%	368	+	26.060	255.402	34.163	2,50	8,86
			-	-29.981	255.402	34.163	2,50	7,80
	75,0%	368	+	24.113	255.402	34.163	2,50	9,51
			-	-31.960	255.402	34.163	2,50	7,36
	87,5%	368	+	22.168	255.402	34.163	2,50	10,25
			-	-33.938	255.402	34.163	2,50	6,96
	100%	368	+	20.255	255.402	34.163	2,50	11,10
			-	-35.880	255.402	34.163	2,50	6,61
Trave 18-25	0%	278	+	31.338	255.450	34.163	2,50	7,64
			-	-10.058	255.450	34.163	2,50	21,05
	12,5%	278	+	28.679	255.450	34.163	2,50	8,31
			-	-12.675	255.450	34.163	2,50	17,31
	25,0%	278	+	25.989	255.450	34.163	2,50	9,10
			-	-15.321	255.450	34.163	2,50	14,68
	37,5%	278	+	23.301	255.450	34.163	2,50	10,07
			-	-17.965	255.450	34.163	2,50	12,74
	50,0%	278	+	20.612	255.450	34.163	2,50	11,26
			-	-20.610	255.450	34.163	2,50	11,26
	62,5%	278	+	17.966	255.450	34.163	2,50	12,74
			-	-23.300	255.450	34.163	2,50	10,07
	75,0%	278	+	15.320	255.450	34.163	2,50	14,68
			-	-25.990	255.450	34.163	2,50	9,10
	87,5%	278	+	12.674	255.450	34.163	2,50	17,32
			-	-28.680	255.450	34.163	2,50	8,30

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	100%	278	+	10.029	255.450	34.163	2,50	21,10
			-	-31.369	255.450	34.163	2,50	7,64
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 5-12-19-26**			
Trave 5-12	0%	1127	+	47.907	254.677	34.163	2,50	4,52
			-	-38.264	254.677	34.163	2,50	5,46
	12,5%	1127	+	46.691	254.677	34.163	2,50	4,62
			-	-39.460	254.677	34.163	2,50	5,32
	25,0%	1127	+	45.477	254.677	34.163	2,50	4,73
			-	-40.654	254.677	34.163	2,50	5,19
	37,5%	1127	+	44.261	254.677	34.163	2,50	4,84
			-	-41.850	254.677	34.163	2,50	5,07
	50,0%	1127	+	43.046	254.677	34.163	2,50	4,95
			-	-43.045	254.677	34.163	2,50	4,95
	62,5%	1127	+	41.850	254.677	34.163	2,50	5,07
			-	-44.261	254.677	34.163	2,50	4,84
	75,0%	1127	+	40.654	254.677	34.163	2,50	5,19
			-	-45.477	254.677	34.163	2,50	4,73
	87,5%	1127	+	39.460	254.677	34.163	2,50	5,32
			-	-46.691	254.677	34.163	2,50	4,62
	100,0%	1127	+	38.276	254.677	34.163	2,50	5,46
			-	-47.894	254.677	34.163	2,50	4,52
Trave 12-19	0%	732	+	35.146	254.774	34.163	2,50	6,27
			-	-19.508	254.774	34.163	2,50	10,20
	12,5%	732	+	33.174	254.774	34.163	2,50	6,59
			-	-21.447	254.774	34.163	2,50	9,47
	25,0%	732	+	31.204	254.774	34.163	2,50	6,95
			-	-23.385	254.774	34.163	2,50	8,83
	37,5%	732	+	29.232	254.774	34.163	2,50	7,34
			-	-25.324	254.774	34.163	2,50	8,28
	50,0%	732	+	27.263	254.774	34.163	2,50	7,79
			-	-27.262	254.774	34.163	2,50	7,79
	62,5%	732	+	25.323	254.774	34.163	2,50	8,28
			-	-29.233	254.774	34.163	2,50	7,34
	75,0%	732	+	23.385	254.774	34.163	2,50	8,83
			-	-31.204	254.774	34.163	2,50	6,95
	87,5%	732	+	21.446	254.774	34.163	2,50	9,47
			-	-33.175	254.774	34.163	2,50	6,59
	100%	732	+	19.538	254.774	34.163	2,50	10,19
			-	-35.112	254.774	34.163	2,50	6,28
Trave 19-26	0%	280	+	31.267	255.232	34.163	2,50	7,65
			-	-9.988	255.232	34.163	2,50	21,13
	12,5%	280	+	28.608	255.232	34.163	2,50	8,31
			-	-12.605	255.232	34.163	2,50	17,37
	25,0%	280	+	25.921	255.232	34.163	2,50	9,11
			-	-15.249	255.232	34.163	2,50	14,72
	37,5%	280	+	23.230	255.232	34.163	2,50	10,08
			-	-17.895	255.232	34.163	2,50	12,77
	50,0%	280	+	20.541	255.232	34.163	2,50	11,28
			-	-20.540	255.232	34.163	2,50	11,28
	62,5%	280	+	17.895	255.232	34.163	2,50	12,77
			-	-23.230	255.232	34.163	2,50	10,08
	75,0%	280	+	15.249	255.232	34.163	2,50	14,72
			-	-25.920	255.232	34.163	2,50	9,11
	87,5%	280	+	12.605	255.232	34.163	2,50	17,37
			-	-28.608	255.232	34.163	2,50	8,31
	100%	280	+	9.958	255.232	34.163	2,50	21,18
			-	-31.299	255.232	34.163	2,50	7,64
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 6-13-20-27**			
Trave 6-13	0%	1002	+	54.117	254.418	34.163	2,50	4,13
			-	-37.923	254.418	34.163	2,50	5,61
	12,5%	1002	+	52.901	254.418	34.163	2,50	4,21
			-	-39.119	254.418	34.163	2,50	5,46
	25,0%	1002	+	51.688	254.418	34.163	2,50	4,30
			-	-40.313	254.418	34.163	2,50	5,33
	37,5%	1002	+	50.471	254.418	34.163	2,50	4,39
			-	-41.509	254.418	34.163	2,50	5,20
	50,0%	1002	+	49.256	254.418	34.163	2,50	4,49
			-	-42.704	254.418	34.163	2,50	5,07
	62,5%	1002	+	48.060	254.418	34.163	2,50	4,58
			-	-43.920	254.418	34.163	2,50	4,95
	75,0%	1002	+	46.864	254.418	34.163	2,50	4,68
			-	-45.136	254.418	34.163	2,50	4,84
	87,5%	1002	+	45.670	254.418	34.163	2,50	4,79
			-	-46.350	254.418	34.163	2,50	4,73
	100,0%	1002	+	44.484	254.418	34.163	2,50	4,90
			-	-47.555	254.418	34.163	2,50	4,62
Trave 13-20	0%	756	+	35.049	254.671	34.163	2,50	6,26
			-	-19.412	254.671	34.163	2,50	10,17
	12,5%	756	+	33.078	254.671	34.163	2,50	6,58
			-	-21.351	254.671	34.163	2,50	9,44
	25,0%	756	+	31.107	254.671	34.163	2,50	6,93
			-	-23.289	254.671	34.163	2,50	8,80
	37,5%	756	+	29.136	254.671	34.163	2,50	7,32

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-25.228	254.671	34.163	2,50	8,25
	50,0%	756	+	27.166	254.671	34.163	2,50	7,76
			-	-27.166	254.671	34.163	2,50	7,76
	62,5%	756	+	25.227	254.671	34.163	2,50	8,25
			-	-29.137	254.671	34.163	2,50	7,32
	75,0%	756	+	23.289	254.671	34.163	2,50	8,80
			-	-31.107	254.671	34.163	2,50	6,93
	87,5%	756	+	21.350	254.671	34.163	2,50	9,44
			-	-33.079	254.671	34.163	2,50	6,58
	100%	756	+	19.442	254.671	34.163	2,50	10,16
			-	-35.016	254.671	34.163	2,50	6,26
Trave 20-27	0%	322	+	31.234	255.220	34.163	2,50	7,59
			-	-9.956	255.220	34.163	2,50	20,65
	12,5%	322	+	28.575	255.220	34.163	2,50	8,24
			-	-12.573	255.220	34.163	2,50	17,04
	25,0%	322	+	25.888	255.220	34.163	2,50	9,02
			-	-15.217	255.220	34.163	2,50	14,48
	37,5%	322	+	23.200	255.220	34.163	2,50	9,97
			-	-17.861	255.220	34.163	2,50	12,59
	50,0%	322	+	20.508	255.220	34.163	2,50	11,14
			-	-20.508	255.220	34.163	2,50	11,14
	62,5%	322	+	17.864	255.220	34.163	2,50	12,59
			-	-23.196	255.220	34.163	2,50	9,97
	75,0%	322	+	15.216	255.220	34.163	2,50	14,48
			-	-25.889	255.220	34.163	2,50	9,02
	87,5%	322	+	12.572	255.220	34.163	2,50	17,04
			-	-28.576	255.220	34.163	2,50	8,24
	100%	322	+	9.927	255.220	34.163	2,50	20,69
			-	-31.266	255.220	34.163	2,50	7,58
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 7-14-21-28**			
Trave 7-14	0%	2409	+	66.497	254.418	34.163	2,50	3,01
			-	-58.351	254.418	34.163	2,50	3,33
	12,5%	2409	+	65.473	254.418	34.163	2,50	3,05
			-	-59.366	254.418	34.163	2,50	3,29
	25,0%	2409	+	64.448	254.418	34.163	2,50	3,09
			-	-60.381	254.418	34.163	2,50	3,25
	37,5%	2409	+	63.426	254.418	34.163	2,50	3,13
			-	-61.394	254.418	34.163	2,50	3,21
	50,0%	2409	+	62.403	254.418	34.163	2,50	3,17
			-	-62.408	254.418	34.163	2,50	3,17
	62,5%	2409	+	61.393	254.418	34.163	2,50	3,21
			-	-63.427	254.418	34.163	2,50	3,13
	75,0%	2409	+	60.382	254.418	34.163	2,50	3,25
			-	-64.448	254.418	34.163	2,50	3,09
	87,5%	2409	+	59.373	254.418	34.163	2,50	3,29
			-	-65.466	254.418	34.163	2,50	3,05
	100%	2409	+	58.365	254.418	34.163	2,50	3,33
			-	-66.483	254.418	34.163	2,50	3,01
Trave 14-21	0%	1122	+	35.015	254.904	34.163	2,50	5,88
			-	-20.539	254.904	34.163	2,50	8,82
	12,5%	1122	+	33.189	254.904	34.163	2,50	6,13
			-	-22.348	254.904	34.163	2,50	8,30
	25,0%	1122	+	31.367	254.904	34.163	2,50	6,41
			-	-24.153	254.904	34.163	2,50	7,84
	37,5%	1122	+	29.549	254.904	34.163	2,50	6,72
			-	-25.954	254.904	34.163	2,50	7,43
	50,0%	1122	+	27.734	254.904	34.163	2,50	7,06
			-	-27.753	254.904	34.163	2,50	7,06
	62,5%	1122	+	25.940	254.904	34.163	2,50	7,43
			-	-29.564	254.904	34.163	2,50	6,72
	75,0%	1122	+	24.149	254.904	34.163	2,50	7,84
			-	-31.371	254.904	34.163	2,50	6,41
	87,5%	1122	+	22.362	254.904	34.163	2,50	8,29
			-	-33.175	254.904	34.163	2,50	6,14
	100,0%	1122	+	20.592	254.904	34.163	2,50	8,80
			-	-34.960	254.904	34.163	2,50	5,88
Trave 21-28	0%	1073	+	30.248	255.231	34.163	2,50	6,67
			-	-10.797	255.231	34.163	2,50	13,57
	12,5%	1073	+	27.819	255.231	34.163	2,50	7,12
			-	-13.206	255.231	34.163	2,50	12,03
	25,0%	1073	+	25.371	255.231	34.163	2,50	7,64
			-	-15.631	255.231	34.163	2,50	10,79
	37,5%	1073	+	22.926	255.231	34.163	2,50	8,25
			-	-18.055	255.231	34.163	2,50	9,79
	50,0%	1073	+	20.479	255.231	34.163	2,50	8,96
			-	-20.479	255.231	34.163	2,50	8,96
	62,5%	1073	+	18.055	255.231	34.163	2,50	9,79
			-	-22.925	255.231	34.163	2,50	8,25
	75,0%	1073	+	15.631	255.231	34.163	2,50	10,79
			-	-25.372	255.231	34.163	2,50	7,64
	87,5%	1073	+	13.206	255.231	34.163	2,50	12,03
			-	-27.818	255.231	34.163	2,50	7,12
	100%	1073	+	10.782	255.231	34.163	2,50	13,58

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-30.265	255.231	34.163	2,50	6,67
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-2-1b-3-4-5-6-7**			
Trave 1-2	0%	4272	+	70.667	458.770	70.858	2,50	4,67
			-	-39.269	458.770	70.858	2,50	6,85
	12,5%	4272	+	66.662	458.770	70.858	2,50	4,86
			-	-43.113	458.770	70.858	2,50	6,48
	25,0%	4272	+	62.656	458.770	70.858	2,50	5,08
			-	-46.958	458.770	70.858	2,50	6,15
	37,5%	4272	+	58.652	458.770	70.858	2,50	5,32
			-	-50.801	458.770	70.858	2,50	5,85
	50,0%	4272	+	54.646	458.770	70.858	2,50	5,57
			-	-54.647	458.770	70.858	2,50	5,57
	62,5%	4272	+	50.802	458.770	70.858	2,50	5,85
			-	-58.651	458.770	70.858	2,50	5,32
	75,0%	4272	+	46.957	458.770	70.858	2,50	6,15
			-	-62.657	458.770	70.858	2,50	5,08
	87,5%	4272	+	43.114	458.770	70.858	2,50	6,48
			-	-66.661	458.770	70.858	2,50	4,86
	100%	4272	+	39.269	458.770	70.858	2,50	6,85
			-	-70.667	458.770	70.858	2,50	4,67
Trave 2-1b	0%	12096	+	80.044	458.770	70.858	2,50	2,90
			-	-62.634	458.770	70.858	2,50	3,25
	12,5%	12096	+	77.195	458.770	70.858	2,50	2,95
			-	-65.369	458.770	70.858	2,50	3,19
	25,0%	12096	+	74.348	458.770	70.858	2,50	3,01
			-	-68.102	458.770	70.858	2,50	3,13
	37,5%	12096	+	71.498	458.770	70.858	2,50	3,06
			-	-70.837	458.770	70.858	2,50	3,08
	50,0%	12096	+	68.651	458.770	70.858	2,50	3,12
			-	-73.570	458.770	70.858	2,50	3,02
	62,5%	12096	+	65.917	458.770	70.858	2,50	3,18
			-	-76.419	458.770	70.858	2,50	2,96
	75,0%	12096	+	63.184	458.770	70.858	2,50	3,24
			-	-79.266	458.770	70.858	2,50	2,91
	87,5%	12096	+	60.449	458.770	70.858	2,50	3,31
			-	-82.115	458.770	70.858	2,50	2,86
	100%	12096	+	57.716	458.770	70.858	2,50	3,37
			-	-84.963	458.770	70.858	2,50	2,81
Trave 1b-3	0%	17937	+	144.296	458.770	70.858	2,50	1,76
			-	-151.016	458.770	70.858	2,50	1,72
	12,5%	17937	+	142.860	458.770	70.858	2,50	1,77
			-	-152.384	458.770	70.858	2,50	1,71
	25,0%	17937	+	141.259	458.770	70.858	2,50	1,78
			-	-153.845	458.770	70.858	2,50	1,70
	37,5%	17937	+	139.658	458.770	70.858	2,50	1,79
			-	-155.307	458.770	70.858	2,50	1,69
	50,0%	17937	+	138.057	458.770	70.858	2,50	1,80
			-	-156.768	458.770	70.858	2,50	1,68
	62,5%	17937	+	136.591	458.770	70.858	2,50	1,82
			-	-158.366	458.770	70.858	2,50	1,67
	75,0%	17937	+	135.129	458.770	70.858	2,50	1,83
			-	-159.968	458.770	70.858	2,50	1,66
	87,5%	17937	+	133.666	458.770	70.858	2,50	1,84
			-	-161.571	458.770	70.858	2,50	1,65
	100%	17937	+	132.205	458.770	70.858	2,50	1,85
			-	-163.171	458.770	70.858	2,50	1,64
Trave 3-4	0%	3336	+	87.993	458.770	70.858	2,50	4,19
			-	-13.449	458.770	70.858	2,50	13,09
	12,5%	3336	+	74.859	458.770	70.858	2,50	4,76
			-	-24.445	458.770	70.858	2,50	9,96
	25,0%	3336	+	61.725	458.770	70.858	2,50	5,51
			-	-35.441	458.770	70.858	2,50	8,04
	37,5%	3336	+	48.723	458.770	70.858	2,50	6,52
			-	-46.573	458.770	70.858	2,50	6,73
	50,0%	3336	+	37.724	458.770	70.858	2,50	7,73
			-	-59.711	458.770	70.858	2,50	5,64
	62,5%	3336	+	26.724	458.770	70.858	2,50	9,49
			-	-72.849	458.770	70.858	2,50	4,86
	75,0%	3336	+	15.724	458.770	70.858	2,50	12,29
			-	-85.989	458.770	70.858	2,50	4,26
	87,5%	3336	+	4.723	458.770	70.858	2,50	17,43
			-	-99.129	458.770	70.858	2,50	3,80
	100,0%	3336	+	0	458.770	70.858	2,50	VNR
			-	-112.198	458.770	70.858	2,50	3,43
Trave 4-5	0%	3104	+	92.034	534.891	91.550	2,50	4,86
			-	0	534.891	91.550	2,50	VNR
	12,5%	3104	+	79.026	534.891	91.550	2,50	5,51
			-	-9.043	534.891	91.550	2,50	19,68
	25,0%	3104	+	59.864	534.891	91.550	2,50	6,86
			-	-22.262	534.891	91.550	2,50	13,24
	37,5%	3104	+	44.729	534.891	91.550	2,50	8,51
			-	-35.661	534.891	91.550	2,50	9,94
	50,0%	3104	+	31.510	534.891	91.550	2,50	10,77

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-50.971	534.891	91.550	2,50	7,74
	62,5%	3104	+	18.287	534.891	91.550	2,50	14,69
			-	-66.286	534.891	91.550	2,50	6,34
	75,0%	3104	+	5.065	534.891	91.550	2,50	23,06
			-	-81.600	534.891	91.550	2,50	5,36
	87,5%	3104	+	0	534.891	91.550	2,50	VNR
			-	-96.917	534.891	91.550	2,50	4,65
	100%	3104	+	0	534.891	91.550	2,50	VNR
			-	-112.234	534.891	91.550	2,50	4,10
Trave 5-6	0%	2773	+	92.722	534.891	91.550	2,50	4,91
			-	-321	534.891	91.550	2,50	32,37
	12,5%	2773	+	79.704	534.891	91.550	2,50	5,58
			-	-13.547	534.891	91.550	2,50	17,98
	25,0%	2773	+	59.867	534.891	91.550	2,50	7,03
			-	-26.776	534.891	91.550	2,50	12,45
	37,5%	2773	+	44.724	534.891	91.550	2,50	8,78
			-	-40.183	534.891	91.550	2,50	9,49
	50,0%	2773	+	31.497	534.891	91.550	2,50	11,21
			-	-55.503	534.891	91.550	2,50	7,46
	62,5%	2773	+	18.266	534.891	91.550	2,50	15,52
			-	-70.828	534.891	91.550	2,50	6,15
	75,0%	2773	+	5.034	534.891	91.550	2,50	25,19
			-	-86.154	534.891	91.550	2,50	5,23
	87,5%	2773	+	0	534.891	91.550	2,50	VNR
			-	-101.480	534.891	91.550	2,50	4,55
	100%	2773	+	0	534.891	91.550	2,50	VNR
			-	-116.808	534.891	91.550	2,50	4,02
Trave 6-7	0%	2436	+	93.930	534.891	91.550	2,50	4,95
			-	0	534.891	91.550	2,50	VNR
	12,5%	2436	+	81.745	534.891	91.550	2,50	5,57
			-	-9.497	534.891	91.550	2,50	22,54
	25,0%	2436	+	63.236	534.891	91.550	2,50	6,90
			-	-22.252	534.891	91.550	2,50	14,66
	37,5%	2436	+	48.636	534.891	91.550	2,50	8,51
			-	-35.179	534.891	91.550	2,50	10,83
	50,0%	2436	+	35.880	534.891	91.550	2,50	10,67
			-	-49.954	534.891	91.550	2,50	8,33
	62,5%	2436	+	23.123	534.891	91.550	2,50	14,32
			-	-64.731	534.891	91.550	2,50	6,77
	75,0%	2436	+	10.367	534.891	91.550	2,50	21,74
			-	-79.507	534.891	91.550	2,50	5,71
	87,5%	2436	+	0	534.891	91.550	2,50	VNR
			-	-94.285	534.891	91.550	2,50	4,93
	100%	2436	+	0	534.891	91.550	2,50	VNR
			-	-109.063	534.891	91.550	2,50	4,34
Primo Impalcato					**Travata: Trave 7b-8-9-8b-10-11-12-13-14**			
Trave 7b-8	0%	7726	+	0	459.410	70.858	2,50	VNR
			-	-13.837	459.410	70.858	2,50	7,19
	12,5%	7726	+	0	459.410	70.858	2,50	VNR
			-	-13.837	459.410	70.858	2,50	7,19
	25,0%	7726	+	0	459.410	70.858	2,50	VNR
			-	-13.837	459.410	70.858	2,50	7,19
	37,5%	10750	+	0	460.147	70.858	2,50	VNR
			-	-21.589	460.147	70.858	2,50	5,03
	50,0%	10750	+	0	460.147	70.858	2,50	VNR
			-	-21.589	460.147	70.858	2,50	5,03
	62,5%	9037	+	0	461.603	70.858	2,50	VNR
			-	-28.127	461.603	70.858	2,50	5,31
	75,0%	9037	+	0	461.603	70.858	2,50	VNR
			-	-28.127	461.603	70.858	2,50	5,31
	87,5%	9640	+	0	462.556	70.858	2,50	VNR
			-	-41.593	462.556	70.858	2,50	4,43
	100%	9640	+	0	462.556	70.858	2,50	VNR
			-	-41.593	462.556	70.858	2,50	4,43
Trave 8-9	0%	8756	+	133.516	458.770	70.858	2,50	2,41
			-	0	458.770	70.858	2,50	VNR
	12,5%	8756	+	117.265	458.770	70.858	2,50	2,64
			-	-5.258	458.770	70.858	2,50	7,41
	25,0%	8756	+	101.015	458.770	70.858	2,50	2,91
			-	-18.680	458.770	70.858	2,50	6,09
	37,5%	8756	+	84.768	458.770	70.858	2,50	3,24
			-	-32.098	458.770	70.858	2,50	5,17
	50,0%	8756	+	68.522	458.770	70.858	2,50	3,66
			-	-45.517	458.770	70.858	2,50	4,49
	62,5%	8756	+	52.278	458.770	70.858	2,50	4,21
			-	-58.933	458.770	70.858	2,50	3,97
	75,0%	8756	+	38.241	458.770	70.858	2,50	4,83
			-	-74.554	458.770	70.858	2,50	3,50
	87,5%	8756	+	24.828	458.770	70.858	2,50	5,63
			-	-92.494	458.770	70.858	2,50	3,08
	100%	8756	+	11.416	458.770	70.858	2,50	6,74
			-	-107.031	458.770	70.858	2,50	2,80
Trave 9-8b	0%	10085	+	143.594	458.770	70.858	2,50	2,20

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-22.213	458.770	70.858	2,50	5,24
	12,5%	10085	+	132.235	458.770	70.858	2,50	2,32
			-	-31.595	458.770	70.858	2,50	4,73
	25,0%	10085	+	120.881	458.770	70.858	2,50	2,46
			-	-40.973	458.770	70.858	2,50	4,32
	37,5%	10085	+	109.526	458.770	70.858	2,50	2,62
			-	-50.352	458.770	70.858	2,50	3,97
	50,0%	10085	+	98.174	458.770	70.858	2,50	2,81
			-	-59.729	458.770	70.858	2,50	3,67
	62,5%	10085	+	86.823	458.770	70.858	2,50	3,02
			-	-69.105	458.770	70.858	2,50	3,41
	75,0%	10085	+	77.016	458.770	70.858	2,50	3,22
			-	-80.020	458.770	70.858	2,50	3,16
	87,5%	10085	+	67.643	458.770	70.858	2,50	3,45
			-	-91.367	458.770	70.858	2,50	2,93
	100,0%	10085	+	58.271	458.770	70.858	2,50	3,71
			-	-102.713	458.770	70.858	2,50	2,73
Trave 8b-10	0%	14143	+	172.154	458.770	70.858	2,50	1,74
			-	-194.643	458.770	70.858	2,50	1,60
	12,5%	14143	+	166.481	458.770	70.858	2,50	1,78
			-	-199.322	458.770	70.858	2,50	1,58
	25,0%	14143	+	160.640	458.770	70.858	2,50	1,82
			-	-204.097	458.770	70.858	2,50	1,55
	37,5%	14143	+	154.801	458.770	70.858	2,50	1,86
			-	-208.871	458.770	70.858	2,50	1,53
	50,0%	14143	+	148.963	458.770	70.858	2,50	1,91
			-	-213.643	458.770	70.858	2,50	1,50
	62,5%	14143	+	143.123	458.770	70.858	2,50	1,95
			-	-218.418	458.770	70.858	2,50	1,48
	75,0%	14143	+	138.215	458.770	70.858	2,50	2,00
			-	-224.118	458.770	70.858	2,50	1,45
	87,5%	14143	+	133.444	458.770	70.858	2,50	2,04
			-	-229.953	458.770	70.858	2,50	1,43
	100,0%	14143	+	128.673	458.770	70.858	2,50	2,08
			-	-235.789	458.770	70.858	2,50	1,40
Trave 10-11	0%	2104	+	162.135	356.594	51.417	2,50	2,02
			-	0	356.594	51.417	2,50	VNR
	12,5%	2104	+	139.267	356.594	51.417	2,50	2,32
			-	0	356.594	51.417	2,50	VNR
	25,0%	2104	+	110.230	356.594	51.417	2,50	2,86
			-	-5.116	356.594	51.417	2,50	18,09
	37,5%	2104	+	84.523	356.594	51.417	2,50	3,60
			-	-25.784	356.594	51.417	2,50	8,83
	50,0%	2104	+	58.818	356.594	51.417	2,50	4,86
			-	-46.450	356.594	51.417	2,50	5,84
	62,5%	2104	+	36.706	356.594	51.417	2,50	6,95
			-	-70.715	356.594	51.417	2,50	4,18
	75,0%	2104	+	16.038	356.594	51.417	2,50	11,64
			-	-100.547	356.594	51.417	2,50	3,10
	87,5%	2104	+	0	356.594	51.417	2,50	VNR
			-	-141.338	356.594	51.417	2,50	2,29
	100%	2104	+	0	356.594	51.417	2,50	VNR
			-	-164.371	356.594	51.417	2,50	1,99
Trave 11-12	0%	857	+	163.651	356.594	51.417	2,50	2,10
			-	0	356.594	51.417	2,50	VNR
	12,5%	857	+	140.612	356.594	51.417	2,50	2,43
			-	0	356.594	51.417	2,50	VNR
	25,0%	857	+	110.230	356.594	51.417	2,50	3,07
			-	-4.991	356.594	51.417	2,50	32,61
	37,5%	857	+	84.517	356.594	51.417	2,50	3,94
			-	-25.663	356.594	51.417	2,50	11,28
	50,0%	857	+	58.805	356.594	51.417	2,50	5,51
			-	-46.334	356.594	51.417	2,50	6,82
	62,5%	857	+	36.673	356.594	51.417	2,50	8,37
			-	-70.593	356.594	51.417	2,50	4,66
	75,0%	857	+	15.998	356.594	51.417	2,50	16,25
			-	-98.960	356.594	51.417	2,50	3,40
	87,5%	857	+	0	356.594	51.417	2,50	VNR
			-	-139.761	356.594	51.417	2,50	2,45
	100%	857	+	0	356.594	51.417	2,50	VNR
			-	-161.649	356.594	51.417	2,50	2,13
Trave 12-13	0%	1097	+	159.243	356.594	51.417	2,50	2,14
			-	0	356.594	51.417	2,50	VNR
	12,5%	1097	+	135.633	356.594	51.417	2,50	2,49
			-	0	356.594	51.417	2,50	VNR
	25,0%	1097	+	110.000	356.594	51.417	2,50	3,03
			-	-9.163	356.594	51.417	2,50	21,26
	37,5%	1097	+	85.377	356.594	51.417	2,50	3,83
			-	-28.958	356.594	51.417	2,50	9,75
	50,0%	1097	+	60.756	356.594	51.417	2,50	5,22
			-	-48.753	356.594	51.417	2,50	6,33
	62,5%	1097	+	39.557	356.594	51.417	2,50	7,56
			-	-71.978	356.594	51.417	2,50	4,48

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	75,0%	1097	+	19.760	356.594	51.417	2,50	13,03
			-	-96.602	356.594	51.417	2,50	3,42
	87,5%	1097	+	0	356.594	51.417	2,50	VNR
			-	-134.319	356.594	51.417	2,50	2,51
	100,0%	1097	+	0	356.594	51.417	2,50	VNR
			-	-155.627	356.594	51.417	2,50	2,18
Trave 13-14	0%	2397	+	157.545	356.594	51.417	2,50	2,05
			-	0	356.594	51.417	2,50	VNR
	12,5%	2397	+	137.467	356.594	51.417	2,50	2,31
			-	0	356.594	51.417	2,50	VNR
	25,0%	2397	+	104.955	356.594	51.417	2,50	2,93
			-	-2.581	356.594	51.417	2,50	18,57
	37,5%	2397	+	81.106	356.594	51.417	2,50	3,65
			-	-21.756	356.594	51.417	2,50	9,29
	50,0%	2397	+	57.257	356.594	51.417	2,50	4,83
			-	-40.928	356.594	51.417	2,50	6,20
	62,5%	2397	+	36.719	356.594	51.417	2,50	6,68
			-	-63.416	356.594	51.417	2,50	4,46
	75,0%	2397	+	17.544	356.594	51.417	2,50	10,44
			-	-87.542	356.594	51.417	2,50	3,42
	87,5%	2397	+	0	356.594	51.417	2,50	VNR
			-	-125.385	356.594	51.417	2,50	2,51
	100,0%	2397	+	0	356.594	51.417	2,50	VNR
			-	-145.349	356.594	51.417	2,50	2,20
Primo Impalcato					**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**			
Trave 15-16	0%	6727	+	239.455	688.154	130.503	2,50	2,50
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	12,5%	6727	+	204.595	688.154	130.503	2,50	2,87
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	25,0%	6727	+	165.469	688.154	130.503	2,50	3,42
			-	-5.796	688.154	130.503	2,50	16,68
	37,5%	6727	+	126.342	688.154	130.503	2,50	4,25
			-	-37.474	688.154	130.503	2,50	9,43
	50,0%	6727	+	87.218	688.154	130.503	2,50	5,61
			-	-69.150	688.154	130.503	2,50	6,58
	62,5%	6727	+	52.324	688.154	130.503	2,50	7,84
			-	-111.738	688.154	130.503	2,50	4,67
	75,0%	6727	+	20.650	688.154	130.503	2,50	12,26
			-	-173.479	688.154	130.503	2,50	3,29
	87,5%	6727	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-235.216	688.154	130.503	2,50	2,54
	100%	6727	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-262.498	688.154	130.503	2,50	2,31
Trave 16-17	0%	5229	+	275.360	688.154	130.503	2,50	2,27
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	12,5%	5229	+	236.978	688.154	130.503	2,50	2,60
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	25,0%	5229	+	198.165	688.154	130.503	2,50	3,05
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	37,5%	5229	+	159.353	688.154	130.503	2,50	3,68
			-	-22.492	688.154	130.503	2,50	13,75
	50,0%	5229	+	120.551	688.154	130.503	2,50	4,65
			-	-53.908	688.154	130.503	2,50	8,45
	62,5%	5229	+	82.070	688.154	130.503	2,50	6,28
			-	-94.028	688.154	130.503	2,50	5,66
	75,0%	5229	+	50.658	688.154	130.503	2,50	8,80
			-	-155.257	688.154	130.503	2,50	3,76
	87,5%	5229	+	19.251	688.154	130.503	2,50	14,70
			-	-216.480	688.154	130.503	2,50	2,82
	100%	5229	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-242.562	688.154	130.503	2,50	2,55
Trave 17-18	0%	4834	+	278.039	688.154	130.503	2,50	2,27
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	12,5%	4834	+	239.255	688.154	130.503	2,50	2,60
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	25,0%	4834	+	200.473	688.154	130.503	2,50	3,05
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	37,5%	4834	+	161.691	688.154	130.503	2,50	3,68
			-	-16.080	688.154	130.503	2,50	16,55
	50,0%	4834	+	122.917	688.154	130.503	2,50	4,64
			-	-47.474	688.154	130.503	2,50	9,43
	62,5%	4834	+	84.136	688.154	130.503	2,50	6,28
			-	-95.592	688.154	130.503	2,50	5,68
	75,0%	4834	+	51.315	688.154	130.503	2,50	8,96
			-	-156.795	688.154	130.503	2,50	3,78
	87,5%	4834	+	19.920	688.154	130.503	2,50	15,15
			-	-217.995	688.154	130.503	2,50	2,83
	100%	4834	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-244.786	688.154	130.503	2,50	2,55
Trave 18-19	0%	4692	+	278.068	688.154	130.503	2,50	2,27
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	12,5%	4692	+	239.295	688.154	130.503	2,50	2,61
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	25,0%	4692	+	200.525	688.154	130.503	2,50	3,05
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	37,5%	4692	+	161.754	688.154	130.503	2,50	3,69
			-	-16.187	688.154	130.503	2,50	16,81
	50,0%	4692	+	122.986	688.154	130.503	2,50	4,66
			-	-47.576	688.154	130.503	2,50	9,52
	62,5%	4692	+	84.218	688.154	130.503	2,50	6,32
			-	-94.958	688.154	130.503	2,50	5,75
	75,0%	4692	+	51.407	688.154	130.503	2,50	9,04
			-	-156.143	688.154	130.503	2,50	3,80
	87,5%	4692	+	20.020	688.154	130.503	2,50	15,37
			-	-217.328	688.154	130.503	2,50	2,84
	100%	4692	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-244.111	688.154	130.503	2,50	2,56
Trave 19-20	0%	4908	+	278.039	688.154	130.503	2,50	2,26
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	12,5%	4908	+	239.275	688.154	130.503	2,50	2,60
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	25,0%	4908	+	200.515	688.154	130.503	2,50	3,04
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	37,5%	4908	+	161.754	688.154	130.503	2,50	3,67
			-	-16.277	688.154	130.503	2,50	16,32
	50,0%	4908	+	122.998	688.154	130.503	2,50	4,62
			-	-47.657	688.154	130.503	2,50	9,36
	62,5%	4908	+	84.239	688.154	130.503	2,50	6,25
			-	-95.639	688.154	130.503	2,50	5,66
	75,0%	4908	+	51.437	688.154	130.503	2,50	8,90
			-	-156.808	688.154	130.503	2,50	3,77
	87,5%	4908	+	20.057	688.154	130.503	2,50	14,98
			-	-217.975	688.154	130.503	2,50	2,82
	100%	4908	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-244.751	688.154	130.503	2,50	2,54
Trave 20-21	0%	4197	+	271.223	688.154	130.503	2,50	2,35
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	12,5%	4197	+	233.676	688.154	130.503	2,50	2,69
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	25,0%	4197	+	196.129	688.154	130.503	2,50	3,15
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	37,5%	4197	+	158.585	688.154	130.503	2,50	3,81
			-	-7.126	688.154	130.503	2,50	23,52
	50,0%	4197	+	121.040	688.154	130.503	2,50	4,81
			-	-37.525	688.154	130.503	2,50	11,54
	62,5%	4197	+	83.496	688.154	130.503	2,50	6,51
			-	-76.301	688.154	130.503	2,50	6,99
	75,0%	4197	+	51.747	688.154	130.503	2,50	9,31
			-	-135.552	688.154	130.503	2,50	4,36
	87,5%	4197	+	21.352	688.154	130.503	2,50	15,83
			-	-194.802	688.154	130.503	2,50	3,17
	100,0%	4197	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-219.402	688.154	130.503	2,50	2,85
Primo Impalcato					**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**			
Trave 22-23	0%	3959	+	151.565	534.891	91.550	2,50	3,06
			-	0	534.891	91.550	2,50	VNR
	12,5%	3959	+	129.173	534.891	91.550	2,50	3,51
			-	0	534.891	91.550	2,50	VNR
	25,0%	3959	+	98.481	534.891	91.550	2,50	4,40
			-	-7.539	534.891	91.550	2,50	17,44
	37,5%	3959	+	72.926	534.891	91.550	2,50	5,57
			-	-28.870	534.891	91.550	2,50	10,29
	50,0%	3959	+	47.372	534.891	91.550	2,50	7,59
			-	-50.200	534.891	91.550	2,50	7,29
	62,5%	3959	+	26.042	534.891	91.550	2,50	10,88
			-	-75.754	534.891	91.550	2,50	5,41
	75,0%	3959	+	4.711	534.891	91.550	2,50	19,21
			-	-103.239	534.891	91.550	2,50	4,23
	87,5%	3959	+	0	534.891	91.550	2,50	VNR
			-	-142.784	534.891	91.550	2,50	3,22
	100%	3959	+	0	534.891	91.550	2,50	VNR
			-	-165.175	534.891	91.550	2,50	2,84
Trave 23-24	0%	3343	+	178.912	534.891	91.550	2,50	2,70
			-	0	534.891	91.550	2,50	VNR
	12,5%	3343	+	153.547	534.891	91.550	2,50	3,09
			-	0	534.891	91.550	2,50	VNR
	25,0%	3343	+	128.181	534.891	91.550	2,50	3,62
			-	0	534.891	91.550	2,50	VNR
	37,5%	3343	+	102.817	534.891	91.550	2,50	4,37
			-	-12.822	534.891	91.550	2,50	16,53
	50,0%	3343	+	77.452	534.891	91.550	2,50	5,52
			-	-33.995	534.891	91.550	2,50	9,99
	62,5%	3343	+	52.090	534.891	91.550	2,50	7,47
			-	-55.847	534.891	91.550	2,50	7,10
	75,0%	3343	+	30.040	534.891	91.550	2,50	10,79
			-	-95.097	534.891	91.550	2,50	4,67

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	87,5%	3343	+	8.868	534.891	91.550	2,50	18,83
			-	-134.346	534.891	91.550	2,50	3,48
	100,0%	3343	+	0	534.891	91.550	2,50	VNR
			-	-156.443	534.891	91.550	2,50	3,04
Trave 24-25	0%	2995	+	178.927	534.891	91.550	2,50	2,72
			-	0	534.891	91.550	2,50	VNR
	12,5%	2995	+	153.565	534.891	91.550	2,50	3,13
			-	0	534.891	91.550	2,50	VNR
	25,0%	2995	+	128.204	534.891	91.550	2,50	3,67
			-	0	534.891	91.550	2,50	VNR
	37,5%	2995	+	102.841	534.891	91.550	2,50	4,44
			-	-12.861	534.891	91.550	2,50	17,62
	50,0%	2995	+	77.481	534.891	91.550	2,50	5,63
			-	-34.029	534.891	91.550	2,50	10,38
	62,5%	2995	+	52.123	534.891	91.550	2,50	7,68
			-	-56.295	534.891	91.550	2,50	7,25
	75,0%	2995	+	30.075	534.891	91.550	2,50	11,24
			-	-95.539	534.891	91.550	2,50	4,73
	87,5%	2995	+	8.906	534.891	91.550	2,50	20,26
			-	-134.782	534.891	91.550	2,50	3,51
	100%	2995	+	0	534.891	91.550	2,50	VNR
			-	-156.876	534.891	91.550	2,50	3,07
Trave 25-26	0%	3162	+	178.924	534.891	91.550	2,50	2,71
			-	0	534.891	91.550	2,50	VNR
	12,5%	3162	+	153.567	534.891	91.550	2,50	3,11
			-	0	534.891	91.550	2,50	VNR
	25,0%	3162	+	128.208	534.891	91.550	2,50	3,65
			-	0	534.891	91.550	2,50	VNR
	37,5%	3162	+	102.851	534.891	91.550	2,50	4,41
			-	-12.882	534.891	91.550	2,50	17,06
	50,0%	3162	+	77.496	534.891	91.550	2,50	5,57
			-	-34.046	534.891	91.550	2,50	10,18
	62,5%	3162	+	52.138	534.891	91.550	2,50	7,58
			-	-56.102	534.891	91.550	2,50	7,17
	75,0%	3162	+	30.093	534.891	91.550	2,50	11,01
			-	-95.340	534.891	91.550	2,50	4,70
	87,5%	3162	+	8.929	534.891	91.550	2,50	19,52
			-	-134.578	534.891	91.550	2,50	3,49
	100%	3162	+	0	534.891	91.550	2,50	VNR
			-	-156.669	534.891	91.550	2,50	3,05
Trave 26-27	0%	2960	+	178.876	534.891	91.550	2,50	2,73
			-	0	534.891	91.550	2,50	VNR
	12,5%	2960	+	153.520	534.891	91.550	2,50	3,13
			-	0	534.891	91.550	2,50	VNR
	25,0%	2960	+	128.165	534.891	91.550	2,50	3,68
			-	0	534.891	91.550	2,50	VNR
	37,5%	2960	+	102.810	534.891	91.550	2,50	4,45
			-	-12.862	534.891	91.550	2,50	17,74
	50,0%	2960	+	77.456	534.891	91.550	2,50	5,65
			-	-34.025	534.891	91.550	2,50	10,42
	62,5%	2960	+	52.103	534.891	91.550	2,50	7,71
			-	-56.067	534.891	91.550	2,50	7,29
	75,0%	2960	+	30.062	534.891	91.550	2,50	11,30
			-	-95.300	534.891	91.550	2,50	4,75
	87,5%	2960	+	8.899	534.891	91.550	2,50	20,42
			-	-134.533	534.891	91.550	2,50	3,52
	100,0%	2960	+	0	534.891	91.550	2,50	VNR
			-	-156.620	534.891	91.550	2,50	3,08
Trave 27-28	0%	3119	+	174.179	534.891	91.550	2,50	2,78
			-	0	534.891	91.550	2,50	VNR
	12,5%	3119	+	149.619	534.891	91.550	2,50	3,19
			-	0	534.891	91.550	2,50	VNR
	25,0%	3119	+	125.057	534.891	91.550	2,50	3,73
			-	0	534.891	91.550	2,50	VNR
	37,5%	3119	+	100.497	534.891	91.550	2,50	4,51
			-	-10.410	534.891	91.550	2,50	18,68
	50,0%	3119	+	75.938	534.891	91.550	2,50	5,68
			-	-30.910	534.891	91.550	2,50	10,89
	62,5%	3119	+	51.380	534.891	91.550	2,50	7,68
			-	-51.409	534.891	91.550	2,50	7,68
	75,0%	3119	+	30.027	534.891	91.550	2,50	11,09
			-	-85.464	534.891	91.550	2,50	5,16
	87,5%	3119	+	9.529	534.891	91.550	2,50	19,27
			-	-123.467	534.891	91.550	2,50	3,78
	100%	3119	+	0	534.891	91.550	2,50	VNR
			-	-144.327	534.891	91.550	2,50	3,29
Primo Impalcato					**Travata: Trave 9b-10b-11b**			
Trave 9b-10b	0%	3654	+	7.549	114.182	11.235	2,50	2,56
			-	-14.074	114.182	11.235	2,50	2,23
	12,5%	3654	+	7.306	114.182	11.235	2,50	2,57
			-	-14.386	114.182	11.235	2,50	2,22
	25,0%	3654	+	6.970	114.182	11.235	2,50	2,59
			-	-14.723	114.182	11.235	2,50	2,20

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	37,5%	3157	+	4.353	114.447	11.235	2,50	3,13
			-	-11.833	114.447	11.235	2,50	2,60
	50,0%	3157	+	4.012	114.447	11.235	2,50	3,16
			-	-12.175	114.447	11.235	2,50	2,58
	62,5%	3157	+	3.690	114.447	11.235	2,50	3,19
			-	-12.499	114.447	11.235	2,50	2,56
	75,0%	3622	+	2.320	115.477	11.235	2,50	2,92
			-	-12.826	115.477	11.235	2,50	2,31
	87,5%	3622	+	1.971	115.477	11.235	2,50	2,95
			-	-13.176	115.477	11.235	2,50	2,29
	100%	3622	+	1.619	115.477	11.235	2,50	2,97
			-	-13.436	115.477	11.235	2,50	2,28
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-8-11b-15-22**			
Trave 1-8	0%	2035	+	125.683	458.883	70.858	2,50	3,30
			-	-113.707	458.883	70.858	2,50	3,62
	12,5%	2035	+	124.186	458.883	70.858	2,50	3,34
			-	-115.204	458.883	70.858	2,50	3,57
	25,0%	2035	+	122.689	458.883	70.858	2,50	3,38
			-	-116.701	458.883	70.858	2,50	3,53
	37,5%	2035	+	121.192	458.883	70.858	2,50	3,42
			-	-118.198	458.883	70.858	2,50	3,49
	50,0%	2035	+	119.695	458.883	70.858	2,50	3,45
			-	-119.695	458.883	70.858	2,50	3,45
	62,5%	2035	+	118.198	458.883	70.858	2,50	3,49
			-	-121.192	458.883	70.858	2,50	3,42
	75,0%	2035	+	116.701	458.883	70.858	2,50	3,53
			-	-122.689	458.883	70.858	2,50	3,38
	87,5%	2035	+	115.204	458.883	70.858	2,50	3,57
			-	-124.186	458.883	70.858	2,50	3,34
	100,0%	2035	+	113.708	458.883	70.858	2,50	3,62
			-	-125.682	458.883	70.858	2,50	3,30
Trave 8-11b	0%	11961	+	114.996	458.770	70.858	2,50	2,38
			-	-61.438	458.770	70.858	2,50	3,30
	12,5%	11961	+	114.996	458.770	70.858	2,50	2,38
			-	-61.483	458.770	70.858	2,50	3,30
	25,0%	6163	+	101.866	458.770	70.858	2,50	3,24
			-	-61.951	458.770	70.858	2,50	4,50
	37,5%	6163	+	101.866	458.770	70.858	2,50	3,24
			-	-61.951	458.770	70.858	2,50	4,50
	50,0%	5626	+	98.911	458.770	70.858	2,50	3,39
			-	-68.750	458.770	70.858	2,50	4,36
	62,5%	7751	+	98.521	458.770	70.858	2,50	3,09
			-	-75.984	458.770	70.858	2,50	3,64
	75,0%	7751	+	98.521	458.770	70.858	2,50	3,09
			-	-75.984	458.770	70.858	2,50	3,64
	87,5%	6973	+	107.214	458.770	70.858	2,50	3,01
			-	-94.810	458.770	70.858	2,50	3,28
	100%	6973	+	107.203	458.770	70.858	2,50	3,01
			-	-94.810	458.770	70.858	2,50	3,28
Trave 11b-15	0%	20207	+	71.954	458.770	70.858	2,50	2,26
			-	-58.038	458.770	70.858	2,50	2,43
	12,5%	20207	+	70.071	458.770	70.858	2,50	2,28
			-	-59.767	458.770	70.858	2,50	2,41
	25,0%	20207	+	68.220	458.770	70.858	2,50	2,30
			-	-61.470	458.770	70.858	2,50	2,39
	37,5%	20207	+	66.406	458.770	70.858	2,50	2,33
			-	-63.144	458.770	70.858	2,50	2,37
	50,0%	20207	+	64.646	458.770	70.858	2,50	2,35
			-	-64.810	458.770	70.858	2,50	2,34
	62,5%	20207	+	63.026	458.770	70.858	2,50	2,37
			-	-66.556	458.770	70.858	2,50	2,32
	75,0%	20207	+	61.433	458.770	70.858	2,50	2,39
			-	-68.267	458.770	70.858	2,50	2,30
	87,5%	20207	+	59.868	458.770	70.858	2,50	2,41
			-	-69.943	458.770	70.858	2,50	2,29
	100,0%	20207	+	58.330	458.770	70.858	2,50	2,43
			-	-71.585	458.770	70.858	2,50	2,27
Trave 15-22	0%	2696	+	71.935	458.770	70.858	2,50	5,13
			-	-23.151	458.770	70.858	2,50	11,30
	12,5%	2696	+	65.705	458.770	70.858	2,50	5,52
			-	-29.116	458.770	70.858	2,50	9,85
	25,0%	2696	+	59.474	458.770	70.858	2,50	5,96
			-	-35.082	458.770	70.858	2,50	8,73
	37,5%	2696	+	53.244	458.770	70.858	2,50	6,49
			-	-41.047	458.770	70.858	2,50	7,84
	50,0%	2696	+	47.014	458.770	70.858	2,50	7,12
			-	-47.013	458.770	70.858	2,50	7,12
	62,5%	2696	+	41.048	458.770	70.858	2,50	7,84
			-	-53.244	458.770	70.858	2,50	6,49
	75,0%	2696	+	35.083	458.770	70.858	2,50	8,73
			-	-59.474	458.770	70.858	2,50	5,96
	87,5%	2696	+	29.117	458.770	70.858	2,50	9,85
			-	-65.705	458.770	70.858	2,50	5,52

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	100,0%	2696	+	23.152	458.770	70.858	2,50	11,30
			-	-71.934	458.770	70.858	2,50	5,13
Primo Impalcato					**Travata: Trave 3-10-17-24**			
Trave 3-10	0%	1509	+	62.903	254.418	34.163	2,50	3,43
			-	-37.217	254.418	34.163	2,50	5,25
	12,5%	1509	+	59.355	254.418	34.163	2,50	3,60
			-	-40.090	254.418	34.163	2,50	4,96
	25,0%	1509	+	55.805	254.418	34.163	2,50	3,79
			-	-42.964	254.418	34.163	2,50	4,69
	37,5%	1509	+	52.258	254.418	34.163	2,50	4,01
			-	-45.837	254.418	34.163	2,50	4,46
	50,0%	1509	+	48.709	254.418	34.163	2,50	4,24
			-	-48.710	254.418	34.163	2,50	4,24
	62,5%	1509	+	45.836	254.418	34.163	2,50	4,46
			-	-52.258	254.418	34.163	2,50	4,01
	75,0%	1509	+	42.963	254.418	34.163	2,50	4,69
			-	-55.806	254.418	34.163	2,50	3,79
	87,5%	1509	+	40.089	254.418	34.163	2,50	4,96
			-	-59.355	254.418	34.163	2,50	3,60
	100,0%	1509	+	37.216	254.418	34.163	2,50	5,25
			-	-62.904	254.418	34.163	2,50	3,43
Trave 10-17	0%	1041	+	36.803	254.418	34.163	2,50	5,71
			-	-17.320	254.418	34.163	2,50	10,15
	12,5%	1041	+	34.193	254.418	34.163	2,50	6,07
			-	-19.532	254.418	34.163	2,50	9,32
	25,0%	1041	+	31.544	254.418	34.163	2,50	6,47
			-	-21.766	254.418	34.163	2,50	8,62
	37,5%	1041	+	28.889	254.418	34.163	2,50	6,94
			-	-24.004	254.418	34.163	2,50	8,01
	50,0%	1041	+	26.239	254.418	34.163	2,50	7,48
			-	-26.240	254.418	34.163	2,50	7,48
	62,5%	1041	+	24.004	254.418	34.163	2,50	8,01
			-	-28.890	254.418	34.163	2,50	6,94
	75,0%	1041	+	21.767	254.418	34.163	2,50	8,62
			-	-31.541	254.418	34.163	2,50	6,47
	87,5%	1041	+	19.532	254.418	34.163	2,50	9,32
			-	-34.193	254.418	34.163	2,50	6,07
	100,0%	1041	+	17.296	254.418	34.163	2,50	10,16
			-	-36.845	254.418	34.163	2,50	5,70
Trave 17-24	0%	732	+	33.689	254.418	34.163	2,50	6,50
			-	-8.381	254.418	34.163	2,50	18,39
	12,5%	732	+	30.259	254.418	34.163	2,50	7,12
			-	-11.281	254.418	34.163	2,50	15,21
	25,0%	732	+	26.834	254.418	34.163	2,50	7,88
			-	-14.177	254.418	34.163	2,50	12,96
	37,5%	732	+	23.406	254.418	34.163	2,50	8,82
			-	-17.076	254.418	34.163	2,50	11,29
	50,0%	732	+	19.977	254.418	34.163	2,50	10,01
			-	-19.976	254.418	34.163	2,50	10,01
	62,5%	732	+	17.077	254.418	34.163	2,50	11,29
			-	-23.406	254.418	34.163	2,50	8,82
	75,0%	732	+	14.179	254.418	34.163	2,50	12,96
			-	-26.834	254.418	34.163	2,50	7,88
	87,5%	732	+	11.281	254.418	34.163	2,50	15,21
			-	-30.260	254.418	34.163	2,50	7,12
	100%	732	+	8.381	254.418	34.163	2,50	18,39
			-	-33.690	254.418	34.163	2,50	6,50
Primo Impalcato					**Travata: Trave 4-11-18-25**			
Trave 4-11	0%	1250	+	67.786	254.418	34.163	2,50	3,30
			-	-57.277	254.418	34.163	2,50	3,82
	12,5%	1250	+	66.362	254.418	34.163	2,50	3,36
			-	-58.481	254.418	34.163	2,50	3,75
	25,0%	1250	+	64.940	254.418	34.163	2,50	3,43
			-	-59.684	254.418	34.163	2,50	3,69
	37,5%	1250	+	63.516	254.418	34.163	2,50	3,49
			-	-60.888	254.418	34.163	2,50	3,62
	50,0%	1250	+	62.092	254.418	34.163	2,50	3,56
			-	-62.092	254.418	34.163	2,50	3,56
	62,5%	1250	+	60.889	254.418	34.163	2,50	3,62
			-	-63.515	254.418	34.163	2,50	3,49
	75,0%	1250	+	59.685	254.418	34.163	2,50	3,69
			-	-64.938	254.418	34.163	2,50	3,43
	87,5%	1250	+	58.481	254.418	34.163	2,50	3,75
			-	-66.362	254.418	34.163	2,50	3,36
	100%	1250	+	57.276	254.418	34.163	2,50	3,82
			-	-67.787	254.418	34.163	2,50	3,30
Trave 11-18	0%	981	+	36.913	254.418	34.163	2,50	5,75
			-	-18.309	254.418	34.163	2,50	9,93
	12,5%	981	+	34.394	254.418	34.163	2,50	6,10
			-	-20.440	254.418	34.163	2,50	9,17
	25,0%	981	+	31.874	254.418	34.163	2,50	6,49
			-	-22.571	254.418	34.163	2,50	8,52
	37,5%	981	+	29.353	254.418	34.163	2,50	6,94

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-24.702	254.418	34.163	2,50	7,95
	50,0%	981	+	26.833	254.418	34.163	2,50	7,45
			-	-26.833	254.418	34.163	2,50	7,45
	62,5%	981	+	24.702	254.418	34.163	2,50	7,95
			-	-29.353	254.418	34.163	2,50	6,94
	75,0%	981	+	22.571	254.418	34.163	2,50	8,52
			-	-31.873	254.418	34.163	2,50	6,49
	87,5%	981	+	20.440	254.418	34.163	2,50	9,17
			-	-34.393	254.418	34.163	2,50	6,10
	100%	981	+	18.309	254.418	34.163	2,50	9,93
			-	-36.914	254.418	34.163	2,50	5,75
Trave 18-25	0%	723	+	33.595	254.418	34.163	2,50	6,53
			-	-8.288	254.418	34.163	2,50	18,61
	12,5%	723	+	30.165	254.418	34.163	2,50	7,16
			-	-11.188	254.418	34.163	2,50	15,35
	25,0%	723	+	26.740	254.418	34.163	2,50	7,92
			-	-14.084	254.418	34.163	2,50	13,07
	37,5%	723	+	23.313	254.418	34.163	2,50	8,87
			-	-16.983	254.418	34.163	2,50	11,37
	50,0%	723	+	19.883	254.418	34.163	2,50	10,07
			-	-19.883	254.418	34.163	2,50	10,07
	62,5%	723	+	16.983	254.418	34.163	2,50	11,37
			-	-23.312	254.418	34.163	2,50	8,87
	75,0%	723	+	14.085	254.418	34.163	2,50	13,07
			-	-26.740	254.418	34.163	2,50	7,92
	87,5%	723	+	11.187	254.418	34.163	2,50	15,35
			-	-30.166	254.418	34.163	2,50	7,16
	100%	723	+	8.287	254.418	34.163	2,50	18,61
			-	-33.596	254.418	34.163	2,50	6,53
Primo Impalcato					**Travata: Trave 15-14b-P4**			
Trave 15-14b	0%	13516	+	158.887	344.440	45.627	2,50	1,32
			-	-121.539	344.440	45.627	2,50	1,54
	12,5%	13516	+	158.887	344.440	45.627	2,50	1,32
			-	-123.356	344.440	45.627	2,50	1,53
	25,0%	13516	+	158.523	344.440	45.627	2,50	1,32
			-	-125.173	344.440	45.627	2,50	1,52
	37,5%	13516	+	156.707	344.440	45.627	2,50	1,33
			-	-126.991	344.440	45.627	2,50	1,50
	50,0%	13516	+	154.890	344.440	45.627	2,50	1,34
			-	-128.809	344.440	45.627	2,50	1,49
	62,5%	13516	+	153.072	344.440	45.627	2,50	1,35
			-	-130.627	344.440	45.627	2,50	1,48
	75,0%	13516	+	151.255	344.440	45.627	2,50	1,36
			-	-132.446	344.440	45.627	2,50	1,47
	87,5%	13516	+	149.437	344.440	45.627	2,50	1,37
			-	-132.672	344.440	45.627	2,50	1,47
	100,0%	13516	+	147.619	344.440	45.627	2,50	1,38
			-	-132.672	344.440	45.627	2,50	1,47
Trave 14b-P4	0%	3529	+	21.739	344.077	45.627	2,50	7,12
			-	-4.306	344.077	45.627	2,50	11,13
	12,5%	3529	+	20.996	344.077	45.627	2,50	7,23
			-	-7.508	344.077	45.627	2,50	10,08
	25,0%	3529	+	17.797	344.170	45.627	2,50	7,75
			-	-10.714	344.170	45.627	2,50	9,22
	37,5%	3529	+	14.593	344.364	45.627	2,50	8,35
			-	-13.926	344.364	45.627	2,50	8,49
	50,0%	3529	+	11.384	344.559	45.627	2,50	9,06
			-	-17.144	344.559	45.627	2,50	7,87
	62,5%	3529	+	8.169	344.753	45.627	2,50	9,90
			-	-20.366	344.753	45.627	2,50	7,33
	75,0%	3529	+	4.950	344.948	45.627	2,50	10,91
			-	-23.593	344.948	45.627	2,50	6,86
	87,5%	3529	+	1.725	345.143	45.627	2,50	12,14
			-	-26.826	345.143	45.627	2,50	6,45
	100%	3529	+	0	345.338	45.627	2,50	VNR
			-	-27.265	345.338	45.627	2,50	6,40
Primo Impalcato					**Travata: Trave 5-12-19-26**			
Trave 5-12	0%	1700	+	61.524	254.418	34.163	2,50	3,43
			-	-50.091	254.418	34.163	2,50	4,05
	12,5%	1700	+	59.975	254.418	34.163	2,50	3,50
			-	-51.401	254.418	34.163	2,50	3,97
	25,0%	1700	+	58.429	254.418	34.163	2,50	3,58
			-	-52.709	254.418	34.163	2,50	3,89
	37,5%	1700	+	56.879	254.418	34.163	2,50	3,66
			-	-54.019	254.418	34.163	2,50	3,82
	50,0%	1700	+	55.329	254.418	34.163	2,50	3,74
			-	-55.331	254.418	34.163	2,50	3,74
	62,5%	1700	+	54.019	254.418	34.163	2,50	3,82
			-	-56.879	254.418	34.163	2,50	3,66
	75,0%	1700	+	52.711	254.418	34.163	2,50	3,89
			-	-58.426	254.418	34.163	2,50	3,58
	87,5%	1700	+	51.401	254.418	34.163	2,50	3,97
			-	-59.976	254.418	34.163	2,50	3,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	100,0%	1700	+	50.111	254.418	34.163	2,50	4,05
			-	-61.489	254.418	34.163	2,50	3,43
Trave 12-19	0%	1585	+	36.574	254.418	34.163	2,50	5,26
			-	-18.033	254.418	34.163	2,50	8,53
	12,5%	1585	+	34.063	254.418	34.163	2,50	5,55
			-	-20.156	254.418	34.163	2,50	7,96
	25,0%	1585	+	31.552	254.418	34.163	2,50	5,87
			-	-22.280	254.418	34.163	2,50	7,46
	37,5%	1585	+	29.039	254.418	34.163	2,50	6,23
			-	-24.405	254.418	34.163	2,50	7,03
	50,0%	1585	+	26.528	254.418	34.163	2,50	6,64
			-	-26.529	254.418	34.163	2,50	6,64
	62,5%	1585	+	24.404	254.418	34.163	2,50	7,03
			-	-29.039	254.418	34.163	2,50	6,23
	75,0%	1585	+	22.280	254.418	34.163	2,50	7,46
			-	-31.551	254.418	34.163	2,50	5,87
	87,5%	1585	+	20.157	254.418	34.163	2,50	7,96
			-	-34.062	254.418	34.163	2,50	5,55
	100%	1585	+	18.033	254.418	34.163	2,50	8,53
			-	-36.574	254.418	34.163	2,50	5,26
Trave 19-26	0%	715	+	33.588	254.418	34.163	2,50	6,54
			-	-8.280	254.418	34.163	2,50	18,70
	12,5%	715	+	30.158	254.418	34.163	2,50	7,17
			-	-11.180	254.418	34.163	2,50	15,41
	25,0%	715	+	26.733	254.418	34.163	2,50	7,94
			-	-14.076	254.418	34.163	2,50	13,11
	37,5%	715	+	23.305	254.418	34.163	2,50	8,89
			-	-16.975	254.418	34.163	2,50	11,41
	50,0%	715	+	19.875	254.418	34.163	2,50	10,10
			-	-19.875	254.418	34.163	2,50	10,10
	62,5%	715	+	16.975	254.418	34.163	2,50	11,41
			-	-23.305	254.418	34.163	2,50	8,89
	75,0%	715	+	14.077	254.418	34.163	2,50	13,11
			-	-26.732	254.418	34.163	2,50	7,94
	87,5%	715	+	11.179	254.418	34.163	2,50	15,42
			-	-30.158	254.418	34.163	2,50	7,17
	100%	715	+	8.279	254.418	34.163	2,50	18,70
			-	-33.588	254.418	34.163	2,50	6,54
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6-13-20-27**			
Trave 6-13	0%	1606	+	74.055	254.418	34.163	2,50	2,96
			-	-62.622	254.418	34.163	2,50	3,41
	12,5%	1606	+	72.506	254.418	34.163	2,50	3,01
			-	-63.932	254.418	34.163	2,50	3,35
	25,0%	1606	+	70.959	254.418	34.163	2,50	3,07
			-	-65.240	254.418	34.163	2,50	3,30
	37,5%	1606	+	69.409	254.418	34.163	2,50	3,13
			-	-66.550	254.418	34.163	2,50	3,24
	50,0%	1606	+	67.860	254.418	34.163	2,50	3,19
			-	-67.861	254.418	34.163	2,50	3,19
	62,5%	1606	+	66.550	254.418	34.163	2,50	3,24
			-	-69.410	254.418	34.163	2,50	3,13
	75,0%	1606	+	65.242	254.418	34.163	2,50	3,30
			-	-70.957	254.418	34.163	2,50	3,07
	87,5%	1606	+	63.932	254.418	34.163	2,50	3,35
			-	-72.507	254.418	34.163	2,50	3,01
	100,0%	1606	+	62.640	254.418	34.163	2,50	3,41
			-	-74.024	254.418	34.163	2,50	2,96
Trave 13-20	0%	1575	+	40.351	254.418	34.163	2,50	4,89
			-	-21.809	254.418	34.163	2,50	7,59
	12,5%	1575	+	37.841	254.418	34.163	2,50	5,13
			-	-23.932	254.418	34.163	2,50	7,13
	25,0%	1575	+	35.329	254.418	34.163	2,50	5,41
			-	-26.056	254.418	34.163	2,50	6,73
	37,5%	1575	+	32.816	254.418	34.163	2,50	5,71
			-	-28.181	254.418	34.163	2,50	6,37
	50,0%	1575	+	30.305	254.418	34.163	2,50	6,05
			-	-30.305	254.418	34.163	2,50	6,05
	62,5%	1575	+	28.181	254.418	34.163	2,50	6,37
			-	-32.816	254.418	34.163	2,50	5,71
	75,0%	1575	+	26.057	254.418	34.163	2,50	6,73
			-	-35.328	254.418	34.163	2,50	5,41
	87,5%	1575	+	23.934	254.418	34.163	2,50	7,13
			-	-37.839	254.418	34.163	2,50	5,13
	100%	1575	+	21.810	254.418	34.163	2,50	7,59
			-	-40.351	254.418	34.163	2,50	4,89
Trave 20-27	0%	752	+	36.564	254.418	34.163	2,50	6,03
			-	-8.297	254.418	34.163	2,50	18,31
	12,5%	752	+	33.134	254.418	34.163	2,50	6,57
			-	-11.197	254.418	34.163	2,50	15,15
	25,0%	752	+	29.709	254.418	34.163	2,50	7,21
			-	-14.093	254.418	34.163	2,50	12,92
	37,5%	752	+	26.282	254.418	34.163	2,50	7,98
			-	-16.992	254.418	34.163	2,50	11,26

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	50,0%	752	+	22.852	254.418	34.163	2,50	8,94
			-	-19.892	254.418	34.163	2,50	9,98
	62,5%	752	+	19.952	254.418	34.163	2,50	9,96
			-	-23.321	254.418	34.163	2,50	8,80
	75,0%	752	+	17.054	254.418	34.163	2,50	11,23
			-	-26.749	254.418	34.163	2,50	7,86
	87,5%	752	+	14.156	254.418	34.163	2,50	12,88
			-	-30.175	254.418	34.163	2,50	7,11
	100%	752	+	11.256	254.418	34.163	2,50	15,09
			-	-33.605	254.418	34.163	2,50	6,49
Primo Impalcato					**Travata: Trave 7-14-21-28**			
Trave 7-14	0%	2016	+	94.888	254.418	34.163	2,50	2,31
			-	-85.904	254.418	34.163	2,50	2,52
	12,5%	2016	+	93.705	254.418	34.163	2,50	2,34
			-	-86.974	254.418	34.163	2,50	2,49
	25,0%	2016	+	92.525	254.418	34.163	2,50	2,37
			-	-88.042	254.418	34.163	2,50	2,47
	37,5%	2016	+	91.346	254.418	34.163	2,50	2,39
			-	-89.109	254.418	34.163	2,50	2,44
	50,0%	2016	+	90.169	254.418	34.163	2,50	2,42
			-	-90.176	254.418	34.163	2,50	2,42
	62,5%	2016	+	89.105	254.418	34.163	2,50	2,44
			-	-91.351	254.418	34.163	2,50	2,39
	75,0%	2016	+	88.041	254.418	34.163	2,50	2,47
			-	-92.526	254.418	34.163	2,50	2,37
	87,5%	2016	+	86.979	254.418	34.163	2,50	2,49
			-	-93.698	254.418	34.163	2,50	2,34
	100%	2016	+	85.919	254.418	34.163	2,50	2,52
			-	-94.869	254.418	34.163	2,50	2,32
Trave 14-21	0%	1355	+	39.358	254.418	34.163	2,50	5,15
			-	-23.377	254.418	34.163	2,50	7,60
	12,5%	1355	+	37.249	254.418	34.163	2,50	5,37
			-	-25.283	254.418	34.163	2,50	7,19
	25,0%	1355	+	35.144	254.418	34.163	2,50	5,62
			-	-27.186	254.418	34.163	2,50	6,83
	37,5%	1355	+	33.046	254.418	34.163	2,50	5,90
			-	-29.084	254.418	34.163	2,50	6,49
	50,0%	1355	+	30.956	254.418	34.163	2,50	6,20
			-	-30.981	254.418	34.163	2,50	6,19
	62,5%	1355	+	29.067	254.418	34.163	2,50	6,50
			-	-33.068	254.418	34.163	2,50	5,89
	75,0%	1355	+	27.180	254.418	34.163	2,50	6,83
			-	-35.153	254.418	34.163	2,50	5,62
	87,5%	1355	+	25.299	254.418	34.163	2,50	7,19
			-	-37.230	254.418	34.163	2,50	5,38
	100,0%	1355	+	23.422	254.418	34.163	2,50	7,59
			-	-39.302	254.418	34.163	2,50	5,15
Trave 21-28	0%	1020	+	34.147	254.418	34.163	2,50	6,09
			-	-12.684	254.418	34.163	2,50	12,55
	12,5%	1020	+	31.332	254.418	34.163	2,50	6,54
			-	-15.235	254.418	34.163	2,50	11,14
	25,0%	1020	+	28.517	254.418	34.163	2,50	7,05
			-	-17.785	254.418	34.163	2,50	10,02
	37,5%	1020	+	25.702	254.418	34.163	2,50	7,64
			-	-20.336	254.418	34.163	2,50	9,11
	50,0%	1020	+	22.888	254.418	34.163	2,50	8,35
			-	-22.886	254.418	34.163	2,50	8,35
	62,5%	1020	+	20.337	254.418	34.163	2,50	9,11
			-	-25.702	254.418	34.163	2,50	7,64
	75,0%	1020	+	17.787	254.418	34.163	2,50	10,02
			-	-28.517	254.418	34.163	2,50	7,05
	87,5%	1020	+	15.236	254.418	34.163	2,50	11,14
			-	-31.332	254.418	34.163	2,50	6,54
	100%	1020	+	12.685	254.418	34.163	2,50	12,54
			-	-34.147	254.418	34.163	2,50	6,09
Primo Impalcato					**Travata: Trave 9-16-23**			
Trave 9-16	0%	1490	+	37.071	254.418	34.163	2,50	5,28
			-	-17.546	254.418	34.163	2,50	8,88
	12,5%	1490	+	34.431	254.418	34.163	2,50	5,59
			-	-19.775	254.418	34.163	2,50	8,24
	25,0%	1490	+	31.782	254.418	34.163	2,50	5,93
			-	-22.009	254.418	34.163	2,50	7,69
	37,5%	1490	+	29.132	254.418	34.163	2,50	6,32
			-	-24.244	254.418	34.163	2,50	7,20
	50,0%	1490	+	26.480	254.418	34.163	2,50	6,77
			-	-26.480	254.418	34.163	2,50	6,77
	62,5%	1490	+	24.245	254.418	34.163	2,50	7,20
			-	-29.130	254.418	34.163	2,50	6,32
	75,0%	1490	+	22.011	254.418	34.163	2,50	7,68
			-	-31.779	254.418	34.163	2,50	5,93
	87,5%	1490	+	19.776	254.418	34.163	2,50	8,24
			-	-34.430	254.418	34.163	2,50	5,59
	100%	1490	+	17.539	254.418	34.163	2,50	8,88

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-37.082	254.418	34.163	2,50	5,28
Trave 16-23	0%	778	+	33.626	254.418	34.163	2,50	6,45
			-	-8.319	254.418	34.163	2,50	18,03
	12,5%	778	+	30.196	254.418	34.163	2,50	7,07
			-	-11.219	254.418	34.163	2,50	14,95
	25,0%	778	+	26.771	254.418	34.163	2,50	7,81
			-	-14.115	254.418	34.163	2,50	12,78
	37,5%	778	+	23.343	254.418	34.163	2,50	8,73
			-	-17.014	254.418	34.163	2,50	11,15
	50,0%	778	+	19.914	254.418	34.163	2,50	9,90
			-	-19.914	254.418	34.163	2,50	9,90
	62,5%	778	+	17.014	254.418	34.163	2,50	11,15
			-	-23.343	254.418	34.163	2,50	8,73
	75,0%	778	+	14.116	254.418	34.163	2,50	12,78
			-	-26.771	254.418	34.163	2,50	7,81
	87,5%	778	+	11.218	254.418	34.163	2,50	14,96
			-	-30.197	254.418	34.163	2,50	7,07
	100%	778	+	8.318	254.418	34.163	2,50	18,03
			-	-33.627	254.418	34.163	2,50	6,45
Primo Impalcato					**Travata: Trave 7b-9b**			
Trave 7b-9b	0%	1153	+	5.354	115.094	11.235	2,50	6,70
			-	0	115.094	11.235	2,50	VNR
	12,5%	1153	+	4.853	115.094	11.235	2,50	6,91
			-	0	115.094	11.235	2,50	VNR
	25,0%	1468	+	3.428	114.654	11.235	2,50	6,23
			-	0	114.654	11.235	2,50	VNR
	37,5%	1468	+	2.862	114.654	11.235	2,50	6,43
			-	0	114.654	11.235	2,50	VNR
	50,0%	1694	+	1.362	114.278	11.235	2,50	6,15
			-	-335	114.278	11.235	2,50	6,51
	62,5%	1739	+	778	114.475	11.235	2,50	6,19
			-	-2.883	114.475	11.235	2,50	5,56
	75,0%	1739	+	343	114.475	11.235	2,50	6,34
			-	-3.318	114.475	11.235	2,50	5,44
	87,5%	1859	+	0	114.948	11.235	2,50	VNR
			-	-6.724	114.948	11.235	2,50	4,47
	100,0%	1859	+	0	114.948	11.235	2,50	VNR
			-	-7.233	114.948	11.235	2,50	4,38

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
T_{Ed} Momento torcente di progetto.
+/- [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
T_{Rcd} Momento resistente del calcestruzzo.
$Ctg\Theta$ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
$CS_{v,T}$ Coefficiente di sicurezza per taglio e torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm^2]	[cm^2]					
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7**					
Trave 1-2	0%	-11.759	47.866	-11.759	24.214	8,04	8,04	3.20[S]	0,11	6.34[S]	0,11	NO
	12,5%	-11.759	36.987	-11.759	31.667	8,04	8,04	4.15[S]	0,11	4.85[S]	0,11	NO
	25,0%	-11.759	13.045	-11.759	32.905	8,04	8,04	11.77[S]	0,11	4.66[S]	0,11	NO
	37,5%	0	0	-11.759	33.171	8,04	8,04	-	VNR	4.63[S]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-11.759	29.619	8,04	8,04	-	VNR	5.18[S]	0,11	NO
	62,5%	-7.719	678	-7.719	21.664	8,04	8,04	NS	0,11	7.12[S]	0,11	NO
	75,0%	-7.719	24.312	-7.719	20.573	8,04	8,04	6.35[S]	0,11	7.50[S]	0,11	NO
	87,5%	-7.719	54.167	-7.719	13.431	8,04	8,04	2.85[S]	0,11	11.49[S]	0,11	NO
	100%	-7.719	67.336	-7.719	67	8,04	8,04	2.29[S]	0,11	NS	0,11	NO
Trave 2-3	0%	1.003	68.359	0	0	8,04	8,04	2.28[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	1.003	53.798	1.003	12.857	8,04	8,04	2.90[S]	0,11	12.15[S]	0,11	NO
	25,0%	1.003	24.278	1.003	19.437	8,04	8,04	6.43[S]	0,11	8.03[S]	0,11	NO
	37,5%	1.003	1.796	1.003	20.101	8,04	8,04	86.98[S]	0,11	7.77[S]	0,11	NO
	50,0%	0	0	5.640	22.719	8,04	8,04	-	VNR	6.91[S]	0,11	NO
	62,5%	5.640	3.077	5.640	23.685	8,04	8,04	51.07[S]	0,11	6.63[S]	0,11	NO
	75,0%	5.640	24.673	5.640	23.396	8,04	8,04	6.36[S]	0,11	6.71[S]	0,11	NO
	87,5%	5.640	53.319	5.640	17.702	8,04	8,04	2.94[S]	0,11	8.87[S]	0,11	NO
	100,0%	5.640	67.518	5.640	4.959	8,04	8,04	2.32[S]	0,11	31.69[S]	0,11	NO
Trave 3-4	0%	6.617	73.163	6.617	5.608	8,04	8,04	2.15[S]	0,11	28.05[S]	0,11	NO
	12,5%	6.617	57.047	6.617	19.281	8,04	8,04	2.75[S]	0,11	8.16[S]	0,11	NO
	25,0%	6.617	25.753	6.617	25.463	8,04	8,04	6.11[S]	0,11	6.17[S]	0,11	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	37,5%	6.617	1.952	6.617	25.809	8,04	8,04	80.61[S]	0,11	6.09[S]	0,11	NO
	50,0%	0	0	6.617	24.709	8,04	8,04	-	VNR	6.36[S]	0,11	NO
	62,5%	14.865	953	14.865	24.837	8,04	8,04	NS	0,11	6.40[S]	0,11	NO
	75,0%	14.865	24.747	14.865	24.495	8,04	8,04	6.42[S]	0,11	6.49[S]	0,11	NO
	87,5%	14.865	56.036	14.865	18.322	8,04	8,04	2.83[S]	0,11	8.67[S]	0,11	NO
	100,0%	14.865	72.151	14.865	4.653	8,04	8,04	2.20[S]	0,11	34.17[S]	0,11	NO
Trave 4-5	0%	17.010	65.686	0	0	8,04	8,04	1.93[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	17.010	46.372	17.010	9.377	8,04	8,04	2.74[S]	0,12	13.57[S]	0,12	NO
	25,0%	17.010	17.928	17.010	19.242	8,04	8,04	7.09[S]	0,12	6.61[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	17.010	21.605	8,04	8,04	-	VNR	5.89[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	19.161	22.046	8,04	8,04	-	VNR	5.78[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	19.161	22.617	8,04	8,04	-	VNR	5.64[S]	0,12	NO
	75,0%	19.161	16.338	19.161	20.809	8,04	8,04	7.81[S]	0,12	6.13[S]	0,12	NO
	87,5%	19.161	43.996	19.161	11.729	8,04	8,04	2.90[S]	0,12	10.88[S]	0,12	NO
	100%	19.161	62.872	0	0	8,04	8,04	2.02[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 5-6	0%	18.882	65.560	0	0	8,04	8,04	1.94[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	18.882	46.242	18.882	10.655	8,04	8,04	2.75[S]	0,12	11.97[S]	0,12	NO
	25,0%	18.882	17.798	18.882	20.194	8,04	8,04	7.16[S]	0,12	6.31[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	18.882	22.260	8,04	8,04	-	VNR	5.73[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	19.146	22.151	8,04	8,04	-	VNR	5.76[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	19.146	22.710	8,04	8,04	-	VNR	5.61[S]	0,12	NO
	75,0%	19.146	16.748	19.146	20.890	8,04	8,04	7.61[S]	0,12	6.10[S]	0,12	NO
	87,5%	19.146	44.761	19.146	11.786	8,04	8,04	2.85[S]	0,12	10.82[S]	0,12	NO
	100%	19.146	63.837	0	0	8,04	8,04	1.99[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 6-7	0%	4.990	69.302	0	0	8,04	8,04	1.80[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	4.990	50.114	4.990	11.026	8,04	8,04	2.50[S]	0,12	11.37[S]	0,12	NO
	25,0%	4.990	20.395	4.990	20.295	8,04	8,04	6.14[S]	0,12	6.17[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	4.990	22.587	8,04	8,04	-	VNR	5.55[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	5.207	26.377	8,04	8,04	-	VNR	4.75[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	5.207	28.835	8,04	8,04	-	VNR	4.35[S]	0,12	NO
	75,0%	5.207	12.404	5.207	28.709	8,04	8,04	10.11[S]	0,12	4.36[S]	0,12	NO
	87,5%	5.207	38.026	5.207	23.539	8,04	8,04	3.29[S]	0,12	5.32[S]	0,12	NO
	100%	5.207	54.978	5.207	11.390	8,04	8,04	2.28[S]	0,12	11.01[S]	0,12	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14**					
Trave 8-9	0%	4.716	65.519	0	0	6,03	6,03	1.42[S]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	4.716	42.161	4.716	22.949	6,03	6,03	2.20[S]	0,13	4.05[S]	0,13	NO
	25,0%	4.716	6.313	4.716	36.923	6,03	6,03	14.74[S]	0,13	2.52[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	4.716	39.747	6,03	6,03	-	VNR	2.34[S]	0,13	NO
	50,0%	0	0	4.716	39.457	6,03	6,03	-	VNR	2.35[S]	0,13	NO
	62,5%	0	0	5.331	33.581	6,03	6,03	-	VNR	2.77[S]	0,13	NO
	75,0%	5.331	19.937	5.331	24.328	8,04	6,03	6.04[S]	0,14	3.83[S]	0,13	NO
	87,5%	5.331	62.343	5.331	3.799	8,04	6,03	1.93[S]	0,14	24.55[S]	0,13	NO
	100%	5.331	89.147	0	0	8,04	6,03	1.35[S]	0,14	-	VNR	NO
Trave 9-10	0%	8.612	87.511	0	0	8,04	6,03	1.38[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	8.612	59.281	8.612	4.157	8,04	6,03	2.04[S]	0,14	22.55[S]	0,13	NO
	25,0%	8.612	17.266	8.612	24.552	8,04	6,03	7.01[S]	0,14	3.81[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	8.612	32.566	6,03	6,03	-	VNR	2.87[S]	0,13	NO
	50,0%	0	0	10.363	34.557	6,03	6,03	-	VNR	2.71[S]	0,13	NO
	62,5%	0	0	10.363	34.488	6,03	6,03	-	VNR	2.72[S]	0,13	NO
	75,0%	10.363	17.683	10.363	26.976	8,04	6,03	6.86[S]	0,14	3.48[S]	0,13	NO
	87,5%	10.363	59.196	10.363	7.080	8,04	6,03	2.05[S]	0,14	13.28[S]	0,13	NO
	100,0%	10.363	87.153	0	0	8,04	6,03	1.39[S]	0,14	-	VNR	NO
Trave 10-11	0%	13.964	92.773	0	0	8,04	6,03	1.31[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	13.964	61.695	13.964	7.414	8,04	6,03	1.97[S]	0,14	12.76[S]	0,13	NO
	25,0%	13.964	17.136	13.964	29.371	8,04	6,03	7.11[S]	0,14	3.22[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	13.964	37.930	6,03	6,03	-	VNR	2.49[S]	0,13	NO
	50,0%	0	0	13.964	38.059	6,03	6,03	-	VNR	2.48[S]	0,13	NO
	62,5%	0	0	13.964	36.142	6,03	6,03	-	VNR	2.61[S]	0,13	NO
	75,0%	14.623	16.778	14.623	27.120	10,05	6,03	8.90[S]	0,16	3.49[S]	0,13	NO
	87,5%	14.623	61.809	14.623	4.690	10,05	6,03	2.41[S]	0,16	20.20[S]	0,13	NO
	100%	14.623	93.156	0	0	10,05	6,03	1.60[S]	0,16	-	VNR	NO
Trave 11-12	0%	9.196	93.076	0	0	10,05	6,03	1.59[S]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	9.196	61.746	9.196	3.705	10,05	6,03	2.40[S]	0,16	25.35[S]	0,13	NO
	25,0%	9.196	16.754	9.196	26.504	10,05	6,03	8.86[S]	0,16	3.54[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	9.196	35.901	6,03	6,03	-	VNR	2.61[S]	0,13	NO
	50,0%	0	0	9.196	37.565	6,03	6,03	-	VNR	2.49[S]	0,13	NO
	62,5%	0	0	9.196	37.377	6,03	6,03	-	VNR	2.50[S]	0,13	NO
	75,0%	22.787	16.333	22.787	29.185	8,04	6,03	7.54[S]	0,14	3.28[S]	0,13	NO
	87,5%	9.196	59.010	22.787	7.162	8,04	6,03	2.05[S]	0,14	13.39[S	0,13	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	100%	22.787	91.440	0	0	8,04	6,03	1.34[S]	0,14	] -	VNR	NO
Trave 12-13	0%	23.733	92.570	0	0	8,04	6,03	1.33[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	23.733	63.919	23.733	6.995	8,04	6,03	1.93[S]	0,14	13.73[S]	0,13	NO
	25,0%	23.733	20.876	23.733	26.580	8,04	6,03	5.91[S]	0,14	3.61[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	23.733	33.877	6,03	6,03	-	VNR	2.83[S]	0,13	NO
	50,0%	0	0	24.399	34.462	6,03	6,03	-	VNR	2.78[S]	0,13	NO
	62,5%	0	0	24.399	34.515	6,03	6,03	-	VNR	2.78[S]	0,13	NO
	75,0%	24.399	17.969	24.399	28.401	8,04	6,03	6.87[S]	0,14	3.38[S]	0,13	NO
	87,5%	24.399	59.829	24.399	9.997	8,04	6,03	2.06[S]	0,14	9.62[S]	0,13	NO
	100,0%	24.399	87.838	0	0	8,04	6,03	1.40[S]	0,14	-	VNR	NO
Trave 13-14	0%	19.031	92.455	0	0	8,04	6,03	1.32[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	19.031	65.009	19.031	5.897	8,04	6,03	1.88[S]	0,14	16.17[S]	0,13	NO
	25,0%	19.031	22.102	19.031	26.129	8,04	6,03	5.55[S]	0,14	3.65[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	19.031	34.834	6,03	6,03	-	VNR	2.73[S]	0,13	NO
	50,0%	0	0	19.031	37.269	6,03	6,03	-	VNR	2.55[S]	0,13	NO
	62,5%	0	0	19.031	37.447	6,03	6,03	-	VNR	2.54[S]	0,13	NO
	75,0%	20.581	8.222	20.581	34.240	6,03	6,03	11.61[S]	0,13	2.78[S]	0,13	NO
	87,5%	20.581	45.631	20.581	19.505	6,03	6,03	2.09[S]	0,13	4.89[S]	0,13	NO
	100,0%	20.581	70.161	0	0	6,03	6,03	1.36[S]	0,13	-	VNR	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**					
Trave 15-16	0%	17.557	112.212	0	0	10,05	10,05	1.40[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	17.557	67.722	17.557	35.880	10,05	10,05	2.32[S]	0,12	4.38[S]	0,12	NO
	25,0%	17.557	4.713	17.557	64.002	10,05	10,05	33.39[S]	0,12	2.45[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	17.557	71.644	10,05	10,05	-	VNR	2.19[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	17.557	71.121	10,05	10,05	-	VNR	2.21[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	17.557	61.410	10,05	10,05	-	VNR	2.56[S]	0,12	NO
	75,0%	21.020	28.289	21.020	42.522	14,07	10,05	7.52[S]	0,14	3.72[S]	0,13	NO
	87,5%	21.020	102.544	21.020	3.141	14,07	10,05	2.07[S]	0,14	50.36[S]	0,13	NO
	100%	21.020	153.651	0	0	14,07	10,05	1.38[S]	0,14	-	VNR	NO
Trave 16-17	0%	38.653	137.715	0	0	14,07	10,05	1.56[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	38.653	91.407	38.653	3.671	14,07	10,05	2.35[S]	0,14	43.82[S]	0,13	NO
	25,0%	38.653	24.911	38.653	38.570	14,07	10,05	8.65[S]	0,14	4.17[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	38.653	53.311	10,05	10,05	-	VNR	3.01[S]	0,13	NO
	50,0%	0	0	38.798	53.980	10,05	10,05	-	VNR	2.97[S]	0,13	NO
	62,5%	0	0	38.798	53.630	10,05	10,05	-	VNR	2.99[S]	0,13	NO
	75,0%	38.798	23.397	38.798	39.498	14,07	10,05	9.21[S]	0,14	4.07[S]	0,13	NO
	87,5%	38.798	89.267	38.798	5.217	14,07	10,05	2.41[S]	0,14	30.84[S]	0,13	NO
	100%	38.798	135.211	0	0	14,07	10,05	1.59[S]	0,14	-	VNR	NO
Trave 17-18	0%	38.603	134.399	0	0	14,07	10,05	1.60[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	38.603	88.404	38.603	6.007	14,07	10,05	2.43[S]	0,14	26.78[S]	0,13	NO
	25,0%	38.603	22.446	38.603	40.454	14,07	10,05	9.60[S]	0,14	3.97[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	38.603	54.760	10,05	10,05	-	VNR	2.93[S]	0,13	NO
	50,0%	0	0	38.603	55.133	10,05	10,05	-	VNR	2.91[S]	0,13	NO
	62,5%	0	0	38.741	54.562	10,05	10,05	-	VNR	2.94[S]	0,13	NO
	75,0%	38.741	23.183	38.741	39.947	14,07	10,05	9.29[S]	0,14	4.02[S]	0,13	NO
	87,5%	38.741	89.449	38.741	5.188	14,07	10,05	2.41[S]	0,14	31.01[S]	0,13	NO
	100%	38.741	135.617	0	0	14,07	10,05	1.58[S]	0,14	-	VNR	NO
Trave 18-19	0%	38.873	135.598	0	0	14,07	10,05	1.59[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	38.873	89.449	38.873	5.109	14,07	10,05	2.41[S]	0,14	31.49[S]	0,13	NO
	25,0%	38.873	23.216	38.873	39.863	14,07	10,05	9.28[S]	0,14	4.03[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	38.873	54.477	10,05	10,05	-	VNR	2.94[S]	0,13	NO
	50,0%	0	0	39.099	55.021	10,05	10,05	-	VNR	2.92[S]	0,13	NO
	62,5%	0	0	39.099	54.645	10,05	10,05	-	VNR	2.94[S]	0,13	NO
	75,0%	39.099	22.509	39.099	40.322	14,07	10,05	9.57[S]	0,14	3.99[S]	0,13	NO
	87,5%	39.099	88.445	39.099	5.861	14,07	10,05	2.43[S]	0,14	27.46[S]	0,13	NO
	100%	39.099	134.424	0	0	14,07	10,05	1.60[S]	0,14	-	VNR	NO
Trave 19-20	0%	39.517	135.923	0	0	14,07	10,05	1.58[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	39.517	89.793	39.517	4.998	14,07	10,05	2.40[S]	0,14	32.21[S]	0,13	NO
	25,0%	39.517	23.592	39.517	39.602	14,07	10,05	9.14[S]	0,14	4.06[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	39.517	54.073	10,05	10,05	-	VNR	2.97[S]	0,13	NO
	50,0%	0	0	39.736	54.587	10,05	10,05	-	VNR	2.94[S]	0,13	NO
	62,5%	0	0	39.736	54.209	10,05	10,05	-	VNR	2.96[S]	0,13	NO
	75,0%	39.736	23.313	39.736	39.875	14,07	10,05	9.25[S]	0,14	4.03[S]	0,13	NO
	87,5%	39.736	89.374	39.736	5.412	14,07	10,05	2.41[S]	0,14	29.75[S]	0,13	NO
	100%	39.736	135.421	0	0	14,07	10,05	1.59[S]	0,14	-	VNR	NO
Trave 20-21	0%	23.396	143.970	0	0	14,07	10,05	1.48[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	23.396	97.815	23.396	3.859	14,07	10,05	2.17[S]	0,14	41.08[S]	0,13	NO
	25,0%	23.396	28.375	23.396	40.175	14,07	10,05	7.51[S]	0,14	3.94[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	23.396	57.595	10,05	10,05	-	VNR	2.74[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	24.011	66.153	10,05	10,05	-	VNR	2.39[S]	0,12	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	62,5%	0	0	24.011	66.568	10,05	10,05	-	VNR	2.37[S]	0,12	NO
	75,0%	24.011	3.515	24.011	60.424	10,05	10,05	45.06[S]	0,12	2.62[S]	0,12	NO
	87,5%	24.011	61.676	24.011	35.384	10,05	10,05	2.56[S]	0,12	4.47[S]	0,12	NO
	100,0%	24.011	101.635	0	0	10,05	10,05	1.55[S]	0,12	-	VNR	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**					
Trave 22-23	0%	14.102	84.457	0	0	8,04	8,04	1.50[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	14.102	54.730	14.102	26.556	8,04	8,04	2.31[S]	0,12	4.77[S]	0,12	NO
	25,0%	14.102	12.200	14.102	42.087	8,04	8,04	10.39[S]	0,12	3.01[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	14.102	45.235	8,04	8,04	-	VNR	2.80[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	14.102	44.300	8,04	8,04	-	VNR	2.86[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	16.005	38.985	8,04	8,04	-	VNR	3.26[S]	0,12	NO
	75,0%	16.005	23.125	16.005	30.580	10,05	8,04	6.68[S]	0,13	4.16[S]	0,12	NO
	87,5%	16.005	71.259	16.005	9.443	10,05	8,04	2.17[S]	0,13	13.48[S]	0,12	NO
	100%	16.005	104.161	0	0	10,05	8,04	1.48[S]	0,13	-	VNR	NO
Trave 23-24	0%	28.517	95.290	0	0	10,05	8,04	1.64[S]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	28.517	65.091	28.517	9.561	10,05	8,04	2.40[S]	0,13	13.51[S]	0,12	NO
	25,0%	28.517	21.252	28.517	28.555	10,05	8,04	7.36[S]	0,13	4.52[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	28.517	35.005	8,04	8,04	-	VNR	3.68[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	28.517	34.927	8,04	8,04	-	VNR	3.69[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	28.811	35.002	8,04	8,04	-	VNR	3.68[S]	0,12	NO
	75,0%	28.811	20.907	28.811	28.666	8,04	8,04	6.17[S]	0,12	4.50[S]	0,12	NO
	87,5%	28.811	64.630	28.811	9.787	8,04	8,04	1.99[S]	0,12	13.19[S]	0,12	NO
	100,0%	28.811	94.765	0	0	8,04	8,04	1.36[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 24-25	0%	27.910	94.093	0	0	8,04	8,04	1.37[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	27.910	63.989	27.910	10.162	8,04	8,04	2.01[S]	0,12	12.69[S]	0,12	NO
	25,0%	27.910	20.320	27.910	29.093	8,04	8,04	6.34[S]	0,12	4.43[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	27.910	35.484	8,04	8,04	-	VNR	3.63[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	27.910	35.399	8,04	8,04	-	VNR	3.64[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	28.011	35.430	8,04	8,04	-	VNR	3.64[S]	0,12	NO
	75,0%	28.011	20.598	28.011	28.929	8,04	8,04	6.26[S]	0,12	4.45[S]	0,12	NO
	87,5%	28.011	64.377	28.011	9.887	8,04	8,04	2.00[S]	0,12	13.04[S]	0,12	NO
	100%	28.011	94.542	0	0	8,04	8,04	1.36[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 25-26	0%	27.957	94.751	0	0	8,04	8,04	1.36[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	27.957	64.563	27.957	9.783	8,04	8,04	1.99[S]	0,12	13.18[S]	0,12	NO
	25,0%	27.957	20.742	27.957	28.854	8,04	8,04	6.21[S]	0,12	4.47[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	27.957	35.383	8,04	8,04	-	VNR	3.64[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	28.322	35.382	8,04	8,04	-	VNR	3.64[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	28.322	35.471	8,04	8,04	-	VNR	3.63[S]	0,12	NO
	75,0%	28.322	20.273	28.322	29.128	8,04	8,04	6.36[S]	0,12	4.43[S]	0,12	NO
	87,5%	28.322	63.907	28.322	10.244	8,04	8,04	2.01[S]	0,12	12.59[S]	0,12	NO
	100%	28.322	93.989	0	0	8,04	8,04	1.37[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 26-27	0%	28.616	95.428	0	0	8,04	8,04	1.35[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	28.616	65.160	28.616	9.473	8,04	8,04	1.98[S]	0,12	13.62[S]	0,12	NO
	25,0%	28.616	21.193	28.616	28.601	8,04	8,04	6.09[S]	0,12	4.51[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	28.616	35.189	8,04	8,04	-	VNR	3.66[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	28.970	35.359	8,04	8,04	-	VNR	3.65[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	28.970	35.468	8,04	8,04	-	VNR	3.64[S]	0,12	NO
	75,0%	28.970	20.275	28.970	29.278	10,05	8,04	7.72[S]	0,13	4.41[S]	0,12	NO
	87,5%	28.970	63.842	28.970	10.550	10,05	8,04	2.45[S]	0,13	12.25[S]	0,12	NO
	100,0%	28.970	93.885	0	0	10,05	8,04	1.66[S]	0,13	-	VNR	NO
Trave 27-28	0%	13.764	99.494	0	0	10,05	8,04	1.55[S]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	13.764	69.478	13.764	9.824	10,05	8,04	2.22[S]	0,13	12.92[S]	0,12	NO
	25,0%	13.764	23.911	13.764	29.037	10,05	8,04	6.45[S]	0,13	4.37[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	13.764	36.483	8,04	8,04	-	VNR	3.47[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	15.879	41.701	8,04	8,04	-	VNR	3.04[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	15.879	42.965	8,04	8,04	-	VNR	2.95[S]	0,12	NO
	75,0%	15.879	11.782	15.879	40.685	8,04	8,04	10.78[S]	0,12	3.12[S]	0,12	NO
	87,5%	15.879	51.404	15.879	27.416	8,04	8,04	2.47[S]	0,12	4.63[S]	0,12	NO
	100%	15.879	78.155	15.879	2.381	8,04	8,04	1.62[S]	0,12	53.38[S]	0,12	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-8-15-22**					
Trave 1-8	0%	-8.164	60.924	-8.164	51.104	8,04	8,04	2.53[S]	0,11	3.02[S]	0,11	NO
	12,5%	-8.164	60.924	-8.164	51.104	8,04	8,04	2.53[S]	0,11	3.02[S]	0,11	NO
	25,0%	-8.164	50.619	-8.164	43.291	8,04	8,04	3.04[S]	0,11	3.56[S]	0,11	NO
	37,5%	-8.164	35.167	-8.164	30.879	8,04	8,04	4.38[S]	0,11	4.99[S]	0,11	NO
	50,0%	-8.164	20.198	-8.164	17.986	8,04	8,04	7.64[S]	0,11	8.58[S]	0,11	NO
	62,5%	1.795	33.946	1.795	30.952	8,04	8,04	4.60[S]	0,11	5.05[S]	0,11	NO
	75,0%	1.795	49.136	1.795	43.626	8,04	8,04	3.18[S]	0,11	3.58[S]	0,11	NO
	87,5%	1.795	59.279	1.795	51.601	8,04	8,04	2.63[S]	0,11	3.03[S]	0,11	NO
	100,0%	1.795	59.279	1.795	51.601	8,04	8,04	2.63[S]	0,11	3.03[S]	0,11	NO
Trave 8-15	0%	-28.179	57.756	-28.179	32.952	8,04	8,04	2.60[S]	0,11	4.56[S]	0,11	NO
	12,5%	-28.179	52.107	-28.179	32.261	8,04	8,04	2.88[S]	0,11	4.65[S]	0,11	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	25,0%	-28.179	31.758	-28.179	27.934	8,04	8,04	4.73[S]	0,11	5.38[S]	0,11	NO
	37,5%	-28.179	13.919	-28.179	21.099	8,04	8,04	10.79[S]	0,11	7.12[S]	0,11	NO
	50,0%	-24.883	5.911	-24.883	20.417	8,04	8,04	25.53[S]	0,11	7.39[S]	0,11	NO
	62,5%	-24.883	20.460	-24.883	30.542	8,04	8,04	7.37[S]	0,11	4.94[S]	0,11	NO
	75,0%	-24.883	36.926	-24.883	38.752	8,04	8,04	4.08[S]	0,11	3.89[S]	0,11	NO
	87,5%	-24.883	55.177	-24.883	45.175	8,04	8,04	2.73[S]	0,11	3.34[S]	0,11	NO
	100%	-24.883	60.141	-24.883	46.555	8,04	8,04	2.51[S]	0,11	3.24[S]	0,11	NO
Trave 15-22	0%	-11.033	62.750	-11.033	42.114	8,04	8,04	2.45[S]	0,11	3.65[S]	0,11	NO
	12,5%	-11.033	52.156	-11.033	40.452	8,04	8,04	2.94[S]	0,11	3.80[S]	0,11	NO
	25,0%	-11.033	30.730	-11.033	34.674	8,04	8,04	5.00[S]	0,11	4.43[S]	0,11	NO
	37,5%	-11.033	12.187	-11.033	26.013	8,04	8,04	12.61[S]	0,11	5.91[S]	0,11	NO
	50,0%	-6.251	1.541	-6.251	17.361	8,04	8,04	NS	0,11	8.91[S]	0,11	NO
	62,5%	-6.251	19.135	-6.251	26.973	8,04	8,04	8.08[S]	0,11	5.73[S]	0,11	NO
	75,0%	-6.251	39.610	-6.251	33.700	8,04	8,04	3.90[S]	0,11	4.59[S]	0,11	NO
	87,5%	-6.251	62.970	-6.251	37.546	8,04	8,04	2.45[S]	0,11	4.12[S]	0,11	NO
	100,0%	-6.251	74.435	-6.251	38.337	8,04	8,04	2.07[S]	0,11	4.03[S]	0,11	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 2-9-16-23**					
Trave 2-9	0%	-26.274	28.065	-26.274	19.311	6,03	6,03	2.22[S]	0,17	3.23[S]	0,17	NO
	12,5%	-26.274	26.177	-26.274	18.285	6,03	6,03	2.38[S]	0,17	3.41[S]	0,17	NO
	25,0%	-26.274	18.988	-26.274	14.042	6,03	6,03	3.28[S]	0,17	4.44[S]	0,17	NO
	37,5%	-26.274	12.144	-26.274	9.454	6,03	6,03	5.14[S]	0,17	6.60[S]	0,17	NO
	50,0%	-26.274	5.644	-26.274	4.522	6,03	6,03	11.06[S]	0,17	13.80[S]	0,17	NO
	62,5%	-10.578	9.239	-10.578	9.061	6,03	6,03	6.93[S]	0,17	7.07[S]	0,17	NO
	75,0%	-10.578	15.353	-10.578	14.377	6,03	6,03	4.17[S]	0,17	4.45[S]	0,17	NO
	87,5%	-10.578	21.803	-10.578	19.359	6,03	6,03	2.93[S]	0,17	3.31[S]	0,17	NO
	100,0%	-10.578	23.500	-10.578	20.576	6,03	6,03	2.72[S]	0,17	3.11[S]	0,17	NO
Trave 9-16	0%	-14.619	21.330	-14.619	10.794	6,03	6,03	2.98[S]	0,17	5.89[S]	0,17	NO
	12,5%	-14.619	16.343	-14.619	10.725	6,03	6,03	3.89[S]	0,17	5.93[S]	0,17	NO
	25,0%	-14.619	8.802	-14.619	9.676	6,03	6,03	7.23[S]	0,17	6.57[S]	0,17	NO
	37,5%	-14.619	2.423	-14.619	7.465	6,03	6,03	26.27[S]	0,17	8.52[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-11.632	6.257	6,03	6,03	-	VNR	10.22[S]	0,17	NO
	62,5%	-11.632	4.943	-11.632	9.421	6,03	6,03	12.94[S]	0,17	6.78[S]	0,17	NO
	75,0%	-11.632	11.485	-11.632	11.471	6,03	6,03	5.56[S]	0,17	5.57[S]	0,17	NO
	87,5%	-11.632	19.130	-11.632	12.416	6,03	6,03	3.34[S]	0,17	5.15[S]	0,17	NO
	100%	-11.632	24.140	-11.632	12.468	6,03	6,03	2.64[S]	0,17	5.13[S]	0,17	NO
Trave 16-23	0%	3.703	24.729	3.703	6.908	6,03	6,03	2.65[S]	0,18	9.49[S]	0,18	NO
	12,5%	3.703	17.175	3.703	9.105	6,03	6,03	3.81[S]	0,18	7.20[S]	0,18	NO
	25,0%	3.703	7.978	3.703	9.468	6,03	6,03	8.21[S]	0,18	6.92[S]	0,18	NO
	37,5%	3.703	758	3.703	8.878	6,03	6,03	86.51[S]	0,18	7.38[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	4.768	6.718	6,03	6,03	-	VNR	9.77[S]	0,18	NO
	62,5%	4.768	1.861	4.768	8.783	6,03	6,03	35.29[S]	0,18	7.47[S]	0,18	NO
	75,0%	4.768	9.541	4.768	9.053	6,03	6,03	6.88[S]	0,18	7.25[S]	0,18	NO
	87,5%	4.768	19.198	4.768	8.370	6,03	6,03	3.42[S]	0,18	7.84[S]	0,18	NO
	100%	4.768	27.073	4.768	5.713	6,03	6,03	2.42[S]	0,18	11.49[S]	0,18	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 3-10-17-24**					
Trave 3-10	0%	-15.983	31.334	-15.983	23.804	6,03	6,03	2.02[S]	0,17	2.66[S]	0,17	NO
	12,5%	-15.983	29.250	-15.983	22.484	6,03	6,03	2.17[S]	0,17	2.82[S]	0,17	NO
	25,0%	-15.983	21.288	-15.983	17.104	6,03	6,03	2.98[S]	0,17	3.71[S]	0,17	NO
	37,5%	-15.983	13.657	-15.983	11.393	6,03	6,03	4.65[S]	0,17	5.57[S]	0,17	NO
	50,0%	-15.983	6.357	-15.983	5.349	6,03	6,03	9.99[S]	0,17	11.87[S]	0,17	NO
	62,5%	-14.709	11.137	-14.709	10.383	6,03	6,03	5.71[S]	0,17	6.12[S]	0,17	NO
	75,0%	-14.709	18.335	-14.709	16.527	6,03	6,03	3.47[S]	0,17	3.85[S]	0,17	NO
	87,5%	-14.709	25.864	-14.709	22.340	6,03	6,03	2.46[S]	0,17	2.84[S]	0,17	NO
	100,0%	-14.709	27.838	-14.709	23.770	6,03	6,03	2.28[S]	0,17	2.67[S]	0,17	NO
Trave 10-17	0%	-9.572	21.536	-9.572	14.092	6,03	6,03	2.98[S]	0,17	4.55[S]	0,17	NO
	12,5%	-9.572	16.591	-9.572	13.555	6,03	6,03	3.86[S]	0,17	4.73[S]	0,17	NO
	25,0%	-9.572	9.084	-9.572	11.748	6,03	6,03	7.06[S]	0,17	5.46[S]	0,17	NO
	37,5%	-9.572	2.706	-9.572	8.814	6,03	6,03	23.71[S]	0,17	7.28[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-6.880	6.021	6,03	6,03	-	VNR	10.70[S]	0,17	NO
	62,5%	-6.880	5.559	-6.880	9.217	6,03	6,03	11.59[S]	0,17	6.99[S]	0,17	NO
	75,0%	-6.880	12.805	-6.880	11.285	6,03	6,03	5.03[S]	0,17	5.71[S]	0,17	NO
	87,5%	-6.880	21.180	-6.880	12.224	6,03	6,03	3.04[S]	0,17	5.27[S]	0,17	NO
	100,0%	-6.880	26.634	-6.880	12.273	6,03	6,03	2.42[S]	0,17	5.25[S]	0,17	NO
Trave 17-24	0%	3.353	24.672	3.353	7.095	6,03	6,03	2.65[S]	0,18	9.23[S]	0,18	NO
	12,5%	3.353	17.133	3.353	9.238	6,03	6,03	3.82[S]	0,18	7.09[S]	0,18	NO
	25,0%	3.353	7.960	3.353	9.564	6,03	6,03	8.23[S]	0,18	6.85[S]	0,18	NO
	37,5%	3.353	761	3.353	8.935	6,03	6,03	86.12[S]	0,18	7.33[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	3.399	6.677	6,03	6,03	-	VNR	9.81[S]	0,18	NO
	62,5%	3.399	1.946	3.399	8.718	6,03	6,03	33.68[S]	0,18	7.51[S]	0,18	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	75,0%	3.399	9.681	3.399	8.979	6,03	6,03	6.77[S]	0,18	7.29[S]	0,18	NO
	87,5%	3.399	19.393	3.399	8.275	6,03	6,03	3.37[S]	0,18	7.92[S]	0,18	NO
	100%	3.399	27.304	3.399	5.596	6,03	6,03	2.40[S]	0,18	11.71[S]	0,18	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 4-11-18-25**					
Trave 4-11	0%	-10.873	40.099	-10.873	38.013	6,03	6,03	1.59[S]	0,17	1.68[S]	0,17	NO
	12,5%	-10.873	37.262	-10.873	35.744	6,03	6,03	1.71[S]	0,17	1.79[S]	0,17	NO
	25,0%	-10.873	26.805	-10.873	26.987	6,03	6,03	2.38[S]	0,17	2.37[S]	0,17	NO
	37,5%	-10.873	16.688	-10.873	17.888	6,03	6,03	3.83[S]	0,17	3.58[S]	0,17	NO
	50,0%	-10.873	6.910	-10.873	8.448	6,03	6,03	9.26[S]	0,17	7.58[S]	0,17	NO
	62,5%	-8.863	16.311	-8.863	15.761	6,03	6,03	3.93[S]	0,17	4.07[S]	0,17	NO
	75,0%	-8.863	26.933	-8.863	24.353	6,03	6,03	2.38[S]	0,17	2.63[S]	0,17	NO
	87,5%	-8.863	37.896	-8.863	32.606	6,03	6,03	1.69[S]	0,17	1.97[S]	0,17	NO
	100%	-8.863	40.866	-8.863	34.742	6,03	6,03	1.57[S]	0,17	1.84[S]	0,17	NO
Trave 11-18	0%	3.550	27.010	3.550	18.364	6,03	6,03	2.42[S]	0,18	3.57[S]	0,18	NO
	12,5%	3.550	21.493	3.550	17.157	6,03	6,03	3.05[S]	0,18	3.82[S]	0,18	NO
	25,0%	3.550	12.914	3.550	14.246	6,03	6,03	5.07[S]	0,18	4.60[S]	0,18	NO
	37,5%	3.550	5.403	3.550	10.269	6,03	6,03	12.13[S]	0,18	6.38[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	4.096	5.571	6,03	6,03	-	VNR	11.77[S]	0,18	NO
	62,5%	4.096	6.777	4.096	10.059	6,03	6,03	9.68[S]	0,18	6.52[S]	0,18	NO
	75,0%	4.096	14.846	4.096	13.476	6,03	6,03	4.41[S]	0,18	4.86[S]	0,18	NO
	87,5%	4.096	23.985	4.096	15.827	6,03	6,03	2.73[S]	0,18	4.14[S]	0,18	NO
	100%	4.096	29.828	4.096	16.708	6,03	6,03	2.19[S]	0,18	3.92[S]	0,18	NO
Trave 18-25	0%	3.955	26.130	3.955	9.404	6,03	6,03	2.51[S]	0,18	6.97[S]	0,18	NO
	12,5%	3.955	18.331	3.955	10.919	6,03	6,03	3.57[S]	0,18	6.00[S]	0,18	NO
	25,0%	3.955	8.780	3.955	10.974	6,03	6,03	7.47[S]	0,18	5.97[S]	0,18	NO
	37,5%	3.955	1.205	3.955	9.745	6,03	6,03	54.44[S]	0,18	6.73[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	4.389	6.842	6,03	6,03	-	VNR	9.59[S]	0,18	NO
	62,5%	4.389	2.776	4.389	9.260	6,03	6,03	23.64[S]	0,18	7.08[S]	0,18	NO
	75,0%	4.389	11.137	4.389	9.777	6,03	6,03	5.89[S]	0,18	6.71[S]	0,18	NO
	87,5%	4.389	21.476	4.389	9.340	6,03	6,03	3.05[S]	0,18	7.02[S]	0,18	NO
	100%	4.389	29.823	4.389	7.038	6,03	6,03	2.20[S]	0,18	9.32[S]	0,18	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 5-12-19-26**					
Trave 5-12	0%	-37.340	42.023	-37.340	35.755	6,03	6,03	1.45[S]	0,17	1.71[S]	0,17	NO
	12,5%	-37.340	38.427	-37.340	33.325	6,03	6,03	1.59[S]	0,17	1.83[S]	0,17	NO
	25,0%	-37.340	27.634	-37.340	25.582	6,03	6,03	2.21[S]	0,17	2.39[S]	0,17	NO
	37,5%	-37.340	17.242	-37.340	17.434	6,03	6,03	3.55[S]	0,17	3.51[S]	0,17	NO
	50,0%	-37.340	7.255	-37.340	8.885	6,03	6,03	8.44[S]	0,17	6.89[S]	0,17	NO
	62,5%	-7.495	12.794	-7.495	14.624	6,03	6,03	5.03[S]	0,17	4.40[S]	0,17	NO
	75,0%	-7.495	22.696	-7.495	23.260	6,03	6,03	2.83[S]	0,17	2.76[S]	0,17	NO
	87,5%	-7.495	33.002	-7.495	31.492	6,03	6,03	1.95[S]	0,17	2.04[S]	0,17	NO
	100,0%	-7.495	36.439	-7.495	34.081	6,03	6,03	1.76[S]	0,17	1.88[S]	0,17	NO
Trave 12-19	0%	-20.152	28.747	-20.152	17.213	6,03	6,03	2.19[S]	0,17	3.66[S]	0,17	NO
	12,5%	-20.152	22.913	-20.152	16.027	6,03	6,03	2.75[S]	0,17	3.93[S]	0,17	NO
	25,0%	-20.152	13.763	-20.152	13.157	6,03	6,03	4.58[S]	0,17	4.79[S]	0,17	NO
	37,5%	-20.152	5.673	-20.152	9.223	6,03	6,03	11.11[S]	0,17	6.83[S]	0,17	NO
	50,0%	-803	736	-803	6.394	6,03	6,03	88.45[S]	0,17	10.18[S]	0,17	NO
	62,5%	-803	7.674	-803	11.478	6,03	6,03	8.48[S]	0,17	5.67[S]	0,17	NO
	75,0%	-803	15.673	-803	15.499	6,03	6,03	4.15[S]	0,17	4.20[S]	0,17	NO
	87,5%	-803	24.735	-803	18.461	6,03	6,03	2.63[S]	0,17	3.52[S]	0,17	NO
	100%	-803	30.515	-803	19.699	6,03	6,03	2.13[S]	0,17	3.30[S]	0,17	NO
Trave 19-26	0%	2.373	29.441	2.373	11.637	6,03	6,03	2.22[S]	0,18	5.62[S]	0,18	NO
	12,5%	2.373	21.064	2.373	12.553	6,03	6,03	3.10[S]	0,18	5.21[S]	0,18	NO
	25,0%	2.373	10.683	2.373	12.375	6,03	6,03	6.12[S]	0,18	5.28[S]	0,18	NO
	37,5%	2.373	2.278	2.373	10.544	6,03	6,03	28.72[S]	0,18	6.20[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	2.520	7.104	6,03	6,03	-	VNR	9.21[S]	0,18	NO
	62,5%	2.520	3.542	2.520	10.352	6,03	6,03	18.47[S]	0,18	6.32[S]	0,18	NO
	75,0%	2.520	12.506	2.520	11.626	6,03	6,03	5.23[S]	0,18	5.62[S]	0,18	NO
	87,5%	2.520	23.444	2.520	11.586	6,03	6,03	2.79[S]	0,18	5.64[S]	0,18	NO
	100%	2.520	32.208	2.520	10.114	6,03	6,03	2.03[S]	0,18	6.47[S]	0,18	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 6-13-20-27**					
Trave 6-13	0%	-35.736	47.680	-35.736	41.256	8,04	6,03	1.67[S]	0,19	1.49[S]	0,17	NO
	12,5%	-35.736	43.641	-35.736	38.391	8,04	6,03	1.83[S]	0,19	1.60[S]	0,17	NO
	25,0%	-35.736	31.484	-35.736	29.304	8,04	6,03	2.53[S]	0,19	2.10[S]	0,17	NO
	37,5%	-35.736	19.729	-35.736	19.815	6,03	6,03	3.11[S]	0,17	3.10[S]	0,17	NO
	50,0%	-35.736	8.378	-35.736	9.922	6,03	6,03	7.33[S]	0,17	6.19[S]	0,17	NO
	62,5%	-16.015	14.914	-16.015	16.706	6,03	6,03	4.25[S]	0,17	3.80[S]	0,17	NO
	75,0%	-16.015	26.158	-16.015	26.704	6,03	6,03	2.42[S]	0,17	2.37[S]	0,17	NO
	87,5%	-16.015	37.807	-16.015	36.301	6,03	6,03	1.67[S]	0,17	1.74[S]	0,17	NO
	100,0%	-16.015	41.681	-16.015	39.333	6,03	6,03	1.52[S]	0,17	1.61[S]	0,17	NO
Trave 13-20	0%	-18.455	32.517	-18.455	20.441	6,03	6,03	1.94[S]	0,17	3.09[S]	0,17	NO
	12,5%	-18.455	26.120	-18.455	18.772	6,03	6,03	2.42[S]	0,17	3.36[S]	0,17	NO
	25,0%	-18.455	16.005	-18.455	15.077	6,03	6,03	3.95[S]	0,17	4.19[S]	0,17	NO
	37,5%	-18.455	6.949	-18.455	10.319	6,03	6,03	9.10[S]	0,17	6.12[S]	0,17	NO
	50,0%	-5.345	1.153	-5.345	6.887	6,03	6,03	56.05[S]	0,17	9.38[S]	0,17	NO
	62,5%	-5.345	8.915	-5.345	12.935	6,03	6,03	7.24[S]	0,17	4.99[S]	0,17	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	75,0%	-5.345	17.741	-5.345	17.923	6,03	6,03	3.64[S]	0,17	3.60[S]	0,17	NO
	87,5%	-5.345	27.626	-5.345	21.848	6,03	6,03	2.33[S]	0,17	2.95[S]	0,17	NO
	100%	-5.345	33.888	-5.345	23.650	6,03	6,03	1.90[S]	0,17	2.73[S]	0,17	NO
Trave 20-27	0%	1.128	32.424	1.128	14.147	6,03	6,03	2.01[S]	0,17	4.61[S]	0,17	NO
	12,5%	1.128	23.517	1.128	14.512	6,03	6,03	2.77[S]	0,17	4.50[S]	0,17	NO
	25,0%	1.128	12.372	1.128	13.920	6,03	6,03	5.27[S]	0,17	4.69[S]	0,17	NO
	37,5%	1.128	3.203	1.128	11.395	6,03	6,03	20.38[S]	0,17	5.73[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	2.418	7.408	6,03	6,03	-	VNR	8.83[S]	0,18	NO
	62,5%	2.418	4.504	2.418	11.420	6,03	6,03	14.52[S]	0,18	5.73[S]	0,18	NO
	75,0%	2.418	14.161	2.418	13.457	6,03	6,03	4.62[S]	0,18	4.86[S]	0,18	NO
	87,5%	2.418	25.795	2.418	13.716	6,03	6,03	2.53[S]	0,18	4.77[S]	0,18	NO
	100%	2.418	35.043	2.418	13.007	6,03	6,03	1.86[S]	0,18	5.03[S]	0,18	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 7-14-21-28**					
Trave 7-14	0%	-12.506	57.182	-12.506	56.292	8,04	8,04	1.43[S]	0,19	1.46[S]	0,19	NO
	12,5%	-12.506	53.235	-12.506	52.807	8,04	8,04	1.54[S]	0,19	1.55[S]	0,19	NO
	25,0%	-12.506	38.554	-12.506	39.468	8,04	6,03	2.13[S]	0,19	1.62[S]	0,18	NO
	37,5%	-12.506	24.186	-12.506	25.816	6,03	6,03	2.64[S]	0,17	2.47[S]	0,17	NO
	50,0%	-12.506	10.129	-12.506	11.853	6,03	6,03	6.30[S]	0,17	5.38[S]	0,17	NO
	62,5%	-8.983	23.967	-8.983	23.251	6,03	6,03	2.68[S]	0,17	2.76[S]	0,17	NO
	75,0%	-8.983	39.010	-8.983	36.228	6,03	6,03	1.64[S]	0,17	1.77[S]	0,17	NO
	87,5%	-8.983	54.365	-8.983	48.895	8,04	8,04	1.52[S]	0,19	1.69[S]	0,19	NO
	100%	-8.983	58.490	-8.983	52.202	8,04	8,04	1.41[S]	0,19	1.58[S]	0,19	NO
Trave 14-21	0%	-1.793	38.009	-1.793	29.697	6,03	6,03	1.71[S]	0,17	2.18[S]	0,17	NO
	12,5%	-1.793	31.009	-1.793	26.673	6,03	6,03	2.09[S]	0,17	2.43[S]	0,17	NO
	25,0%	-1.793	19.829	-1.793	20.725	6,03	6,03	3.27[S]	0,17	3.13[S]	0,17	NO
	37,5%	-1.793	9.632	-1.793	13.792	6,03	6,03	6.74[S]	0,17	4.71[S]	0,17	NO
	50,0%	-44	1.433	-44	6.485	6,03	6,03	45.48[S]	0,17	10.05[S]	0,17	NO
	62,5%	-44	11.141	-44	13.909	6,03	6,03	5.85[S]	0,17	4.68[S]	0,17	NO
	75,0%	-44	21.824	-44	20.356	6,03	6,03	2.98[S]	0,17	3.20[S]	0,17	NO
	87,5%	-44	33.482	-44	25.828	6,03	6,03	1.94[S]	0,17	2.52[S]	0,17	NO
	100,0%	-44	40.753	-44	28.579	6,03	6,03	1.59[S]	0,17	2.28[S]	0,17	NO
Trave 21-28	0%	123	34.241	123	17.079	6,03	6,03	1.90[S]	0,17	3.81[S]	0,17	NO
	12,5%	123	25.299	123	16.921	6,03	6,03	2.57[S]	0,17	3.85[S]	0,17	NO
	25,0%	123	13.955	123	15.265	6,03	6,03	4.67[S]	0,17	4.27[S]	0,17	NO
	37,5%	123	4.407	123	11.811	6,03	6,03	14.79[S]	0,17	5.52[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	2.076	7.189	6,03	6,03	-	VNR	9.09[S]	0,18	NO
	62,5%	2.076	5.669	2.076	12.047	6,03	6,03	11.53[S]	0,18	5.42[S]	0,18	NO
	75,0%	2.076	15.610	2.076	15.106	6,03	6,03	4.19[S]	0,18	4.32[S]	0,18	NO
	87,5%	2.076	27.348	2.076	16.370	6,03	6,03	2.39[S]	0,18	3.99[S]	0,18	NO
	100%	2.076	36.562	2.076	16.375	6,03	6,03	1.78[S]	0,18	3.99[S]	0,18	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-2-1b-3-4-5-6-7**					
Trave 1-2	0%	-18.497	79.792	-18.497	54.360	8,04	8,04	1.90[S]	0,11	2.80[S]	0,11	NO
	12,5%	-18.497	69.597	-18.497	51.479	8,04	8,04	2.18[S]	0,11	2.95[S]	0,11	NO
	25,0%	-18.497	44.968	-18.497	42.180	8,04	8,04	3.38[S]	0,11	3.60[S]	0,11	NO
	37,5%	-18.497	22.972	-18.497	30.248	8,04	8,04	6.62[S]	0,11	5.03[S]	0,11	NO
	50,0%	-9.425	5.868	-9.425	16.624	8,04	8,04	26.26[S]	0,11	9.26[S]	0,11	NO
	62,5%	-8.708	26.265	-8.708	30.077	8,04	8,04	5.87[S]	0,11	5.12[S]	0,11	NO
	75,0%	-8.708	49.334	-8.708	40.936	8,04	8,04	3.12[S]	0,11	3.76[S]	0,11	NO
	87,5%	-8.708	75.038	-8.708	49.162	8,04	8,04	2.05[S]	0,11	3.13[S]	0,11	NO
	100%	-8.708	85.646	-8.708	51.630	8,04	8,04	1.80[S]	0,11	2.98[S]	0,11	NO
Trave 2-1b	0%	-78.219	88.961	-78.219	28.809	8,04	8,04	1.57[S]	0,10	4.86[S]	0,10	NO
	12,5%	-78.219	85.746	-78.219	29.299	8,04	8,04	1.63[S]	0,10	4.78[S]	0,10	NO
	25,0%	-78.219	62.828	-78.219	29.263	8,04	8,04	2.22[S]	0,10	4.78[S]	0,10	NO
	37,5%	-78.219	41.242	-78.219	29.202	8,04	8,04	3.39[S]	0,10	4.79[S]	0,10	NO
	50,0%	-78.219	20.987	-78.219	27.999	8,04	8,04	6.67[S]	0,10	5.00[S]	0,10	NO
	62,5%	-77.261	2.860	-16.847	32.303	8,04	8,04	49.05[S]	0,10	4.72[S]	0,11	NO
	75,0%	0	0	-70.054	43.671	8,04	8,04	-	VNR	3.24[S]	0,10	NO
	87,5%	0	0	-78.219	56.748	8,04	8,04	-	VNR	2.46[S]	0,10	NO
	100%	0	0	-78.219	58.541	8,04	8,04	-	VNR	2.39[S]	0,10	NO
Trave 1b-3	0%	-88.671	48.863	-88.671	92.069	8,04	8,04	2.82[S]	0,10	1.49[S]	0,10	NO
	12,5%	-88.671	48.863	-88.671	92.069	8,04	8,04	2.82[S]	0,10	1.49[S]	0,10	NO
	25,0%	-88.671	45.839	-88.671	85.297	8,04	8,04	3.00[S]	0,10	1.61[S]	0,10	NO
	37,5%	-74.740	38.708	-88.671	58.342	8,04	8,04	3.63[S]	0,10	2.36[S]	0,10	NO
	50,0%	-74.740	67.319	-88.671	31.025	8,04	8,04	2.09[S]	0,10	4.44[S]	0,10	NO
	62,5%	-74.740	96.302	-74.740	23.800	8,04	8,04	1.46[S]	0,10	5.91[S]	0,10	NO
	75,0%	-74.740	125.654	-74.740	33.138	10,05	8,04	1.41[S]	0,11	4.25[S]	0,10	NO
	87,5%	-74.740	133.145	-74.740	35.443	10,05	8,04	1.33[S]	0,11	3.97[S]	0,10	NO
	100%	-74.740	133.145	-74.740	35.443	10,05	8,04	1.33[S]	0,11	3.97[S]	0,10	NO
Trave 3-4	0%	-62.366	81.086	0	0	8,04	8,04	1.76[S]	0,10	-	VNR	NO
	12,5%	-62.366	61.510	-62.366	16.084	8,04	8,04	2.33[S]	0,10	8.91[S]	0,10	NO
	25,0%	-62.366	23.765	-62.366	24.455	8,04	8,04	6.03[S]	0,10	5.86[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-59.660	25.493	8,04	8,04	-	VNR	5.64[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-51.076	33.151	8,04	8,04	-	VNR	4.39[S]	0,10	NO
	62,5%	-51.076	7.246	-51.076	33.756	8,04	8,04	20.09[S]	0,10	4.31[S]	0,10	NO
	75,0%	-51.076	36.754	-51.076	32.533	8,04	8,04	3.96[S]	0,10	4.47[S]	0,10	NO
	87,5%	-51.076	75.733	-51.076	22.934	8,04	8,04	1.92[S]	0,10	6.35[S]	0,10	NO
	100,0%	-51.076	95.851	-51.076	3.863	8,04	8,04	1.51[S]	0,10	37.69[S	0,10	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
										]		
Trave 4-5	0%	-9.749	97.793	0	0	8,04	8,04	1.25[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-9.749	69.130	-9.749	20.415	8,04	8,04	1.78[S]	0,12	6.03[S]	0,12	NO
	25,0%	-9.749	26.817	-9.749	32.582	8,04	8,04	4.59[S]	0,12	3.77[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	-9.749	34.591	8,04	8,04	-	VNR	3.55[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	-8.987	33.528	8,04	8,04	-	VNR	3.67[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	-8.987	34.700	8,04	8,04	-	VNR	3.55[S]	0,12	NO
	75,0%	-8.987	28.805	-8.987	32.384	8,04	8,04	4.27[S]	0,12	3.80[S]	0,12	NO
	87,5%	-8.987	71.672	-8.987	19.667	8,04	8,04	1.71[S]	0,12	6.26[S]	0,12	NO
	100%	-8.987	100.649	0	0	8,04	8,04	1.22[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 5-6	0%	-10.249	101.313	0	0	8,04	8,04	1.21[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-10.249	72.271	-10.249	19.971	8,04	8,04	1.70[S]	0,12	6.16[S]	0,12	NO
	25,0%	-10.249	29.291	-10.249	32.235	8,04	8,04	4.20[S]	0,12	3.81[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	-10.249	34.295	8,04	8,04	-	VNR	3.58[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	-10.092	32.931	8,04	8,04	-	VNR	3.73[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	-10.092	34.463	8,04	8,04	-	VNR	3.57[S]	0,12	NO
	75,0%	-10.092	28.842	-10.092	32.505	10,05	8,04	5.22[S]	0,13	3.79[S]	0,12	NO
	87,5%	-10.092	71.648	-10.092	20.418	10,05	8,04	2.10[S]	0,13	6.03[S]	0,12	NO
	100%	-10.092	100.594	0	0	10,05	8,04	1.49[S]	0,13	-	VNR	NO
Trave 6-7	0%	-39.799	106.625	-39.799	997	10,05	8,04	1.36[S]	0,12	NS	0,12	NO
	12,5%	-39.799	77.950	-39.799	21.839	10,05	8,04	1.87[S]	0,12	5.43[S]	0,12	NO
	25,0%	-39.799	33.389	-39.799	32.450	10,05	8,04	4.37[S]	0,12	3.65[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	-39.799	33.925	8,04	8,04	-	VNR	3.49[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	-38.000	38.041	8,04	8,04	-	VNR	3.12[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	-38.000	42.622	8,04	8,04	-	VNR	2.78[S]	0,12	NO
	75,0%	-38.000	27.437	-38.000	42.529	8,04	8,04	4.32[S]	0,12	2.79[S]	0,12	NO
	87,5%	-38.000	67.996	-38.000	35.923	8,04	8,04	1.74[S]	0,12	3.30[S]	0,12	NO
	100%	-38.000	94.485	-38.000	19.083	8,04	8,04	1.25[S]	0,12	6.22[S]	0,12	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 7b-8-9-8b-10-11-12-13-14**					
Trave 7b-8	0%	-19.736	6.593	-23.415	6.820	8,04	8,04	23.05[S]	0,11	22.17[S]	0,11	NO
	12,5%	-19.736	6.593	-23.415	6.820	8,04	8,04	23.05[S]	0,11	22.17[S]	0,11	NO
	25,0%	-19.736	6.593	-23.415	6.820	8,04	8,04	23.05[S]	0,11	22.17[S]	0,11	NO
	37,5%	-24.026	13.148	-34.182	7.735	8,04	8,04	11.49[S]	0,11	19.27[S]	0,10	NO
	50,0%	-24.026	13.148	-34.182	7.735	8,04	8,04	11.49[S]	0,11	19.27[S]	0,10	NO
	62,5%	-14.374	19.678	-34.761	8.022	8,04	8,04	7.77[S]	0,11	18.56[S]	0,10	NO
	75,0%	-14.374	19.678	-34.761	8.022	8,04	8,04	7.77[S]	0,11	18.56[S]	0,10	NO
	87,5%	-10.838	38.059	-62.277	10.539	8,04	8,04	4.04[S]	0,11	13.60[S]	0,10	NO
	100%	-10.838	38.059	-62.277	10.539	8,04	8,04	4.04[S]	0,11	13.60[S]	0,10	NO
Trave 8-9	0%	-40.337	120.369	-40.337	21.797	8,04	8,04	1.22[S]	0,10	6.78[S]	0,10	NO
	12,5%	-40.337	98.290	-40.337	36.345	8,04	8,04	1.50[S]	0,10	4.06[S]	0,10	NO
	25,0%	-40.337	49.082	-40.337	40.136	8,04	8,04	3.01[S]	0,10	3.68[S]	0,10	NO
	37,5%	-40.337	10.632	-40.337	40.224	8,04	8,04	13.90[S]	0,10	3.67[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-40.337	36.299	8,04	8,04	-	VNR	4.07[S]	0,10	NO
	62,5%	-25.129	13.394	-40.337	40.112	8,04	8,04	11.26[S]	0,11	3.68[S]	0,10	NO
	75,0%	-40.337	52.235	-40.337	40.195	10,05	8,04	3.52[S]	0,11	3.67[S]	0,11	NO
	87,5%	-40.337	102.206	-40.337	35.631	10,05	8,04	1.80[S]	0,11	4.14[S]	0,11	NO
	100%	-40.337	124.580	-40.337	20.319	10,05	8,04	1.47[S]	0,11	7.27[S]	0,11	NO
Trave 9-8b	0%	-165.825	126.394	0	0	12,06	8,04	1.54[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	-165.825	120.648	-165.825	16.454	12,06	8,04	1.61[S]	0,11	7.44[S]	0,10	NO
	25,0%	-165.825	78.539	-165.825	28.822	10,05	8,04	2.02[S]	0,10	4.24[S]	0,09	NO
	37,5%	-165.825	41.689	-165.825	36.132	10,05	10,05	3.80[S]	0,10	4.39[S]	0,10	NO
	50,0%	-139.994	11.367	-139.994	40.990	8,04	10,05	11.22[S]	0,10	3.99[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-163.141	49.598	8,04	10,05	-	VNR	3.21[S]	0,10	NO
	75,0%	0	0	-163.141	61.501	8,04	10,05	-	VNR	2.58[S]	0,10	NO
	87,5%	0	0	-163.141	68.151	8,04	10,05	-	VNR	2.33[S]	0,10	NO
	100,0%	0	0	-163.141	68.619	8,04	10,05	-	VNR	2.32[S]	0,10	NO
Trave 8b-10	0%	-64.701	54.231	-64.701	122.691	8,04	10,05	2.63[S]	0,10	1.46[S]	0,11	NO
	12,5%	-64.701	54.231	-64.701	122.691	8,04	10,05	2.63[S]	0,10	1.46[S]	0,11	NO
	25,0%	-64.701	51.145	-64.701	114.409	14,07	10,05	4.92[S]	0,13	1.56[S]	0,11	NO
	37,5%	-64.701	50.894	-64.701	80.063	14,07	10,05	4.94[S]	0,13	2.23[S]	0,11	NO
	50,0%	-64.701	90.765	-64.701	44.379	14,07	8,04	2.77[S]	0,13	3.22[S]	0,11	NO
	62,5%	-60.283	133.113	-64.701	7.349	14,07	8,04	1.89[S]	0,13	19.46[S]	0,11	NO
	75,0%	-60.283	176.206	-60.283	3.718	14,07	8,04	1.43[S]	0,13	38.70[S]	0,11	NO
	87,5%	-60.283	187.056	-60.283	4.234	14,07	8,04	1.35[S]	0,13	33.98[S]	0,11	NO
	100,0%	-60.283	187.056	-60.283	4.234	14,07	8,04	1.35[S]	0,13	33.98[S]	0,11	NO
Trave 10-11	0%	-61.734	115.131	0	0	14,07	8,04	1.66[S]	0,17	-	VNR	NO
	12,5%	-61.734	73.377	-61.734	294	14,07	8,04	2.61[S]	0,17	NS	0,14	NO
	25,0%	-61.734	13.941	-61.734	32.829	14,07	8,04	13.77[S]	0,17	3.36[S]	0,14	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	37,5%	0	0	-61.734	47.448	6,03	8,04	-	VNR	2.32[S]	0,13	NO
	50,0%	0	0	-61.734	53.495	6,03	8,04	-	VNR	2.06[S]	0,13	NO
	62,5%	0	0	-61.734	52.913	6,03	8,04	-	VNR	2.08[S]	0,13	NO
	75,0%	-58.224	22.502	-58.224	38.337	14,07	8,04	8.55[S]	0,17	2.89[S]	0,14	NO
	87,5%	-58.224	82.705	-58.224	5.038	14,07	8,04	2.32[S]	0,17	22.04[S]	0,14	NO
	100%	-58.224	124.892	0	0	14,07	8,04	1.54[S]	0,17	-	VNR	NO
Trave 11-12	0%	-29.076	134.142	0	0	14,07	8,04	1.46[S]	0,18	-	VNR	NO
	12,5%	-29.076	90.036	-29.076	10.093	14,07	8,04	2.18[S]	0,18	11.44[S]	0,14	NO
	25,0%	-29.076	26.451	-29.076	39.608	14,07	8,04	7.44[S]	0,18	2.91[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	-29.076	50.568	6,03	8,04	-	VNR	2.28[S]	0,13	NO
	50,0%	0	0	-29.076	52.816	6,03	8,04	-	VNR	2.18[S]	0,13	NO
	62,5%	0	0	-29.076	52.752	6,03	8,04	-	VNR	2.18[S]	0,13	NO
	75,0%	-23.736	27.884	-23.736	42.343	14,07	8,04	7.08[S]	0,18	2.74[S]	0,14	NO
	87,5%	-23.736	91.147	-23.736	13.153	14,07	8,04	2.16[S]	0,18	8.84[S]	0,14	NO
	100%	-23.736	135.062	0	0	14,07	8,04	1.46[S]	0,18	-	VNR	NO
Trave 12-13	0%	-13.955	133.443	0	0	14,07	8,04	1.49[S]	0,18	-	VNR	NO
	12,5%	-13.955	93.056	-13.955	15.829	14,07	8,04	2.14[S]	0,18	7.43[S]	0,14	NO
	25,0%	-13.955	32.144	-13.955	40.554	14,07	6,03	6.19[S]	0,19	2.23[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	-13.955	48.269	6,03	6,03	-	VNR	1.86[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	-13.737	48.326	6,03	6,03	-	VNR	1.86[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	-13.737	48.522	6,03	6,03	-	VNR	1.85[S]	0,12	NO
	75,0%	-13.737	30.659	-13.737	41.387	14,07	6,03	6.49[S]	0,19	2.18[S]	0,13	NO
	87,5%	-13.737	90.993	-13.737	17.239	14,07	8,04	2.18[S]	0,18	6.83[S]	0,14	NO
	100,0%	-13.737	131.067	0	0	14,07	8,04	1.51[S]	0,18	-	VNR	NO
Trave 13-14	0%	-23.259	132.375	0	0	14,07	8,04	1.49[S]	0,18	-	VNR	NO
	12,5%	-23.259	93.992	-23.259	15.210	14,07	8,04	2.10[S]	0,18	7.64[S]	0,14	NO
	25,0%	-23.259	33.865	-23.259	39.641	14,07	8,04	5.83[S]	0,18	2.93[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	-23.259	48.115	6,03	8,04	-	VNR	2.41[S]	0,13	NO
	50,0%	0	0	-21.764	50.475	6,03	8,04	-	VNR	2.30[S]	0,13	NO
	62,5%	0	0	-21.764	51.014	6,03	8,04	-	VNR	2.28[S]	0,13	NO
	75,0%	-21.764	22.221	-21.764	47.058	10,05	8,04	6.47[S]	0,15	2.47[S]	0,14	NO
	87,5%	-21.764	77.584	-21.764	27.391	10,05	6,03	1.85[S]	0,15	3.25[S]	0,13	NO
	100,0%	-21.764	113.440	0	0	10,05	6,03	1.26[S]	0,15	-	VNR	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**					
Trave 15-16	0%	-105.595	188.443	-105.595	11.868	14,07	10,05	1.32[S]	0,11	14.84[S]	0,10	NO
	12,5%	-105.595	136.709	-105.595	70.336	14,07	10,05	1.82[S]	0,11	2.50[S]	0,10	NO
	25,0%	-105.595	38.656	-105.595	100.472	14,07	10,05	6.43[S]	0,11	1.75[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-105.595	104.762	10,05	10,05	-	VNR	1.67[S]	0,09	NO
	50,0%	0	0	-105.595	103.520	10,05	10,05	-	VNR	1.69[S]	0,09	NO
	62,5%	0	0	-105.595	85.560	10,05	10,05	-	VNR	2.05[S]	0,09	NO
	75,0%	-105.595	62.283	-105.595	70.306	18,10	10,05	5.16[S]	0,12	2.50[S]	0,10	NO
	87,5%	-105.595	173.787	-97.140	27.014	18,10	10,05	1.85[S]	0,12	6.59[S]	0,10	NO
	100%	-105.595	232.089	0	0	18,10	10,05	1.38[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 16-17	0%	-37.274	210.770	0	0	18,10	10,05	1.59[S]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	-37.274	157.972	-37.274	24.079	18,10	10,05	2.12[S]	0,13	7.90[S]	0,10	NO
	25,0%	-37.274	57.404	-37.274	64.288	18,10	10,05	5.84[S]	0,13	2.95[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-37.274	76.603	10,05	10,05	-	VNR	2.47[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-35.789	77.075	10,05	10,05	-	VNR	2.46[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-35.789	76.926	10,05	10,05	-	VNR	2.47[S]	0,10	NO
	75,0%	-35.789	53.784	-35.789	65.923	16,08	10,05	5.56[S]	0,12	2.88[S]	0,10	NO
	87,5%	-35.789	153.013	-35.789	27.034	16,08	10,05	1.95[S]	0,12	7.04[S]	0,10	NO
	100%	-35.789	205.218	0	0	16,08	10,05	1.45[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 17-18	0%	-31.755	206.201	0	0	16,08	10,05	1.45[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-31.755	153.741	-31.755	26.719	16,08	10,05	1.95[S]	0,12	7.15[S]	0,10	NO
	25,0%	-31.755	53.944	-31.755	66.324	16,08	10,05	5.56[S]	0,12	2.88[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-31.755	78.058	10,05	10,05	-	VNR	2.44[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-31.591	78.271	10,05	10,05	-	VNR	2.44[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-31.591	78.208	10,05	10,05	-	VNR	2.44[S]	0,10	NO
	75,0%	-31.591	53.971	-31.591	66.515	16,08	10,05	5.56[S]	0,12	2.87[S]	0,10	NO
	87,5%	-31.591	153.722	-31.591	26.950	16,08	10,05	1.95[S]	0,12	7.09[S]	0,10	NO
	100%	-31.591	206.160	0	0	16,08	10,05	1.45[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 18-19	0%	-30.367	207.411	0	0	16,08	10,05	1.44[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-30.367	154.839	-30.367	26.276	16,08	10,05	1.94[S]	0,12	7.29[S]	0,10	NO
	25,0%	-30.367	54.779	-30.367	66.045	16,08	10,05	5.48[S]	0,12	2.90[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-30.367	77.950	10,05	10,05	-	VNR	2.45[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-30.327	78.306	10,05	10,05	-	VNR	2.44[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-30.327	78.206	10,05	10,05	-	VNR	2.44[S]	0,10	NO
	75,0%	-30.327	53.523	-30.327	66.806	16,08	10,05	5.61[S]	0,12	2.86[S]	0,10	NO
	87,5%	-30.327	153.073	-30.327	27.542	16,08	10,05	1.96[S]	0,12	6.95[S]	0,10	NO
	100%	-30.327	205.420	0	0	16,08	10,05	1.46[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 19-20	0%	-30.362	207.693	0	0	16,08	10,05	1.44[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-30.362	155.143	-30.362	26.456	16,08	10,05	1.93[S]	0,12	7.24[S]	0,10	NO
	25,0%	-30.362	55.130	-30.362	65.917	16,08	10,05	5.45[S]	0,12	2.90[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-30.362	77.519	10,05	10,05	-	VNR	2.46[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-30.339	77.857	10,05	10,05	-	VNR	2.45[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-30.339	77.760	10,05	10,05	-	VNR	2.46[S]	0,10	NO
	75,0%	-30.339	54.817	-30.339	66.342	16,08	10,05	5.48[S]	0,12	2.88[S]	0,10	NO
	87,5%	-30.339	154.640	-30.339	27.069	16,08	10,05	1.94[S]	0,12	7.07[S]	0,10	NO
	100%	-30.339	207.105	0	0	16,08	10,05	1.45[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 20-21	0%	-77.784	222.419	0	0	16,08	10,05	1.30[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-77.784	170.280	-77.784	28.034	16,08	10,05	1.70[S]	0,12	6.49[S]	0,10	NO
	25,0%	-77.784	64.622	-77.784	67.828	16,08	10,05	4.50[S]	0,12	2.68[S]	0,10	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	37,5%	0	0	-77.784	81.474	10,05	10,05	-	VNR	2.22[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-76.013	97.411	10,05	10,05	-	VNR	1.86[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-76.013	99.285	10,05	10,05	-	VNR	1.83[S]	0,10	NO
	75,0%	-76.013	34.452	-76.013	96.551	12,06	10,05	6.34[S]	0,10	1.88[S]	0,10	NO
	87,5%	-76.013	125.382	-76.013	71.483	12,06	10,05	1.74[S]	0,10	2.54[S]	0,10	NO
	100,0%	-76.013	171.334	-76.013	20.272	12,06	10,05	1.27[S]	0,10	8.98[S]	0,10	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**					
Trave 22-23	0%	-57.974	139.032	-57.974	747	12,06	8,04	1.22[S]	0,13	NS	0,12	NO
	12,5%	-57.974	93.893	-57.974	40.439	12,06	8,04	1.81[S]	0,13	2.86[S]	0,12	NO
	25,0%	-57.974	28.662	-57.974	61.624	12,06	8,04	5.95[S]	0,13	1.88[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	-57.974	65.415	8,04	8,04	-	VNR	1.76[S]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-57.974	63.274	8,04	8,04	-	VNR	1.82[S]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-54.637	56.006	8,04	8,04	-	VNR	2.07[S]	0,11	NO
	75,0%	-54.637	38.670	-54.637	47.221	14,07	8,04	5.13[S]	0,14	2.47[S]	0,12	NO
	87,5%	-54.637	110.004	-54.637	19.932	14,07	8,04	1.80[S]	0,14	5.85[S]	0,12	NO
	100%	-54.637	158.601	0	0	14,07	8,04	1.25[S]	0,14	-	VNR	NO
Trave 23-24	0%	-21.662	147.223	0	0	14,07	8,04	1.38[S]	0,15	-	VNR	NO
	12,5%	-21.662	102.084	-21.662	19.005	14,07	8,04	1.99[S]	0,15	6.40[S]	0,12	NO
	25,0%	-21.662	36.154	-21.662	44.674	14,07	8,04	5.63[S]	0,15	2.72[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	-21.662	52.113	8,04	8,04	-	VNR	2.32[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	-20.969	51.835	8,04	8,04	-	VNR	2.34[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	-20.969	52.247	8,04	8,04	-	VNR	2.32[S]	0,12	NO
	75,0%	-20.969	34.955	-20.969	45.254	14,07	8,04	5.83[S]	0,15	2.69[S]	0,12	NO
	87,5%	-20.969	100.437	-20.969	20.031	14,07	8,04	2.02[S]	0,15	6.08[S]	0,12	NO
	100,0%	-20.969	145.323	0	0	14,07	8,04	1.40[S]	0,15	-	VNR	NO
Trave 24-25	0%	-20.258	145.673	0	0	14,07	8,04	1.40[S]	0,15	-	VNR	NO
	12,5%	-20.258	100.682	-20.258	19.665	14,07	8,04	2.02[S]	0,15	6.20[S]	0,12	NO
	25,0%	-20.258	35.011	-20.258	45.242	14,07	8,04	5.82[S]	0,15	2.69[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	-20.258	52.590	8,04	8,04	-	VNR	2.30[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	-19.957	52.250	8,04	8,04	-	VNR	2.32[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	-19.957	52.631	8,04	8,04	-	VNR	2.30[S]	0,12	NO
	75,0%	-19.957	34.732	-19.957	45.389	14,07	8,04	5.87[S]	0,15	2.68[S]	0,12	NO
	87,5%	-19.957	100.294	-19.957	19.920	14,07	8,04	2.03[S]	0,15	6.12[S]	0,12	NO
	100%	-19.957	145.225	0	0	14,07	8,04	1.40[S]	0,15	-	VNR	NO
Trave 25-26	0%	-19.564	146.035	0	0	14,07	8,04	1.39[S]	0,15	-	VNR	NO
	12,5%	-19.564	101.001	-19.564	19.414	14,07	8,04	2.02[S]	0,15	6.28[S]	0,12	NO
	25,0%	-19.564	35.258	-19.564	45.055	14,07	8,04	5.78[S]	0,15	2.70[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	-19.564	52.470	8,04	8,04	-	VNR	2.31[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	-19.532	52.231	8,04	8,04	-	VNR	2.32[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	-19.532	52.622	8,04	8,04	-	VNR	2.31[S]	0,12	NO
	75,0%	-19.532	34.637	-19.532	45.464	14,07	8,04	5.89[S]	0,15	2.68[S]	0,12	NO
	87,5%	-19.532	100.122	-19.532	20.082	14,07	8,04	2.03[S]	0,15	6.08[S]	0,12	NO
	100%	-19.532	145.008	0	0	14,07	8,04	1.40[S]	0,15	-	VNR	NO
Trave 26-27	0%	-19.882	146.493	0	0	14,07	8,04	1.39[S]	0,15	-	VNR	NO
	12,5%	-19.882	101.401	-19.882	19.291	14,07	8,04	2.01[S]	0,15	6.32[S]	0,12	NO
	25,0%	-19.882	35.552	-19.882	44.959	14,07	8,04	5.73[S]	0,15	2.71[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	-19.882	52.405	8,04	8,04	-	VNR	2.31[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	-19.785	52.253	8,04	8,04	-	VNR	2.32[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	-19.785	52.657	8,04	8,04	-	VNR	2.30[S]	0,12	NO
	75,0%	-19.785	34.597	-19.785	45.616	14,07	8,04	5.89[S]	0,15	2.67[S]	0,12	NO
	87,5%	-19.785	100.042	-19.785	20.349	14,07	8,04	2.03[S]	0,15	5.99[S]	0,12	NO
	100,0%	-19.785	144.906	0	0	14,07	8,04	1.40[S]	0,15	-	VNR	NO
Trave 27-28	0%	-54.071	153.021	0	0	14,07	8,04	1.29[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	-54.071	108.480	-54.071	20.764	14,07	8,04	1.83[S]	0,14	5.62[S]	0,12	NO
	25,0%	-54.071	40.581	-54.071	45.079	14,07	8,04	4.89[S]	0,14	2.59[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	-54.071	52.290	8,04	8,04	-	VNR	2.22[S]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-50.638	59.636	8,04	8,04	-	VNR	1.95[S]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-50.638	62.392	8,04	8,04	-	VNR	1.87[S]	0,11	NO
	75,0%	-50.638	28.680	-50.638	59.996	12,06	8,04	5.99[S]	0,13	1.95[S]	0,12	NO
	87,5%	-50.638	89.872	-50.638	42.388	12,06	8,04	1.91[S]	0,13	2.76[S]	0,12	NO
	100%	-50.638	130.731	-50.638	7.680	12,06	8,04	1.31[S]	0,13	15.25[S]	0,12	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 9b-10b-11b**					
Trave 9b-10b	0%	-19.134	948	-19.134	3.040	4,02	4,02	26.43[S]	0,27	8.24[S]	0,27	NO
	12,5%	-18.548	161	-18.548	1.471	4,02	4,02	NS	0,27	17.05[S]	0,27	NO
	25,0%	-8.133	1.667	-8.133	1.299	4,02	4,02	15.40[S]	0,27	19.76[S]	0,27	NO
	37,5%	-36.636	381	-36.636	1.201	4,02	4,02	63.20[S]	0,26	20.05[S]	0,26	NO
	50,0%	-7.503	1.388	-7.503	440	4,02	4,02	18.52[S]	0,28	58.43[S]	0,28	NO
	62,5%	-7.503	3.167	-7.503	925	4,02	4,02	8.11[S]	0,28	27.79[S]	0,28	NO
	75,0%	-63.938	1.319	0	0	4,02	4,02	17.09[S]	0,25	-	VNR	NO
	87,5%	-11.569	3.626	0	0	4,02	4,02	7.02[S]	0,27	-	VNR	NO
	100%	-11.569	5.613	-11.569	125	4,02	4,02	4.54[S]	0,27	NS	0,27	NO
Trave 10b-11b	0%	-40.145	13.758	-40.145	10.158	4,02	4,02	1.73[S]	0,26	2.35[S]	0,26	NO
	12,5%	-40.145	13.000	-40.145	9.176	4,02	4,02	1.83[S]	0,26	2.60[S]	0,26	NO
	25,1%	-40.145	11.172	-40.145	6.806	4,02	4,02	2.13[S]	0,26	3.50[S]	0,26	NO
	37,6%	-40.145	9.350	-40.145	4.432	4,02	4,02	2.55[S]	0,26	5.38[S]	0,26	NO
	50,1%	-40.145	7.529	-40.145	2.053	4,02	4,02	3.17[S]	0,26	11.63[S]	0,26	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	62,4%	91	8.017	14.378	1.836	4,02	4,02	3.25[S]	0,28	14.66[S]	0,29	NO
	74,9%	91	10.888	14.378	4.304	4,02	4,02	2.40[S]	0,28	6.25[S]	0,29	NO
	87,4%	14.378	14.657	14.378	6.767	4,02	4,02	1.83[S]	0,29	3.97[S]	0,29	NO
	100,0%	14.378	15.923	14.378	7.787	4,02	4,02	1.69[S]	0,29	3.45[S]	0,29	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-8-11b-15-22**					
Trave 1-8	0%	-19.940	80.007	-19.940	64.543	8,04	8,04	1.89[S]	0,11	2.35[S]	0,11	NO
	12,5%	-19.940	80.007	-19.940	64.543	8,04	8,04	1.89[S]	0,11	2.35[S]	0,11	NO
	25,0%	-19.940	70.301	-19.940	57.237	8,04	8,04	2.16[S]	0,11	2.65[S]	0,11	NO
	37,5%	-19.940	55.744	-19.940	45.630	8,04	8,04	2.72[S]	0,11	3.33[S]	0,11	NO
	50,0%	-19.940	41.633	-19.940	33.573	8,04	8,04	3.65[S]	0,11	4.52[S]	0,11	NO
	62,5%	-19.940	27.972	-19.940	21.070	8,04	8,04	5.43[S]	0,11	7.21[S]	0,11	NO
	75,0%	-8.595	29.082	-8.595	18.672	8,04	8,04	5.30[S]	0,11	8.26[S]	0,11	NO
	87,5%	-8.595	38.531	-8.595	26.237	8,04	8,04	4.00[S]	0,11	5.87[S]	0,11	NO
	100,0%	-8.595	38.531	-8.595	26.237	8,04	8,04	4.00[S]	0,11	5.87[S]	0,11	NO
Trave 8-11b	0%	-234.883	54.489	-234.883	25.707	8,04	8,04	1.98[S]	0,09	4.20[S]	0,09	NO
	12,5%	-234.883	54.489	-234.883	25.707	8,04	8,04	1.98[S]	0,09	4.20[S]	0,09	NO
	25,0%	-145.449	32.174	-145.449	23.552	8,04	8,04	3.92[S]	0,09	5.36[S]	0,09	NO
	37,5%	-145.449	32.174	-145.449	23.552	8,04	8,04	3.92[S]	0,09	5.36[S]	0,09	NO
	50,0%	-55.387	16.863	-49.559	22.215	8,04	8,04	8.58[S]	0,10	6.56[S]	0,10	NO
	62,5%	-78.619	11.857	-78.619	35.235	8,04	8,04	11.80[S]	0,10	3.97[S]	0,10	NO
	75,0%	-78.619	11.857	-78.619	35.235	8,04	8,04	11.80[S]	0,10	3.97[S]	0,10	NO
	87,5%	-165.931	22.498	-165.931	51.486	8,04	8,04	5.43[S]	0,09	2.37[S]	0,09	NO
	100%	-165.931	22.498	-165.931	51.486	8,04	8,04	5.43[S]	0,09	2.37[S]	0,09	NO
Trave 11b-15	0%	-315.088	8.712	-315.088	41.176	8,04	8,04	10.53[S]	0,08	2.22[S]	0,08	NO
	12,5%	-315.088	8.712	-315.088	41.176	8,04	8,04	10.53[S]	0,08	2.22[S]	0,08	NO
	25,0%	-315.088	6.708	-315.088	37.042	8,04	8,04	13.67[S]	0,08	2.47[S]	0,08	NO
	37,5%	-315.088	3.464	-315.088	29.110	8,04	8,04	26.48[S]	0,08	3.15[S]	0,08	NO
	50,0%	-235.642	13.822	-315.088	20.663	8,04	8,04	7.81[S]	0,09	4.43[S]	0,08	NO
	62,5%	-235.642	24.259	-315.088	11.711	8,04	8,04	4.45[S]	0,09	7.83[S]	0,08	NO
	75,0%	-315.088	27.866	-235.642	12.818	8,04	8,04	3.29[S]	0,08	8.42[S]	0,09	NO
	87,5%	-315.088	34.007	-235.642	12.854	8,04	8,04	2.69[S]	0,08	8.39[S]	0,09	NO
	100,0%	-315.088	34.007	-235.642	12.854	8,04	8,04	2.69[S]	0,08	8.39[S]	0,09	NO
Trave 15-22	0%	-42.911	78.480	-42.911	31.404	8,04	8,04	1.87[S]	0,10	4.69[S]	0,10	NO
	12,5%	-42.911	64.157	-42.911	31.915	8,04	8,04	2.29[S]	0,10	4.61[S]	0,10	NO
	25,0%	-42.911	35.686	-42.911	31.496	8,04	8,04	4.12[S]	0,10	4.67[S]	0,10	NO
	37,5%	-42.911	11.796	-42.911	27.244	8,04	8,04	12.48[S]	0,10	5.40[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-31.536	23.446	8,04	8,04	-	VNR	6.38[S]	0,11	NO
	62,5%	-31.536	15.034	-31.536	33.136	8,04	8,04	9.95[S]	0,11	4.51[S]	0,11	NO
	75,0%	-31.536	38.067	-31.536	38.245	8,04	8,04	3.93[S]	0,11	3.91[S]	0,11	NO
	87,5%	-31.536	65.681	-31.536	39.050	8,04	8,04	2.27[S]	0,11	3.83[S]	0,11	NO
	100,0%	-31.536	79.619	-31.536	38.925	8,04	8,04	1.87[S]	0,11	3.84[S]	0,11	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 2-4b-9**					
Trave 2-4b	0%	-1.839	78.106	-1.839	45.708	8,04	8,04	1.56[S]	0,13	2.66[S]	0,13	NO
	12,5%	-1.839	78.106	-1.839	45.708	8,04	8,04	1.56[S]	0,13	2.66[S]	0,13	NO
	25,0%	-1.839	78.106	-1.839	45.708	8,04	8,04	1.56[S]	0,13	2.66[S]	0,13	NO
	37,5%	-1.839	63.524	-1.839	41.438	8,04	8,04	1.92[S]	0,13	2.94[S]	0,13	NO
	50,0%	-659	49.745	-659	37.911	8,04	8,04	2.45[S]	0,13	3.22[S]	0,13	NO
	62,5%	-659	37.434	5.785	39.713	8,04	8,04	3.26[S]	0,13	3.10[S]	0,13	NO
	75,0%	-659	25.243	2.308	49.611	8,04	8,04	4.84[S]	0,13	2.47[S]	0,13	NO
	87,5%	-659	13.174	2.308	49.611	8,04	8,04	9.27[S]	0,13	2.47[S]	0,13	NO
	100%	5.785	6.321	2.308	49.611	8,04	8,04	19.49[S]	0,13	2.47[S]	0,13	NO
Trave 4b-9	0%	-11.895	4.378	-9.430	48.703	8,04	8,04	27.51[S]	0,13	2.48[S]	0,13	NO
	12,5%	-11.895	15.356	-9.430	48.703	8,04	8,04	7.84[S]	0,13	2.48[S]	0,13	NO
	25,0%	-16.651	28.032	-9.430	48.703	8,04	8,04	4.27[S]	0,13	2.48[S]	0,13	NO
	37,5%	-16.651	43.173	-16.651	46.167	8,04	8,04	2.77[S]	0,13	2.59[S]	0,13	NO
	50,0%	-16.651	58.421	-16.651	52.691	8,04	8,04	2.04[S]	0,13	2.27[S]	0,13	NO
	62,5%	-16.651	73.772	-16.651	59.108	8,04	8,04	1.62[S]	0,13	2.02[S]	0,13	NO
	75,0%	-16.651	86.680	-16.651	64.390	8,04	8,04	1.38[S]	0,13	1.85[S]	0,13	NO
	87,5%	-16.651	86.680	-16.651	64.390	8,04	8,04	1.38[S]	0,13	1.85[S]	0,13	NO
	100%	-16.651	86.680	-16.651	64.390	8,04	8,04	1.38[S]	0,13	1.85[S]	0,13	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 3-10-17-24**					
Trave 3-10	0%	-12.372	38.789	-12.372	29.995	6,03	6,03	1.64[S]	0,17	2.13[S]	0,17	NO
	12,5%	-12.372	35.645	-12.372	28.827	6,03	6,03	1.79[S]	0,17	2.21[S]	0,17	NO
	25,0%	-12.372	23.981	-12.372	23.579	6,03	6,03	2.66[S]	0,17	2.70[S]	0,17	NO
	37,5%	-12.372	13.385	-12.372	17.263	6,03	6,03	4.77[S]	0,17	3.70[S]	0,17	NO
	50,0%	-12.372	3.856	-12.372	9.880	6,03	6,03	16.56[S]	0,17	6.46[S]	0,17	NO
	62,5%	-12.015	13.141	-12.015	15.233	6,03	6,03	4.86[S]	0,17	4.19[S]	0,17	NO
	75,0%	-12.015	24.249	-12.015	21.037	6,03	6,03	2.63[S]	0,17	3.03[S]	0,17	NO
	87,5%	-12.015	36.425	-12.015	25.773	6,03	6,03	1.75[S]	0,17	2.48[S]	0,17	NO
	100,0%	-12.015	39.700	-12.015	26.810	6,03	6,03	1.61[S]	0,17	2.38[S]	0,17	NO
Trave 10-17	0%	-24.301	28.202	-24.301	15.652	6,03	6,03	2.22[S]	0,17	4.00[S]	0,17	NO
	12,5%	-24.301	21.897	-24.301	15.251	6,03	6,03	2.86[S]	0,17	4.10[S]	0,17	NO
	25,0%	-24.301	12.329	-24.301	13.423	6,03	6,03	5.08[S]	0,17	4.66[S]	0,17	NO
	37,5%	-24.301	4.203	-24.301	10.151	6,03	6,03	14.90[S	0,17	6.17[S]	0,17	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	50,0%	0	0	-21.600	6.989	6,03	6,03	] -	VNR	9.00[S]	0,17	NO
	62,5%	-21.600	6.988	-21.600	11.054	6,03	6,03	9.00[S]	0,17	5.69[S]	0,17	NO
	75,0%	-21.600	15.796	-21.600	13.676	6,03	6,03	3.98[S]	0,17	4.60[S]	0,17	NO
	87,5%	-24.301	25.903	-21.600	14.854	6,03	6,03	2.41[S]	0,17	4.23[S]	0,17	NO
	100,0%	-24.301	32.599	-21.600	14.911	6,03	6,03	1.92[S]	0,17	4.21[S]	0,17	NO
Trave 17-24	0%	-12.744	30.701	-12.744	7.967	6,03	6,03	2.07[S]	0,17	8.01[S]	0,17	NO
	12,5%	-12.744	21.227	-12.744	11.064	6,03	6,03	3.00[S]	0,17	5.77[S]	0,17	NO
	25,0%	-12.744	9.731	-12.744	11.734	6,03	6,03	6.56[S]	0,17	5.44[S]	0,17	NO
	37,5%	-12.744	752	-12.744	11.188	6,03	6,03	84.90[S]	0,17	5.70[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-12.521	8.413	6,03	6,03	-	VNR	7.59[S]	0,17	NO
	62,5%	-12.521	1.728	-12.521	10.820	6,03	6,03	36.96[S]	0,17	5.90[S]	0,17	NO
	75,0%	-12.521	11.221	-12.521	11.075	6,03	6,03	5.69[S]	0,17	5.76[S]	0,17	NO
	87,5%	-12.521	23.233	-12.521	9.980	6,03	6,03	2.74[S]	0,17	6.40[S]	0,17	NO
	100%	-12.521	33.064	-12.521	6.366	6,03	6,03	1.93[S]	0,17	10.03[S]	0,17	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 4-11-18-25**					
Trave 4-11	0%	-14.962	53.814	-14.962	51.894	8,04	8,04	1.52[S]	0,19	1.58[S]	0,19	NO
	12,5%	-14.962	50.007	-14.962	48.761	8,04	8,04	1.64[S]	0,19	1.68[S]	0,19	NO
	25,0%	-14.962	35.958	-14.962	36.702	8,04	6,03	2.28[S]	0,19	1.73[S]	0,18	NO
	37,5%	-14.962	22.344	-14.962	24.208	6,03	6,03	2.84[S]	0,17	2.62[S]	0,17	NO
	50,0%	-14.962	9.164	-14.962	11.280	6,03	6,03	6.94[S]	0,17	5.63[S]	0,17	NO
	62,5%	-12.953	22.492	-12.953	21.510	6,03	6,03	2.83[S]	0,17	2.96[S]	0,17	NO
	75,0%	-12.953	36.928	-12.953	33.182	6,03	6,03	1.72[S]	0,17	1.92[S]	0,17	NO
	87,5%	-12.953	51.796	-12.953	44.420	8,04	6,03	1.58[S]	0,19	1.44[S]	0,18	NO
	100%	-12.953	55.822	-12.953	47.334	8,04	8,04	1.47[S]	0,19	1.73[S]	0,19	NO
Trave 11-18	0%	-18.641	35.486	-18.641	24.580	6,03	6,03	1.78[S]	0,17	2.57[S]	0,17	NO
	12,5%	-18.641	28.308	-18.641	22.836	6,03	6,03	2.23[S]	0,17	2.76[S]	0,17	NO
	25,0%	-18.641	17.124	-18.641	18.774	6,03	6,03	3.69[S]	0,17	3.36[S]	0,17	NO
	37,5%	-18.641	7.300	-18.641	13.352	6,03	6,03	8.66[S]	0,17	4.73[S]	0,17	NO
	50,0%	-17.326	93	-17.326	7.147	6,03	6,03	NS	0,17	8.86[S]	0,17	NO
	62,5%	-17.326	9.369	-17.326	13.117	6,03	6,03	6.76[S]	0,17	4.83[S]	0,17	NO
	75,0%	-17.326	20.006	-17.326	17.726	6,03	6,03	3.16[S]	0,17	3.57[S]	0,17	NO
	87,5%	-17.326	32.004	-17.326	20.972	6,03	6,03	1.98[S]	0,17	3.02[S]	0,17	NO
	100%	-17.326	39.658	-17.326	22.240	6,03	6,03	1.59[S]	0,17	2.84[S]	0,17	NO
Trave 18-25	0%	-15.211	34.851	-15.211	12.145	6,03	6,03	1.82[S]	0,17	5.23[S]	0,17	NO
	12,5%	-15.211	24.653	-15.211	14.107	6,03	6,03	2.57[S]	0,17	4.50[S]	0,17	NO
	25,0%	-15.211	12.112	-15.211	14.190	6,03	6,03	5.25[S]	0,17	4.48[S]	0,17	NO
	37,5%	-15.211	2.089	-15.211	12.651	6,03	6,03	30.44[S]	0,17	5.02[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-14.738	8.757	6,03	6,03	-	VNR	7.26[S]	0,17	NO
	62,5%	-14.738	3.228	-14.738	12.206	6,03	6,03	19.71[S]	0,17	5.21[S]	0,17	NO
	75,0%	-14.738	13.858	-14.738	13.136	6,03	6,03	4.59[S]	0,17	4.84[S]	0,17	NO
	87,5%	-14.738	27.005	-14.738	12.817	6,03	6,03	2.35[S]	0,17	4.96[S]	0,17	NO
	100%	-14.738	37.624	-14.738	10.248	6,03	6,03	1.69[S]	0,17	6.21[S]	0,17	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 15-14b-P4**					
Trave 15-14b	0%	-239.667	172.938	-239.667	135.988	16,08	14,07	1.44[S]	0,13	1.57[S]	0,12	NO
	12,5%	-239.667	172.938	-239.667	135.988	16,08	14,07	1.44[S]	0,13	1.57[S]	0,12	NO
	25,0%	-239.667	166.170	-239.667	131.028	16,08	14,07	1.50[S]	0,13	1.63[S]	0,12	NO
	37,5%	-239.667	132.608	-239.667	106.016	16,08	14,07	1.88[S]	0,13	2.01[S]	0,12	NO
	50,0%	-239.667	99.455	-239.667	80.595	16,08	14,07	2.51[S]	0,13	2.65[S]	0,12	NO
	62,5%	-239.667	66.709	-239.667	54.767	16,08	8,04	3.74[S]	0,14	1.91[S]	0,10	NO
	75,0%	-157.195	69.289	-157.195	78.649	16,08	8,04	3.83[S]	0,15	1.54[S]	0,11	NO
	87,5%	-157.195	74.883	-157.195	84.783	8,04	8,04	1.62[S]	0,10	1.43[S]	0,10	NO
	100,0%	-157.195	74.883	-157.195	84.783	8,04	8,04	1.62[S]	0,10	1.43[S]	0,10	NO
Trave 14b-P4	0%	-177.658	35.424	-177.658	43.490	8,04	8,04	3.31[S]	0,10	2.69[S]	0,10	NO
	12,5%	-177.192	32.870	-177.192	43.282	8,04	8,04	3.57[S]	0,10	2.71[S]	0,10	NO
	25,0%	-175.186	22.932	-175.186	41.350	8,04	8,04	5.14[S]	0,10	2.85[S]	0,10	NO
	37,5%	-173.178	14.680	-173.178	37.730	8,04	8,04	8.05[S]	0,10	3.13[S]	0,10	NO
	50,0%	-171.166	8.118	-171.166	32.424	8,04	8,04	14.62[S]	0,10	3.66[S]	0,10	NO
	62,5%	-138.737	4.363	-169.151	25.426	8,04	8,04	28.71[S]	0,10	4.68[S]	0,10	NO
	75,0%	-45.771	4.430	-136.718	18.604	6,03	6,03	24.31[S]	0,10	4.79[S]	0,09	NO
	87,5%	-162.002	12.018	-134.697	8.968	6,03	6,03	6.98[S]	0,09	9.98[S]	0,09	NO
	100%	-161.727	14.854	-86.752	3.877	6,03	6,03	5.65[S]	0,09	25.62[S]	0,10	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 5-12-19-26**					
Trave 5-12	0%	-36.322	58.192	-36.322	52.430	8,04	8,04	1.37[S]	0,19	1.52[S]	0,19	NO
	12,5%	-36.322	53.186	-36.322	48.732	8,04	8,04	1.50[S]	0,19	1.63[S]	0,19	NO
	25,0%	-36.322	38.133	-36.322	37.019	8,04	6,03	2.09[S]	0,19	1.66[S]	0,17	NO
	37,5%	-36.322	23.593	-36.322	24.791	6,03	6,03	2.60[S]	0,17	2.47[S]	0,17	NO
	50,0%	-36.322	9.567	-36.322	12.049	6,03	6,03	6.41[S]	0,17	5.09[S]	0,17	NO
	62,5%	-27.447	19.916	-27.447	21.368	6,03	6,03	3.12[S]	0,17	2.91[S]	0,17	NO
	75,0%	-27.447	34.381	-27.447	33.671	6,03	6,03	1.81[S]	0,17	1.85[S]	0,17	NO
	87,5%	-27.447	49.359	-27.447	45.461	8,04	8,04	1.63[S]	0,19	1.77[S]	0,19	NO
	100,0%	-27.447	54.339	-27.447	49.183	8,04	8,04	1.48[S]	0,19	1.64[S]	0,19	NO
Trave 12-19	0%	-26.507	39.632	-26.507	26.044	6,03	6,03	1.57[S]	0,17	2.39[S]	0,17	NO
	12,5%	-26.507	31.811	-26.507	23.947	6,03	6,03	1.96[S]	0,17	2.60[S]	0,17	NO
	25,0%	-26.507	19.488	-26.507	19.288	6,03	6,03	3.20[S]	0,17	3.23[S]	0,17	NO
	37,5%	-26.507	8.519	-26.507	13.277	6,03	6,03	7.32[S]	0,17	4.70[S]	0,17	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	50,0%	-21.182	1.248	-21.182	8.074	6,03	6,03	50.45[S]	0,17	7.79[S]	0,17	NO
	62,5%	-21.182	11.090	-21.182	15.214	6,03	6,03	5.67[S]	0,17	4.13[S]	0,17	NO
	75,0%	-21.182	22.284	-21.182	21.000	6,03	6,03	2.82[S]	0,17	2.99[S]	0,17	NO
	87,5%	-21.182	34.831	-21.182	25.435	6,03	6,03	1.80[S]	0,17	2.47[S]	0,17	NO
	100%	-21.182	42.782	-21.182	27.400	6,03	6,03	1.47[S]	0,17	2.29[S]	0,17	NO
Trave 19-26	0%	-15.421	39.705	-15.421	16.114	6,03	6,03	1.60[S]	0,17	3.94[S]	0,17	NO
	12,5%	-15.421	28.648	-15.421	16.985	6,03	6,03	2.21[S]	0,17	3.74[S]	0,17	NO
	25,0%	-15.421	14.871	-15.421	16.639	6,03	6,03	4.27[S]	0,17	3.82[S]	0,17	NO
	37,5%	-15.421	3.614	-15.421	14.008	6,03	6,03	17.59[S]	0,17	4.53[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-14.371	9.221	6,03	6,03	-	VNR	6.90[S]	0,17	NO
	62,5%	-14.371	4.725	-14.371	13.905	6,03	6,03	13.47[S]	0,17	4.57[S]	0,17	NO
	75,0%	-14.371	16.448	-14.371	16.072	6,03	6,03	3.87[S]	0,17	3.96[S]	0,17	NO
	87,5%	-14.371	30.688	-14.371	16.235	6,03	6,03	2.07[S]	0,17	3.92[S]	0,17	NO
	100%	-14.371	42.068	-14.371	14.900	6,03	6,03	1.51[S]	0,17	4.27[S]	0,17	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 6-13-20-27**					
Trave 6-13	0%	-38.201	67.599	-38.201	61.565	10,05	10,05	1.44[S]	0,21	1.59[S]	0,21	NO
	12,5%	-38.201	61.857	-38.201	57.147	10,05	10,05	1.58[S]	0,21	1.71[S]	0,21	NO
	25,0%	-38.201	44.534	-38.201	43.218	10,05	8,04	2.19[S]	0,21	1.84[S]	0,19	NO
	37,5%	-38.201	27.725	-38.201	28.773	8,04	8,04	2.87[S]	0,19	2.76[S]	0,19	NO
	50,0%	-38.201	11.430	-38.201	13.816	8,04	8,04	6.97[S]	0,19	5.76[S]	0,19	NO
	62,5%	-35.172	23.357	-35.172	24.837	8,04	8,04	3.42[S]	0,19	3.22[S]	0,19	NO
	75,0%	-35.172	40.037	-35.172	39.407	8,04	8,04	1.99[S]	0,19	2.03[S]	0,19	NO
	87,5%	-35.172	57.232	-35.172	53.466	10,05	10,05	1.71[S]	0,21	1.83[S]	0,21	NO
	100,0%	-35.172	62.932	-35.172	57.926	10,05	10,05	1.56[S]	0,21	1.69[S]	0,21	NO
Trave 13-20	0%	-29.006	45.554	-29.006	31.440	8,04	6,03	1.76[S]	0,19	1.98[S]	0,17	NO
	12,5%	-29.006	36.829	-29.006	28.521	8,04	6,03	2.18[S]	0,19	2.18[S]	0,17	NO
	25,0%	-29.006	22.957	-29.006	22.447	8,04	6,03	3.50[S]	0,19	2.77[S]	0,17	NO
	37,5%	-29.006	10.437	-29.006	15.023	6,03	6,03	5.95[S]	0,17	4.13[S]	0,17	NO
	50,0%	-27.700	2.091	-27.700	8.993	6,03	6,03	29.78[S]	0,17	6.92[S]	0,17	NO
	62,5%	-27.700	13.347	-27.700	17.683	6,03	6,03	4.66[S]	0,17	3.52[S]	0,17	NO
	75,0%	-27.700	25.955	-27.700	25.019	8,04	6,03	3.10[S]	0,19	2.49[S]	0,17	NO
	87,5%	-27.700	39.915	-27.700	31.003	8,04	6,03	2.02[S]	0,19	2.01[S]	0,17	NO
	100%	-27.700	48.692	-27.700	33.872	8,04	6,03	1.65[S]	0,19	1.84[S]	0,17	NO
Trave 20-27	0%	-15.311	44.708	-15.311	20.481	8,04	6,03	1.83[S]	0,19	3.11[S]	0,18	NO
	12,5%	-15.311	32.783	-15.311	20.659	8,04	6,03	2.50[S]	0,19	3.08[S]	0,18	NO
	25,0%	-15.311	17.756	-15.311	19.364	8,04	6,03	4.61[S]	0,19	3.29[S]	0,18	NO
	37,5%	-15.311	5.249	-15.311	15.553	6,03	6,03	12.11[S]	0,17	4.08[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-13.979	9.599	6,03	6,03	-	VNR	6.63[S]	0,17	NO
	62,5%	-13.979	6.260	-13.979	15.532	6,03	6,03	10.17[S]	0,17	4.10[S]	0,17	NO
	75,0%	-13.979	19.162	-13.979	18.948	6,03	6,03	3.32[S]	0,17	3.36[S]	0,17	NO
	87,5%	-13.979	34.584	-13.979	19.846	6,03	6,03	1.84[S]	0,17	3.21[S]	0,17	NO
	100%	-13.979	46.784	-13.979	19.514	6,03	6,03	1.36[S]	0,17	3.26[S]	0,17	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 7-14-21-28**					
Trave 7-14	0%	-17.814	85.044	-17.814	84.612	12,06	12,06	1.38[S]	0,22	1.39[S]	0,22	NO
	12,5%	-17.814	79.231	-17.814	79.285	12,06	12,06	1.49[S]	0,22	1.48[S]	0,22	NO
	25,0%	-17.814	57.543	-17.814	58.977	12,06	10,05	2.05[S]	0,23	1.69[S]	0,21	NO
	37,5%	-17.814	36.214	-17.814	38.308	8,04	10,05	2.25[S]	0,19	2.61[S]	0,21	NO
	50,0%	-17.814	15.245	-17.814	17.281	8,04	10,05	5.36[S]	0,19	5.78[S]	0,21	NO
	62,5%	-13.364	36.189	-13.364	35.001	8,04	10,05	2.27[S]	0,19	2.87[S]	0,21	NO
	75,0%	-13.364	58.461	-13.364	54.727	8,04	10,05	1.40[S]	0,19	1.83[S]	0,21	NO
	87,5%	-13.364	81.090	-13.364	74.094	12,06	12,06	1.46[S]	0,23	1.60[S]	0,23	NO
	100%	-13.364	87.152	-13.364	79.170	12,06	12,06	1.36[S]	0,23	1.49[S]	0,23	NO
Trave 14-21	0%	-17.499	53.017	-17.499	43.823	8,04	6,03	1.54[S]	0,19	1.44[S]	0,18	NO
	12,5%	-17.499	43.584	-17.499	38.910	8,04	6,03	1.87[S]	0,19	1.63[S]	0,18	NO
	25,0%	-17.499	28.365	-17.499	29.611	8,04	6,03	2.88[S]	0,19	2.14[S]	0,18	NO
	37,5%	-17.499	14.280	-17.499	19.176	6,03	6,03	4.43[S]	0,17	3.30[S]	0,17	NO
	50,0%	-14.291	2.849	-14.291	8.557	6,03	6,03	22.35[S]	0,17	7.44[S]	0,17	NO
	62,5%	-14.291	16.483	-14.291	19.441	6,03	6,03	3.86[S]	0,17	3.27[S]	0,17	NO
	75,0%	-14.291	31.243	-14.291	29.201	8,04	6,03	2.62[S]	0,19	2.18[S]	0,18	NO
	87,5%	-14.291	47.125	-14.291	37.837	8,04	6,03	1.74[S]	0,19	1.68[S]	0,18	NO
	100,0%	-14.291	56.937	-14.291	42.371	8,04	6,03	1.44[S]	0,19	1.50[S]	0,18	NO
Trave 21-28	0%	-14.661	46.757	-14.661	26.639	8,04	6,03	1.75[S]	0,19	2.39[S]	0,18	NO
	12,5%	-14.661	35.203	-14.661	25.325	8,04	6,03	2.33[S]	0,19	2.51[S]	0,18	NO
	25,0%	-14.661	20.330	-14.661	21.680	8,04	6,03	4.03[S]	0,19	2.94[S]	0,18	NO
	37,5%	-14.661	7.526	-14.661	15.968	6,03	6,03	8.45[S]	0,17	3.98[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-12.554	8.745	6,03	6,03	-	VNR	7.30[S]	0,17	NO
	62,5%	-12.554	8.686	-12.554	16.152	6,03	6,03	7.35[S]	0,17	3.95[S]	0,17	NO
	75,0%	-12.554	21.863	-12.554	21.491	8,04	6,03	3.76[S]	0,19	2.97[S]	0,18	NO
	87,5%	-12.554	37.110	-12.554	24.762	8,04	6,03	2.21[S]	0,19	2.58[S]	0,18	NO
	100%	-12.554	48.922	-12.554	25.816	8,04	6,03	1.68[S]	0,19	2.47[S]	0,18	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 9-16-23**					
Trave 9-16	0%	-22.470	33.825	-22.470	18.995	6,03	6,03	1.85[S]	0,17	3.30[S]	0,17	NO
	12,5%	-22.470	26.892	-22.470	18.350	6,03	6,03	2.33[S]	0,17	3.42[S]	0,17	NO
	25,0%	-22.470	16.254	-22.470	16.108	6,03	6,03	3.86[S]	0,17	3.90[S]	0,17	NO
	37,5%	-22.470	7.058	-22.470	12.422	6,03	6,03	8.90[S]	0,17	5.05[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-22.470	7.294	6,03	6,03	-	VNR	8.61[S]	0,17	NO
	62,5%	-19.406	5.769	-19.406	11.113	6,03	6,03	10.94[S]	0,17	5.68[S]	0,17	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	75,0%	-19.406	14.971	-19.406	14.793	6,03	6,03	4.21[S]	0,17	4.26[S]	0,17	NO
	87,5%	-19.406	25.615	-19.406	17.027	6,03	6,03	2.46[S]	0,17	3.70[S]	0,17	NO
	100%	-19.406	32.553	-19.406	17.669	6,03	6,03	1.93[S]	0,17	3.57[S]	0,17	NO
Trave 16-23	0%	-14.563	29.851	-14.563	5.944	6,03	6,03	2.13[S]	0,17	10.71[S]	0,17	NO
	12,5%	-14.563	20.522	-14.563	9.589	6,03	6,03	3.10[S]	0,17	6.63[S]	0,17	NO
	25,0%	-14.563	9.232	-14.563	10.713	6,03	6,03	6.89[S]	0,17	5.94[S]	0,17	NO
	37,5%	-14.563	462	-14.563	10.470	6,03	6,03	NS	0,17	6.08[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-14.189	8.370	6,03	6,03	-	VNR	7.61[S]	0,17	NO
	62,5%	-14.189	1.019	-14.189	10.569	6,03	6,03	62.51[S]	0,17	6.02[S]	0,17	NO
	75,0%	-14.189	9.967	-14.189	10.742	6,03	6,03	6.39[S]	0,17	5.93[S]	0,17	NO
	87,5%	-14.189	21.433	-14.189	9.442	6,03	6,03	2.97[S]	0,17	6.74[S]	0,17	NO
	100%	-14.189	30.885	-14.189	5.622	6,03	6,03	2.06[S]	0,17	11.33[S]	0,17	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 7b-9b**					
Trave 7b-9b	0%	-8.126	2.669	0	0	4,02	4,02	9.61[S]	0,27	-	VNR	NO
	12,5%	-1.548	1.466	0	0	4,02	4,02	17.76[S]	0,28	-	VNR	NO
	25,0%	-12.583	1.510	-12.583	166	4,02	4,02	16.83[S]	0,27	NS	0,27	NO
	37,5%	-3.678	811	-3.678	782	4,02	4,02	31.96[S]	0,28	33.15[S]	0,28	NO
	50,0%	-1.367	257	-1.367	33	4,02	4,02	NS	0,28	NS	0,28	NO
	62,5%	-2.952	748	-2.952	635	4,02	4,02	34.71[S]	0,28	40.88[S]	0,28	NO
	75,0%	10.898	1.173	10.898	169	4,02	4,02	22.79[S]	0,28	NS	0,28	NO
	87,5%	3.946	1.416	0	0	4,02	4,02	18.60[S]	0,28	-	VNR	NO
	100,0%	3.946	3.300	0	0	4,02	4,02	7.98[S]	0,28	-	VNR	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1b-6b-8b**					
Trave 1b-6b	0%	-131.174	50.954	-131.174	28.672	8,04	8,04	2.53[S]	0,10	4.50[S]	0,10	NO
	12,5%	-131.174	50.954	-131.174	28.672	8,04	8,04	2.53[S]	0,10	4.50[S]	0,10	NO
	25,0%	-131.174	50.954	-131.174	28.672	8,04	8,04	2.53[S]	0,10	4.50[S]	0,10	NO
	37,5%	-131.174	32.779	-117.050	44.418	8,04	8,04	3.94[S]	0,10	2.97[S]	0,10	NO
	50,0%	-131.174	13.411	-117.050	61.746	8,04	8,04	9.64[S]	0,10	2.14[S]	0,10	NO
	62,5%	-117.050	19.702	-117.050	78.582	8,04	8,04	6.70[S]	0,10	1.68[S]	0,10	NO
	75,0%	-117.050	27.815	-117.050	93.705	8,04	8,04	4.75[S]	0,10	1.41[S]	0,10	NO
	87,5%	-117.050	27.815	-117.050	93.705	8,04	8,04	4.75[S]	0,10	1.41[S]	0,10	NO
	100,0%	-117.050	27.815	-117.050	93.705	8,04	8,04	4.75[S]	0,10	1.41[S]	0,10	NO
Trave 6b-8b	0%	-130.158	40.851	-130.158	95.247	8,04	8,04	3.17[S]	0,10	1.35[S]	0,10	NO
	12,5%	-130.158	40.851	-130.158	95.247	8,04	8,04	3.17[S]	0,10	1.35[S]	0,10	NO
	25,0%	-130.158	40.851	-130.158	95.247	8,04	8,04	3.17[S]	0,10	1.35[S]	0,10	NO
	37,5%	-130.158	31.473	-130.158	81.931	8,04	8,04	4.11[S]	0,10	1.58[S]	0,10	NO
	50,0%	-130.158	20.091	-130.158	64.819	8,04	8,04	6.44[S]	0,10	1.99[S]	0,10	NO
	62,5%	-127.625	35.237	-130.158	47.312	8,04	8,04	3.69[S]	0,10	2.73[S]	0,10	NO
	75,0%	-127.625	50.910	-127.625	40.932	8,04	8,04	2.55[S]	0,10	3.17[S]	0,10	NO
	87,5%	-127.625	50.910	-127.625	40.932	8,04	8,04	2.55[S]	0,10	3.17[S]	0,10	NO
	100,0%	-127.625	50.910	-127.625	40.932	8,04	8,04	2.55[S]	0,10	3.17[S]	0,10	NO
Primo Impalcato							**Travata: Scala 2b-3b-4b**					
Trave 2b-3b	0%	-452.548	35.870	0	0	18,10	12,06	1.98[S]	0,22	-	VNR	NO
	12,5%	-455.642	18.858	0	0	18,10	12,06	3.76[S]	0,22	-	VNR	NO
	25,0%	-458.886	4.110	-459.187	3.557	18,10	12,06	17.24[S]	0,22	15.50[S]	0,22	NO
	37,5%	0	0	-462.430	8.317	18,10	12,06	-	VNR	6.60[S]	0,22	NO
	50,0%	0	0	-465.674	16.214	18,10	12,06	-	VNR	3.37[S]	0,22	NO
	62,5%	-447.765	3.972	-468.918	20.947	18,10	12,06	18.01[S]	0,22	2.60[S]	0,21	NO
	75,0%	-451.009	12.810	-472.162	22.517	18,10	12,06	5.57[S]	0,22	2.41[S]	0,21	NO
	87,5%	-454.253	24.810	-453.953	22.172	18,10	12,06	2.86[S]	0,22	2.50[S]	0,22	NO
	100%	-457.347	39.203	-457.197	17.938	28,15	12,06	2.73[S]	0,31	3.60[S]	0,30	NO
Trave 3b-4b	0%	-423.672	39.508	-423.672	17.946	28,15	12,06	2.75[S]	0,31	3.67[S]	0,30	NO
	12,5%	-423.672	33.840	-423.672	11.526	28,15	12,06	3.21[S]	0,31	5.71[S]	0,30	NO
	25,0%	-423.672	23.888	-423.672	196	28,15	12,06	4.55[S]	0,31	NS	0,30	NO
	37,6%	-423.672	20.691	0	0	28,15	12,06	5.25[S]	0,31	-	VNR	NO
	50,1%	-404.443	32.435	-404.443	4.439	28,15	12,06	3.37[S]	0,31	14.99[S]	0,30	NO
	62,6%	-404.443	43.891	-404.443	14.267	28,15	12,06	2.49[S]	0,31	4.66[S]	0,30	NO
	74,9%	-404.443	55.379	-404.443	24.063	28,15	12,06	1.97[S]	0,31	2.76[S]	0,30	NO
	87,4%	-404.443	66.897	-404.443	33.825	28,15	12,06	1.63[S]	0,31	1.96[S]	0,30	NO
	99,9%	-404.443	73.454	-404.443	39.356	28,15	12,06	1.49[S]	0,31	1.69[S]	0,30	NO
Primo Impalcato							**Travata: Scala 4b-5b-6b**					
Trave 4b-5b	0%	-280.853	118.568	-280.853	60.064	42,22	22,12	1.33[S]	0,43	1.69[S]	0,37	NO
	12,5%	-280.853	97.684	-280.853	47.790	42,22	22,12	1.61[S]	0,43	2.13[S]	0,37	NO
	25,0%	-280.853	73.327	-280.853	33.093	42,22	22,12	2.15[S]	0,43	3.08[S]	0,37	NO
	37,5%	-280.853	49.232	-280.853	18.138	42,22	22,12	3.20[S]	0,43	5.62[S]	0,37	NO
	50,0%	-280.853	25.395	-280.853	2.921	42,22	22,12	6.22[S]	0,43	34.92[S]	0,37	NO
	62,5%	-268.470	17.278	-268.470	5.244	42,22	22,12	9.17[S]	0,43	19.53[S]	0,37	NO
	75,0%	-268.470	33.094	-268.470	28.482	42,22	22,12	4.78[S]	0,43	3.59[S]	0,37	NO
	87,5%	-268.470	49.169	-268.470	51.459	22,12	22,12	2.02[S]	0,33	1.93[S]	0,33	NO
	100%	-268.470	63.023	-268.470	70.765	22,12	22,12	1.57[S]	0,33	1.40[S]	0,33	NO
Trave 5b-6b	0%	-298.026	55.117	-298.026	62.707	22,12	22,12	1.78[S]	0,33	1.56[S]	0,33	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	12,5%	-301.115	39.434	-301.115	58.270	22,12	22,12	2.49[S]	0,33	1.68[S]	0,33	NO
	25,0%	-304.377	25.118	-304.377	51.332	22,12	22,12	3.90[S]	0,33	1.91[S]	0,33	NO
	37,5%	-307.640	13.113	-307.640	42.081	22,12	22,12	7.47[S]	0,33	2.32[S]	0,33	NO
	50,0%	-310.902	3.423	-310.902	30.517	22,12	22,12	28.60[S]	0,33	3.20[S]	0,33	NO
	62,5%	0	0	-314.165	16.639	22,12	22,12	-	VNR	5.87[S]	0,33	NO
	75,0%	-304.138	1.417	-304.138	9.423	22,12	22,12	69.28[S]	0,33	10.41[S]	0,33	NO
	87,5%	-307.401	20.167	-307.401	11.927	22,12	22,12	4.86[S]	0,33	8.22[S]	0,33	NO
	100%	-310.489	40.047	-310.315	12.209	22,12	22,12	2.44[S]	0,33	8.02[S]	0,33	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
$(X/d)_s$ Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
$(X/d)_i$ Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
$N_{Ed,s}$, $M_{Ed,3,s}$ Sollecitazioni di progetto per armatura superiore (N_{Ed} >0: compressione).
$N_{Ed,i}$, $M_{Ed,3,i}$ Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore (N_{Ed} > 0: compressione).
$A_{s,s}$, $A_{s,i}$ Armatura a flessione superiore e inferiore.
CS_i, CS_s Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori e superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7**				
Trave 1-2	0%	+	44.495	9,20	690.668	409.301	12.028	0	0	0	2,50
		-	0	-	690.668	409.301	12.028	0	0	0	2,50
	12,5%	+	41.137	6,79	690.668	279.465	12.028	0	0	0	2,50
		-	0	-	690.668	279.465	12.028	0	0	0	2,50
	25,0%	+	31.688	8,82	690.668	279.465	12.028	0	0	0	2,50
		-	-2.841	98,37	690.668	279.465	12.028	0	0	0	2,50
	37,5%	+	22.237	12,57	690.668	279.465	12.028	0	0	0	2,50
		-	-12.296	22,73	690.668	279.465	12.028	0	0	0	2,50
	50,0%	+	12.784	21,86	690.668	279.465	12.028	0	0	0	2,50
		-	-21.753	12,85	690.668	279.465	12.028	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.327	84,00	690.668	279.465	12.028	0	0	0	2,50
		-	-31.213	8,95	690.668	279.465	12.028	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	690.668	279.465	12.028	0	0	0	2,50
		-	-40.675	6,87	690.668	279.465	12.028	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	690.668	279.465	12.028	0	0	0	2,50
		-	-50.141	5,57	690.668	279.465	12.028	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	690.668	409.301	12.028	0	0	0	2,50
		-	-53.789	7,61	690.668	409.301	12.028	0	0	0	2,50
Trave 2-3	0%	+	51.517	8,00	691.057	412.359	13.886	0	0	0	2,50
		-	0	-	691.057	412.359	13.886	0	0	0	2,50
	12,5%	+	47.271	6,38	691.057	301.565	13.886	0	0	0	2,50
		-	0	-	691.057	301.565	13.886	0	0	0	2,50
	25,0%	+	37.202	8,11	691.057	301.565	13.886	0	0	0	2,50
		-	0	-	691.057	301.565	13.886	0	0	0	2,50
	37,5%	+	27.130	11,12	691.057	301.565	13.886	0	0	0	2,50
		-	-5.697	52,93	691.057	301.565	13.886	0	0	0	2,50
	50,0%	+	17.055	17,68	691.057	301.565	13.886	0	0	0	2,50
		-	-15.776	19,12	691.057	301.565	13.886	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.976	43,23	691.057	301.565	13.886	0	0	0	2,50
		-	-25.858	11,66	691.057	301.565	13.886	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	691.057	301.565	13.886	0	0	0	2,50
		-	-35.942	8,39	691.057	301.565	13.886	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	691.057	301.565	13.886	0	0	0	2,50
		-	-46.030	6,55	691.057	301.565	13.886	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	691.057	412.359	13.886	0	0	0	2,50
		-	-50.286	8,20	691.057	412.359	13.886	0	0	0	2,50
Trave 3-4	0%	+	53.181	7,72	691.177	410.444	14.460	0	0	0	2,50
		-	0	-	691.177	410.444	14.460	0	0	0	2,50
	12,5%	+	48.614	5,77	691.177	280.608	14.460	0	0	0	2,50
		-	0	-	691.177	280.608	14.460	0	0	0	2,50
	25,0%	+	38.220	7,34	691.177	280.608	14.460	0	0	0	2,50
		-	0	-	691.177	280.608	14.460	0	0	0	2,50
	37,5%	+	27.825	10,08	691.177	280.608	14.460	0	0	0	2,50
		-	-7.018	39,98	691.177	280.608	14.460	0	0	0	2,50
	50,0%	+	17.429	16,10	691.177	280.608	14.460	0	0	0	2,50
		-	-17.415	16,11	691.177	280.608	14.460	0	0	0	2,50
	62,5%	+	7.032	39,90	691.177	280.608	14.460	0	0	0	2,50
		-	-27.813	10,09	691.177	280.608	14.460	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	691.177	280.608	14.460	0	0	0	2,50
		-	-38.211	7,34	691.177	280.608	14.460	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	691.177	280.608	14.460	0	0	0	2,50
		-	-48.611	5,77	691.177	280.608	14.460	0	0	0	2,50
	100,0	+	0	-	691.177	410.444	14.460	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	%										
		-	-53.106	7,73	691.177	410.444	14.460	0	0	0	2,50
Trave 4-5	0%	+	50.670	7,73	805.385	391.799	15.013	0	0	0	2,50
		-	0	-	805.385	391.799	15.013	0	0	0	2,50
	12,5%	+	44.794	7,14	805.385	320.034	15.013	0	0	0	2,50
		-	0	-	805.385	320.034	15.013	0	0	0	2,50
	25,0%	+	34.355	9,32	805.385	320.034	15.013	0	0	0	2,50
		-	0	-	805.385	320.034	15.013	0	0	0	2,50
	37,5%	+	23.915	13,38	805.385	320.034	15.013	0	0	0	2,50
		-	-1.934	NS	805.385	320.034	15.013	0	0	0	2,50
	50,0%	+	13.474	23,75	805.385	320.034	15.013	0	0	0	2,50
		-	-12.375	25,86	805.385	320.034	15.013	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.033	NS	805.385	320.034	15.013	0	0	0	2,50
		-	-22.818	14,03	805.385	320.034	15.013	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	805.385	320.034	15.013	0	0	0	2,50
		-	-33.261	9,62	805.385	320.034	15.013	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	805.385	320.034	15.013	0	0	0	2,50
		-	-43.704	7,32	805.385	320.034	15.013	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	805.385	391.799	15.013	0	0	0	2,50
		-	-49.584	7,90	805.385	391.799	15.013	0	0	0	2,50
Trave 5-6	0%	+	50.679	7,74	805.588	392.234	16.013	0	0	0	2,50
		-	0	-	805.588	392.234	16.013	0	0	0	2,50
	12,5%	+	44.798	7,15	805.588	320.469	16.013	0	0	0	2,50
		-	0	-	805.588	320.469	16.013	0	0	0	2,50
	25,0%	+	34.352	9,33	805.588	320.469	16.013	0	0	0	2,50
		-	0	-	805.588	320.469	16.013	0	0	0	2,50
	37,5%	+	23.905	13,41	805.588	320.469	16.013	0	0	0	2,50
		-	-2.401	NS	805.588	320.469	16.013	0	0	0	2,50
	50,0%	+	13.457	23,81	805.588	320.469	16.013	0	0	0	2,50
		-	-12.849	24,94	805.588	320.469	16.013	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.008	NS	805.588	320.469	16.013	0	0	0	2,50
		-	-23.299	13,75	805.588	320.469	16.013	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	805.588	320.469	16.013	0	0	0	2,50
		-	-33.749	9,50	805.588	320.469	16.013	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	805.588	320.469	16.013	0	0	0	2,50
		-	-44.200	7,25	805.588	320.469	16.013	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	805.588	392.234	16.013	0	0	0	2,50
		-	-50.085	7,83	805.588	392.234	16.013	0	0	0	2,50
Trave 6-7	0%	+	53.451	7,35	805.776	392.923	16.939	0	0	0	2,50
		-	0	-	805.776	392.923	16.939	0	0	0	2,50
	12,5%	+	47.947	6,70	805.776	321.159	16.939	0	0	0	2,50
		-	0	-	805.776	321.159	16.939	0	0	0	2,50
	25,0%	+	37.873	8,48	805.776	321.159	16.939	0	0	0	2,50
		-	0	-	805.776	321.159	16.939	0	0	0	2,50
	37,5%	+	27.800	11,55	805.776	321.159	16.939	0	0	0	2,50
		-	-1.728	NS	805.776	321.159	16.939	0	0	0	2,50
	50,0%	+	17.725	18,12	805.776	321.159	16.939	0	0	0	2,50
		-	-11.803	27,21	805.776	321.159	16.939	0	0	0	2,50
	62,5%	+	7.650	41,98	805.776	321.159	16.939	0	0	0	2,50
		-	-21.879	14,68	805.776	321.159	16.939	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	805.776	321.159	16.939	0	0	0	2,50
		-	-31.956	10,05	805.776	321.159	16.939	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	805.776	321.159	16.939	0	0	0	2,50
		-	-42.033	7,64	805.776	321.159	16.939	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	805.776	392.923	16.939	0	0	0	2,50
		-	-47.540	8,27	805.776	392.923	16.939	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14**				
Trave 8-9	0%	+	71.623	5,48	538.915	392.449	19.819	0	0	0	2,50
		-	0	-	538.915	392.449	19.819	0	0	0	2,50
	12,5%	+	62.672	3,51	538.915	219.766	19.819	0	0	0	2,50
		-	0	-	538.915	219.766	19.819	0	0	0	2,50
	25,0%	+	45.639	4,82	538.915	219.766	19.819	0	0	0	2,50
		-	0	-	538.915	219.766	19.819	0	0	0	2,50
	37,5%	+	28.605	7,68	538.915	219.766	19.819	0	0	0	2,50
		-	-4.440	49,50	538.915	219.766	19.819	0	0	0	2,50
	50,0%	+	11.572	18,99	538.915	219.766	19.819	0	0	0	2,50
		-	-21.474	10,23	538.915	219.766	19.819	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	538.915	219.766	19.819	0	0	0	2,50
		-	-38.508	5,71	538.915	219.766	19.819	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	538.915	219.766	19.819	0	0	0	2,50
		-	-55.542	3,96	538.915	219.766	19.819	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	538.915	219.766	19.819	0	0	0	2,50
		-	-72.577	3,03	538.915	219.766	19.819	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	538.915	392.449	19.819	0	0	0	2,50
		-	-81.529	4,81	538.915	392.449	19.819	0	0	0	2,50
Trave 9-10	0%	+	79.262	4,95	538.678	392.373	18.647	0	0	0	2,50
		-	0	-	538.678	392.373	18.647	0	0	0	2,50
	12,5%	+	69.495	3,37	538.678	234.491	18.647	0	0	0	2,50
		-	0	-	538.678	234.491	18.647	0	0	0	2,50
	25,0%	+	51.645	4,54	538.678	234.491	18.647	0	0	0	2,50
		-	0	-	538.678	234.491	18.647	0	0	0	2,50
	37,5%	+	33.795	6,94	538.678	234.491	18.647	0	0	0	2,50
		-	0	-	538.678	234.491	18.647	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	50,0%	+	15.945	14,71	538.678	234.491	18.647	0	0	0	2,50
		-	-15.221	15,41	538.678	234.491	18.647	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	538.678	234.491	18.647	0	0	0	2,50
		-	-33.072	7,09	538.678	234.491	18.647	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	538.678	234.491	18.647	0	0	0	2,50
		-	-50.923	4,60	538.678	234.491	18.647	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	538.678	234.491	18.647	0	0	0	2,50
		-	-68.774	3,41	538.678	234.491	18.647	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	538.678	392.373	18.647	0	0	0	2,50
		-	-78.542	5,00	538.678	392.373	18.647	0	0	0	2,50
Trave 10-11	0%	+	81.460	4,81	538.874	391.583	19.615	0	0	0	2,50
		-	0	-	538.874	391.583	19.615	0	0	0	2,50
	12,5%	+	71.042	3,08	538.874	218.899	19.615	0	0	0	2,50
		-	0	-	538.874	218.899	19.615	0	0	0	2,50
	25,0%	+	52.474	4,17	538.874	218.899	19.615	0	0	0	2,50
		-	0	-	538.874	218.899	19.615	0	0	0	2,50
	37,5%	+	33.905	6,46	538.874	218.899	19.615	0	0	0	2,50
		-	0	-	538.874	218.899	19.615	0	0	0	2,50
	50,0%	+	15.336	14,27	538.874	218.899	19.615	0	0	0	2,50
		-	-15.991	13,69	538.874	218.899	19.615	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	538.874	218.899	19.615	0	0	0	2,50
		-	-34.560	6,33	538.874	218.899	19.615	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	538.874	218.899	19.615	0	0	0	2,50
		-	-53.130	4,12	538.874	218.899	19.615	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	538.874	218.899	19.615	0	0	0	2,50
		-	-71.700	3,05	538.874	218.899	19.615	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	538.874	391.583	19.615	0	0	0	2,50
		-	-82.186	4,76	538.874	391.583	19.615	0	0	0	2,50
Trave 11-12	0%	+	82.126	4,79	539.077	393.271	20.615	0	0	0	2,50
		-	0	-	539.077	393.271	20.615	0	0	0	2,50
	12,5%	+	71.637	3,08	539.077	220.587	20.615	0	0	0	2,50
		-	0	-	539.077	220.587	20.615	0	0	0	2,50
	25,0%	+	53.064	4,16	539.077	220.587	20.615	0	0	0	2,50
		-	0	-	539.077	220.587	20.615	0	0	0	2,50
	37,5%	+	34.490	6,40	539.077	220.587	20.615	0	0	0	2,50
		-	0	-	539.077	220.587	20.615	0	0	0	2,50
	50,0%	+	15.916	13,86	539.077	220.587	20.615	0	0	0	2,50
		-	-14.840	14,86	539.077	220.587	20.615	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	539.077	220.587	20.615	0	0	0	2,50
		-	-33.415	6,60	539.077	220.587	20.615	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	539.077	220.587	20.615	0	0	0	2,50
		-	-51.990	4,24	539.077	220.587	20.615	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	539.077	220.587	20.615	0	0	0	2,50
		-	-70.566	3,13	539.077	220.587	20.615	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	539.077	393.271	20.615	0	0	0	2,50
		-	-80.567	4,88	539.077	393.271	20.615	0	0	0	2,50
Trave 12-13	0%	+	80.891	4,86	539.085	393.225	20.655	0	0	0	2,50
		-	0	-	539.085	393.225	20.655	0	0	0	2,50
	12,5%	+	71.191	3,10	539.085	220.541	20.655	0	0	0	2,50
		-	0	-	539.085	220.541	20.655	0	0	0	2,50
	25,0%	+	53.404	4,13	539.085	220.541	20.655	0	0	0	2,50
		-	0	-	539.085	220.541	20.655	0	0	0	2,50
	37,5%	+	35.618	6,19	539.085	220.541	20.655	0	0	0	2,50
		-	0	-	539.085	220.541	20.655	0	0	0	2,50
	50,0%	+	17.831	12,37	539.085	220.541	20.655	0	0	0	2,50
		-	-16.120	13,68	539.085	220.541	20.655	0	0	0	2,50
	62,5%	+	44	NS	539.085	220.541	20.655	0	0	0	2,50
		-	-33.907	6,50	539.085	220.541	20.655	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	539.085	220.541	20.655	0	0	0	2,50
		-	-51.694	4,27	539.085	220.541	20.655	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	539.085	220.541	20.655	0	0	0	2,50
		-	-69.482	3,17	539.085	220.541	20.655	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	539.085	393.225	20.655	0	0	0	2,50
		-	-79.183	4,97	539.085	393.225	20.655	0	0	0	2,50
Trave 13-14	0%	+	81.876	4,78	539.699	391.007	23.679	0	0	0	2,50
		-	0	-	539.699	391.007	23.679	0	0	0	2,50
	12,5%	+	72.735	3,00	539.699	218.323	23.679	0	0	0	2,50
		-	0	-	539.699	218.323	23.679	0	0	0	2,50
	25,0%	+	55.507	3,93	539.699	218.323	23.679	0	0	0	2,50
		-	0	-	539.699	218.323	23.679	0	0	0	2,50
	37,5%	+	38.280	5,70	539.699	218.323	23.679	0	0	0	2,50
		-	0	-	539.699	218.323	23.679	0	0	0	2,50
	50,0%	+	21.051	10,37	539.699	218.323	23.679	0	0	0	2,50
		-	-12.835	17,01	539.699	218.323	23.679	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.823	57,11	539.699	218.323	23.679	0	0	0	2,50
		-	-30.064	7,26	539.699	218.323	23.679	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	539.699	218.323	23.679	0	0	0	2,50
		-	-47.292	4,62	539.699	218.323	23.679	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	539.699	218.323	23.679	0	0	0	2,50
		-	-64.521	3,38	539.699	218.323	23.679	0	0	0	2,50
	100,0	+	0	-	539.699	391.007	23.679	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	%										
		-	-73.612	5,31	539.699	391.007	23.679	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**				
Trave 15-16	0%	+	114.879	3,40	943.940	390.265	38.807	0	0	0	2,50
		-	0	-	943.940	390.265	38.807	0	0	0	2,50
	12,5%	+	101.161	3,86	943.940	390.265	38.807	0	0	0	2,50
		-	0	-	943.940	390.265	38.807	0	0	0	2,50
	25,0%	+	72.872	5,36	943.940	390.265	38.807	0	0	0	2,50
		-	0	-	943.940	390.265	38.807	0	0	0	2,50
	37,5%	+	44.587	8,75	943.940	390.265	38.807	0	0	0	2,50
		-	-3.586	NS	943.940	390.265	38.807	0	0	0	2,50
	50,0%	+	16.305	23,94	943.940	390.265	38.807	0	0	0	2,50
		-	-31.865	12,25	943.940	390.265	38.807	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	943.940	390.265	38.807	0	0	0	2,50
		-	-60.141	6,49	943.940	390.265	38.807	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	943.940	390.265	38.807	0	0	0	2,50
		-	-88.414	4,41	943.940	390.265	38.807	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	943.940	390.265	38.807	0	0	0	2,50
		-	-116.684	3,34	943.940	390.265	38.807	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	943.940	390.265	38.807	0	0	0	2,50
		-	-132.161	2,95	943.940	390.265	38.807	0	0	0	2,50
Trave 16-17	0%	+	122.179	3,21	942.817	392.045	33.279	0	0	0	2,50
		-	0	-	942.817	392.045	33.279	0	0	0	2,50
	12,5%	+	106.546	3,68	942.817	392.045	33.279	0	0	0	2,50
		-	0	-	942.817	392.045	33.279	0	0	0	2,50
	25,0%	+	78.495	4,99	942.817	392.045	33.279	0	0	0	2,50
		-	0	-	942.817	392.045	33.279	0	0	0	2,50
	37,5%	+	50.446	7,77	942.817	392.045	33.279	0	0	0	2,50
		-	0	-	942.817	392.045	33.279	0	0	0	2,50
	50,0%	+	22.401	17,50	942.817	392.045	33.279	0	0	0	2,50
		-	-21.556	18,19	942.817	392.045	33.279	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	942.817	392.045	33.279	0	0	0	2,50
		-	-49.595	7,90	942.817	392.045	33.279	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	942.817	392.045	33.279	0	0	0	2,50
		-	-77.631	5,05	942.817	392.045	33.279	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	942.817	392.045	33.279	0	0	0	2,50
		-	-105.664	3,71	942.817	392.045	33.279	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	942.817	392.045	33.279	0	0	0	2,50
		-	-121.133	3,24	942.817	392.045	33.279	0	0	0	2,50
Trave 17-18	0%	+	121.563	3,22	942.793	391.801	33.163	0	0	0	2,50
		-	0	-	942.793	391.801	33.163	0	0	0	2,50
	12,5%	+	105.783	3,70	942.793	391.801	33.163	0	0	0	2,50
		-	0	-	942.793	391.801	33.163	0	0	0	2,50
	25,0%	+	77.755	5,04	942.793	391.801	33.163	0	0	0	2,50
		-	0	-	942.793	391.801	33.163	0	0	0	2,50
	37,5%	+	49.728	7,88	942.793	391.801	33.163	0	0	0	2,50
		-	0	-	942.793	391.801	33.163	0	0	0	2,50
	50,0%	+	21.701	18,05	942.793	391.801	33.163	0	0	0	2,50
		-	-22.136	17,70	942.793	391.801	33.163	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	942.793	391.801	33.163	0	0	0	2,50
		-	-50.161	7,81	942.793	391.801	33.163	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	942.793	391.801	33.163	0	0	0	2,50
		-	-78.185	5,01	942.793	391.801	33.163	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	942.793	391.801	33.163	0	0	0	2,50
		-	-106.208	3,69	942.793	391.801	33.163	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	942.793	391.801	33.163	0	0	0	2,50
		-	-121.984	3,21	942.793	391.801	33.163	0	0	0	2,50
Trave 18-19	0%	+	121.938	3,21	942.835	391.717	33.370	0	0	0	2,50
		-	0	-	942.835	391.717	33.370	0	0	0	2,50
	12,5%	+	106.162	3,69	942.835	391.717	33.370	0	0	0	2,50
		-	0	-	942.835	391.717	33.370	0	0	0	2,50
	25,0%	+	78.141	5,01	942.835	391.717	33.370	0	0	0	2,50
		-	0	-	942.835	391.717	33.370	0	0	0	2,50
	37,5%	+	50.120	7,82	942.835	391.717	33.370	0	0	0	2,50
		-	0	-	942.835	391.717	33.370	0	0	0	2,50
	50,0%	+	22.100	17,72	942.835	391.717	33.370	0	0	0	2,50
		-	-21.695	18,06	942.835	391.717	33.370	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	942.835	391.717	33.370	0	0	0	2,50
		-	-49.714	7,88	942.835	391.717	33.370	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	942.835	391.717	33.370	0	0	0	2,50
		-	-77.731	5,04	942.835	391.717	33.370	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	942.835	391.717	33.370	0	0	0	2,50
		-	-105.747	3,70	942.835	391.717	33.370	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	942.835	391.717	33.370	0	0	0	2,50
		-	-121.520	3,22	942.835	391.717	33.370	0	0	0	2,50
Trave 19-20	0%	+	121.887	3,22	943.021	392.140	34.282	0	0	0	2,50
		-	0	-	943.021	392.140	34.282	0	0	0	2,50
	12,5%	+	106.115	3,70	943.021	392.140	34.282	0	0	0	2,50
		-	0	-	943.021	392.140	34.282	0	0	0	2,50
	25,0%	+	78.101	5,02	943.021	392.140	34.282	0	0	0	2,50
		-	0	-	943.021	392.140	34.282	0	0	0	2,50
	37,5%	+	50.088	7,83	943.021	392.140	34.282	0	0	0	2,50
		-	0	-	943.021	392.140	34.282	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	50,0%	+	22.076	17,76	943.021	392.140	34.282	0	0	0	2,50
		-	-21.885	17,92	943.021	392.140	34.282	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	943.021	392.140	34.282	0	0	0	2,50
		-	-49.896	7,86	943.021	392.140	34.282	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	943.021	392.140	34.282	0	0	0	2,50
		-	-77.906	5,03	943.021	392.140	34.282	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	943.021	392.140	34.282	0	0	0	2,50
		-	-105.915	3,70	943.021	392.140	34.282	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	943.021	392.140	34.282	0	0	0	2,50
		-	-121.683	3,22	943.021	392.140	34.282	0	0	0	2,50
Trave 20-21	0%	+	128.180	3,06	943.703	392.288	37.640	0	0	0	2,50
		-	0	-	943.703	392.288	37.640	0	0	0	2,50
	12,5%	+	113.283	3,46	943.703	392.288	37.640	0	0	0	2,50
		-	0	-	943.703	392.288	37.640	0	0	0	2,50
	25,0%	+	86.147	4,55	943.703	392.288	37.640	0	0	0	2,50
		-	0	-	943.703	392.288	37.640	0	0	0	2,50
	37,5%	+	59.012	6,65	943.703	392.288	37.640	0	0	0	2,50
		-	0	-	943.703	392.288	37.640	0	0	0	2,50
	50,0%	+	31.878	12,31	943.703	392.288	37.640	0	0	0	2,50
		-	-15.685	25,01	943.703	392.288	37.640	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4.744	82,69	943.703	392.288	37.640	0	0	0	2,50
		-	-42.819	9,16	943.703	392.288	37.640	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	943.703	392.288	37.640	0	0	0	2,50
		-	-69.951	5,61	943.703	392.288	37.640	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	943.703	392.288	37.640	0	0	0	2,50
		-	-97.083	4,04	943.703	392.288	37.640	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	943.703	392.288	37.640	0	0	0	2,50
		-	-111.860	3,51	943.703	392.288	37.640	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**				
Trave 22-23	0%	+	77.484	5,05	808.208	391.150	28.913	0	0	0	2,50
		-	0	-	808.208	391.150	28.913	0	0	0	2,50
	12,5%	+	67.527	4,73	808.208	319.385	28.913	0	0	0	2,50
		-	0	-	808.208	319.385	28.913	0	0	0	2,50
	25,0%	+	49.941	6,40	808.208	319.385	28.913	0	0	0	2,50
		-	0	-	808.208	319.385	28.913	0	0	0	2,50
	37,5%	+	32.356	9,87	808.208	319.385	28.913	0	0	0	2,50
		-	-4.930	64,78	808.208	319.385	28.913	0	0	0	2,50
	50,0%	+	14.771	21,62	808.208	319.385	28.913	0	0	0	2,50
		-	-22.515	14,19	808.208	319.385	28.913	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	808.208	319.385	28.913	0	0	0	2,50
		-	-40.100	7,96	808.208	319.385	28.913	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	808.208	319.385	28.913	0	0	0	2,50
		-	-57.684	5,54	808.208	319.385	28.913	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	808.208	319.385	28.913	0	0	0	2,50
		-	-75.268	4,24	808.208	319.385	28.913	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	808.208	391.150	28.913	0	0	0	2,50
		-	-85.225	4,59	808.208	391.150	28.913	0	0	0	2,50
Trave 23-24	0%	+	79.546	4,93	807.400	391.942	24.938	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.400	391.942	24.938	0	0	0	2,50
	12,5%	+	69.720	4,59	807.400	320.178	24.938	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.400	320.178	24.938	0	0	0	2,50
	25,0%	+	52.267	6,13	807.400	320.178	24.938	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.400	320.178	24.938	0	0	0	2,50
	37,5%	+	34.815	9,20	807.400	320.178	24.938	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.400	320.178	24.938	0	0	0	2,50
	50,0%	+	17.363	18,44	807.400	320.178	24.938	0	0	0	2,50
		-	-17.205	18,61	807.400	320.178	24.938	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	807.400	320.178	24.938	0	0	0	2,50
		-	-34.656	9,24	807.400	320.178	24.938	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	807.400	320.178	24.938	0	0	0	2,50
		-	-52.108	6,14	807.400	320.178	24.938	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	807.400	320.178	24.938	0	0	0	2,50
		-	-69.559	4,60	807.400	320.178	24.938	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	807.400	391.942	24.938	0	0	0	2,50
		-	-79.383	4,94	807.400	391.942	24.938	0	0	0	2,50
Trave 24-25	0%	+	79.307	4,94	807.295	391.885	24.421	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.295	391.885	24.421	0	0	0	2,50
	12,5%	+	69.482	4,61	807.295	320.120	24.421	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.295	320.120	24.421	0	0	0	2,50
	25,0%	+	52.032	6,15	807.295	320.120	24.421	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.295	320.120	24.421	0	0	0	2,50
	37,5%	+	34.581	9,26	807.295	320.120	24.421	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.295	320.120	24.421	0	0	0	2,50
	50,0%	+	17.131	18,69	807.295	320.120	24.421	0	0	0	2,50
		-	-17.285	18,52	807.295	320.120	24.421	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	807.295	320.120	24.421	0	0	0	2,50
		-	-34.735	9,22	807.295	320.120	24.421	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	807.295	320.120	24.421	0	0	0	2,50
		-	-52.185	6,13	807.295	320.120	24.421	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	807.295	320.120	24.421	0	0	0	2,50
		-	-69.634	4,60	807.295	320.120	24.421	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	100%	+	0	-	807.295	391.885	24.421	0	0	0	2,50
		-	-79.458	4,93	807.295	391.885	24.421	0	0	0	2,50
Trave 25-26	0%	+	79.516	4,93	807.305	391.865	24.469	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.305	391.865	24.469	0	0	0	2,50
	12,5%	+	69.692	4,59	807.305	320.101	24.469	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.305	320.101	24.469	0	0	0	2,50
	25,0%	+	52.243	6,13	807.305	320.101	24.469	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.305	320.101	24.469	0	0	0	2,50
	37,5%	+	34.795	9,20	807.305	320.101	24.469	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.305	320.101	24.469	0	0	0	2,50
	50,0%	+	17.346	18,45	807.305	320.101	24.469	0	0	0	2,50
		-	-17.088	18,73	807.305	320.101	24.469	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	807.305	320.101	24.469	0	0	0	2,50
		-	-34.536	9,27	807.305	320.101	24.469	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	807.305	320.101	24.469	0	0	0	2,50
		-	-51.983	6,16	807.305	320.101	24.469	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	807.305	320.101	24.469	0	0	0	2,50
		-	-69.431	4,61	807.305	320.101	24.469	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	807.305	391.865	24.469	0	0	0	2,50
		-	-79.253	4,94	807.305	391.865	24.469	0	0	0	2,50
Trave 26-27	0%	+	79.714	4,92	807.474	391.996	25.301	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.474	391.996	25.301	0	0	0	2,50
	12,5%	+	69.892	4,58	807.474	320.231	25.301	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.474	320.231	25.301	0	0	0	2,50
	25,0%	+	52.446	6,11	807.474	320.231	25.301	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.474	320.231	25.301	0	0	0	2,50
	37,5%	+	35.000	9,15	807.474	320.231	25.301	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.474	320.231	25.301	0	0	0	2,50
	50,0%	+	17.555	18,24	807.474	320.231	25.301	0	0	0	2,50
		-	-17.001	18,84	807.474	320.231	25.301	0	0	0	2,50
	62,5%	+	110	NS	807.474	320.231	25.301	0	0	0	2,50
		-	-34.446	9,30	807.474	320.231	25.301	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	807.474	320.231	25.301	0	0	0	2,50
		-	-51.890	6,17	807.474	320.231	25.301	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	807.474	320.231	25.301	0	0	0	2,50
		-	-69.335	4,62	807.474	320.231	25.301	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	807.474	391.996	25.301	0	0	0	2,50
		-	-79.156	4,95	807.474	391.996	25.301	0	0	0	2,50
Trave 27-28	0%	+	83.166	4,72	807.856	392.221	27.181	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.856	392.221	27.181	0	0	0	2,50
	12,5%	+	73.890	4,34	807.856	320.456	27.181	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.856	320.456	27.181	0	0	0	2,50
	25,0%	+	56.990	5,62	807.856	320.456	27.181	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.856	320.456	27.181	0	0	0	2,50
	37,5%	+	40.091	7,99	807.856	320.456	27.181	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.856	320.456	27.181	0	0	0	2,50
	50,0%	+	23.192	13,82	807.856	320.456	27.181	0	0	0	2,50
		-	-14.656	21,87	807.856	320.456	27.181	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.293	50,92	807.856	320.456	27.181	0	0	0	2,50
		-	-31.554	10,16	807.856	320.456	27.181	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	807.856	320.456	27.181	0	0	0	2,50
		-	-48.453	6,61	807.856	320.456	27.181	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	807.856	320.456	27.181	0	0	0	2,50
		-	-65.351	4,90	807.856	320.456	27.181	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	807.856	392.221	27.181	0	0	0	2,50
		-	-74.626	5,26	807.856	392.221	27.181	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-8-15-22**				
Trave 1-8	0%	+	53.454	7,47	688.403	399.237	1.188	0	0	0	2,50
		-	-41.777	9,56	688.403	399.237	1.188	0	0	0	2,50
	12,5%	+	53.454	7,47	688.403	399.237	1.188	0	0	0	2,50
		-	-43.389	9,20	688.403	399.237	1.188	0	0	0	2,50
	25,0%	+	52.413	5,92	688.403	310.207	1.188	0	0	0	2,50
		-	-45.009	6,89	688.403	310.207	1.188	0	0	0	2,50
	37,5%	+	50.806	6,11	688.403	310.207	1.188	0	0	0	2,50
		-	-46.636	6,65	688.403	310.207	1.188	0	0	0	2,50
	50,0%	+	49.191	6,31	688.403	310.207	1.188	0	0	0	2,50
		-	-48.271	6,43	688.403	310.207	1.188	0	0	0	2,50
	62,5%	+	47.569	6,52	688.403	310.207	1.188	0	0	0	2,50
		-	-49.913	6,21	688.403	310.207	1.188	0	0	0	2,50
	75,0%	+	45.940	6,75	688.403	310.207	1.188	0	0	0	2,50
		-	-51.562	6,02	688.403	310.207	1.188	0	0	0	2,50
	87,5%	+	44.303	9,01	688.403	399.237	1.188	0	0	0	2,50
		-	-52.639	7,58	688.403	399.237	1.188	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	42.659	9,36	688.403	399.237	1.188	0	0	0	2,50
		-	-52.639	7,58	688.403	399.237	1.188	0	0	0	2,50
Trave 8-15	0%	+	41.050	9,99	689.539	410.175	6.623	0	0	0	2,50
		-	-7.893	51,97	689.539	410.175	6.623	0	0	0	2,50
	12,5%	+	39.795	10,31	689.539	410.175	6.623	0	0	0	2,50
		-	-12.509	32,79	689.539	410.175	6.623	0	0	0	2,50
	25,0%	+	35.061	8,54	689.539	299.382	6.623	0	0	0	2,50
		-	-16.882	17,73	689.539	299.382	6.623	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	37,5%	+	30.569	9,79	689.539	299.382	6.623	0	0	0	2,50
		-	-21.013	14,25	689.539	299.382	6.623	0	0	0	2,50
	50,0%	+	26.321	11,37	689.539	299.382	6.623	0	0	0	2,50
		-	-24.902	12,02	689.539	299.382	6.623	0	0	0	2,50
	62,5%	+	22.314	13,42	689.539	299.382	6.623	0	0	0	2,50
		-	-28.548	10,49	689.539	299.382	6.623	0	0	0	2,50
	75,0%	+	18.550	16,14	689.539	299.382	6.623	0	0	0	2,50
		-	-31.951	9,37	689.539	299.382	6.623	0	0	0	2,50
	87,5%	+	15.029	27,29	689.539	410.175	6.623	0	0	0	2,50
		-	-35.112	11,68	689.539	410.175	6.623	0	0	0	2,50
	100%	+	11.750	34,91	689.539	410.175	6.623	0	0	0	2,50
		-	-35.869	11,44	689.539	410.175	6.623	0	0	0	2,50
Trave 15-22	0%	+	32.844	12,45	689.947	408.987	8.577	0	0	0	2,50
		-	-6.285	65,07	689.947	408.987	8.577	0	0	0	2,50
	12,5%	+	31.095	8,98	689.947	279.152	8.577	0	0	0	2,50
		-	-10.205	27,35	689.947	279.152	8.577	0	0	0	2,50
	25,0%	+	27.175	10,27	689.947	279.152	8.577	0	0	0	2,50
		-	-14.124	19,76	689.947	279.152	8.577	0	0	0	2,50
	37,5%	+	23.256	12,00	689.947	279.152	8.577	0	0	0	2,50
		-	-18.044	15,47	689.947	279.152	8.577	0	0	0	2,50
	50,0%	+	19.336	14,44	689.947	279.152	8.577	0	0	0	2,50
		-	-21.964	12,71	689.947	279.152	8.577	0	0	0	2,50
	62,5%	+	15.416	18,11	689.947	279.152	8.577	0	0	0	2,50
		-	-25.883	10,79	689.947	279.152	8.577	0	0	0	2,50
	75,0%	+	11.497	24,28	689.947	279.152	8.577	0	0	0	2,50
		-	-29.803	9,37	689.947	279.152	8.577	0	0	0	2,50
	87,5%	+	7.577	36,84	689.947	279.152	8.577	0	0	0	2,50
		-	-33.723	8,28	689.947	279.152	8.577	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	3.657	NS	689.947	408.987	8.577	0	0	0	2,50
		-	-35.489	11,52	689.947	408.987	8.577	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 2-9-16-23**				
Trave 2-9	0%	+	24.773	15,40	381.627	420.626	0	0	0	0	2,50
		-	-14.093	27,08	381.627	420.626	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	24.479	6,83	381.627	167.178	0	0	0	0	2,50
		-	-15.243	10,97	381.627	167.178	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	23.326	7,17	381.627	167.178	0	0	0	0	2,50
		-	-16.385	10,20	381.627	167.178	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	22.180	7,54	381.627	167.178	0	0	0	0	2,50
		-	-17.521	9,54	381.627	167.178	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	21.041	7,95	381.627	167.178	0	0	0	0	2,50
		-	-18.650	8,96	381.627	167.178	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	19.909	8,40	381.627	167.178	0	0	0	0	2,50
		-	-19.772	8,46	381.627	167.178	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	18.783	8,90	381.627	167.178	0	0	0	0	2,50
		-	-20.887	8,00	381.627	167.178	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	17.664	9,46	381.627	167.178	0	0	0	0	2,50
		-	-21.996	7,60	381.627	167.178	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	16.553	23,05	381.627	420.626	0	0	0	0	2,50
		-	-22.277	17,13	381.627	420.626	0	0	0	0	2,50
Trave 9-16	0%	+	16.188	23,63	382.544	421.493	4.749	0	0	0	2,50
		-	-470	NS	382.544	421.493	4.749	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.922	10,55	382.544	157.484	4.749	0	0	0	2,50
		-	-2.619	60,13	382.544	157.484	4.749	0	0	0	2,50
	25,0%	+	12.777	12,33	382.544	157.484	4.749	0	0	0	2,50
		-	-4.745	33,19	382.544	157.484	4.749	0	0	0	2,50
	37,5%	+	10.654	14,78	382.544	157.484	4.749	0	0	0	2,50
		-	-6.850	22,99	382.544	157.484	4.749	0	0	0	2,50
	50,0%	+	8.554	18,41	382.544	157.484	4.749	0	0	0	2,50
		-	-8.932	17,63	382.544	157.484	4.749	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.476	24,32	382.544	157.484	4.749	0	0	0	2,50
		-	-10.991	14,33	382.544	157.484	4.749	0	0	0	2,50
	75,0%	+	4.420	35,63	382.544	157.484	4.749	0	0	0	2,50
		-	-13.029	12,09	382.544	157.484	4.749	0	0	0	2,50
	87,5%	+	2.387	65,98	382.544	157.484	4.749	0	0	0	2,50
		-	-15.044	10,47	382.544	157.484	4.749	0	0	0	2,50
	100%	+	375	NS	382.544	421.493	4.749	0	0	0	2,50
		-	-16.184	23,64	382.544	421.493	4.749	0	0	0	2,50
Trave 16-23	0%	+	15.703	24,36	382.455	421.578	4.287	0	0	0	2,50
		-	0	-	382.455	421.578	4.287	0	0	0	2,50
	12,5%	+	13.864	11,37	382.455	157.569	4.287	0	0	0	2,50
		-	0	-	382.455	157.569	4.287	0	0	0	2,50
	25,0%	+	11.174	14,10	382.455	157.569	4.287	0	0	0	2,50
		-	-1.043	NS	382.455	157.569	4.287	0	0	0	2,50
	37,5%	+	8.485	18,57	382.455	157.569	4.287	0	0	0	2,50
		-	-3.732	42,22	382.455	157.569	4.287	0	0	0	2,50
	50,0%	+	5.796	27,19	382.455	157.569	4.287	0	0	0	2,50
		-	-6.421	24,54	382.455	157.569	4.287	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.106	50,73	382.455	157.569	4.287	0	0	0	2,50
		-	-9.111	17,29	382.455	157.569	4.287	0	0	0	2,50
	75,0%	+	417	NS	382.455	157.569	4.287	0	0	0	2,50
		-	-11.800	13,35	382.455	157.569	4.287	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	87,5%	+	0	-	382.455	157.569	4.287	0	0	0	2,50
		-	-14.490	10,87	382.455	157.569	4.287	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	382.455	421.578	4.287	0	0	0	2,50
		-	-16.358	23,38	382.455	421.578	4.287	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 3-10-17-24**				
Trave 3-10	0%	+	27.303	13,98	381.817	420.438	987	0	0	0	2,50
		-	-17.877	21,36	381.817	420.438	987	0	0	0	2,50
	12,5%	+	27.022	6,18	381.817	166.989	987	0	0	0	2,50
		-	-18.978	8,80	381.817	166.989	987	0	0	0	2,50
	25,0%	+	25.921	6,44	381.817	166.989	987	0	0	0	2,50
		-	-20.079	8,32	381.817	166.989	987	0	0	0	2,50
	37,5%	+	24.821	6,73	381.817	166.989	987	0	0	0	2,50
		-	-21.180	7,88	381.817	166.989	987	0	0	0	2,50
	50,0%	+	23.720	7,04	381.817	166.989	987	0	0	0	2,50
		-	-22.281	7,49	381.817	166.989	987	0	0	0	2,50
	62,5%	+	22.619	7,38	381.817	166.989	987	0	0	0	2,50
		-	-23.382	7,14	381.817	166.989	987	0	0	0	2,50
	75,0%	+	21.518	7,76	381.817	166.989	987	0	0	0	2,50
		-	-24.483	6,82	381.817	166.989	987	0	0	0	2,50
	87,5%	+	20.417	8,18	381.817	166.989	987	0	0	0	2,50
		-	-25.583	6,53	381.817	166.989	987	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	19.316	19,77	381.817	420.438	987	0	0	0	2,50
		-	-25.864	14,76	381.817	420.438	987	0	0	0	2,50
Trave 10-17	0%	+	16.022	23,88	382.662	421.013	5.361	0	0	0	2,50
		-	-1.916	NS	382.662	421.013	5.361	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.821	10,59	382.662	157.004	5.361	0	0	0	2,50
		-	-3.988	39,37	382.662	157.004	5.361	0	0	0	2,50
	25,0%	+	12.750	12,31	382.662	157.004	5.361	0	0	0	2,50
		-	-6.059	25,91	382.662	157.004	5.361	0	0	0	2,50
	37,5%	+	10.679	14,70	382.662	157.004	5.361	0	0	0	2,50
		-	-8.130	19,31	382.662	157.004	5.361	0	0	0	2,50
	50,0%	+	8.608	18,24	382.662	157.004	5.361	0	0	0	2,50
		-	-10.201	15,39	382.662	157.004	5.361	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.537	24,02	382.662	157.004	5.361	0	0	0	2,50
		-	-12.272	12,79	382.662	157.004	5.361	0	0	0	2,50
	75,0%	+	4.466	35,16	382.662	157.004	5.361	0	0	0	2,50
		-	-14.343	10,95	382.662	157.004	5.361	0	0	0	2,50
	87,5%	+	2.394	65,58	382.662	157.004	5.361	0	0	0	2,50
		-	-16.414	9,57	382.662	157.004	5.361	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	323	NS	382.662	421.013	5.361	0	0	0	2,50
		-	-17.592	21,75	382.662	421.013	5.361	0	0	0	2,50
Trave 17-24	0%	+	15.672	24,44	382.957	421.776	6.883	0	0	0	2,50
		-	0	-	382.957	421.776	6.883	0	0	0	2,50
	12,5%	+	13.833	11,41	382.957	157.767	6.883	0	0	0	2,50
		-	0	-	382.957	157.767	6.883	0	0	0	2,50
	25,0%	+	11.144	14,16	382.957	157.767	6.883	0	0	0	2,50
		-	-1.117	NS	382.957	157.767	6.883	0	0	0	2,50
	37,5%	+	8.454	18,66	382.957	157.767	6.883	0	0	0	2,50
		-	-3.806	41,45	382.957	157.767	6.883	0	0	0	2,50
	50,0%	+	5.765	27,37	382.957	157.767	6.883	0	0	0	2,50
		-	-6.496	24,29	382.957	157.767	6.883	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.076	51,29	382.957	157.767	6.883	0	0	0	2,50
		-	-9.185	17,18	382.957	157.767	6.883	0	0	0	2,50
	75,0%	+	386	NS	382.957	157.767	6.883	0	0	0	2,50
		-	-11.875	13,29	382.957	157.767	6.883	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	382.957	157.767	6.883	0	0	0	2,50
		-	-14.564	10,83	382.957	157.767	6.883	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	382.957	421.776	6.883	0	0	0	2,50
		-	-16.433	23,30	382.957	421.776	6.883	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 4-11-18-25**				
Trave 4-11	0%	+	35.119	10,88	381.926	421.251	1.551	0	0	0	2,50
		-	-28.657	13,33	381.926	421.251	1.551	0	0	0	2,50
	12,5%	+	34.822	4,82	381.926	167.803	1.551	0	0	0	2,50
		-	-29.774	5,64	381.926	167.803	1.551	0	0	0	2,50
	25,0%	+	33.705	4,98	381.926	167.803	1.551	0	0	0	2,50
		-	-30.891	5,43	381.926	167.803	1.551	0	0	0	2,50
	37,5%	+	32.588	5,15	381.926	167.803	1.551	0	0	0	2,50
		-	-32.008	5,24	381.926	167.803	1.551	0	0	0	2,50
	50,0%	+	31.471	5,33	381.926	167.803	1.551	0	0	0	2,50
		-	-33.125	5,07	381.926	167.803	1.551	0	0	0	2,50
	62,5%	+	30.354	5,53	381.926	167.803	1.551	0	0	0	2,50
		-	-34.242	4,90	381.926	167.803	1.551	0	0	0	2,50
	75,0%	+	29.237	5,74	381.926	167.803	1.551	0	0	0	2,50
		-	-35.360	4,75	381.926	167.803	1.551	0	0	0	2,50
	87,5%	+	28.120	5,97	381.926	167.803	1.551	0	0	0	2,50
		-	-36.477	4,60	381.926	167.803	1.551	0	0	0	2,50
	100%	+	27.003	14,14	381.926	421.251	1.551	0	0	0	2,50
		-	-36.774	10,39	381.926	421.251	1.551	0	0	0	2,50
Trave 11-18	0%	+	18.024	21,26	383.102	421.611	7.638	0	0	0	2,50
		-	-4.059	94,38	383.102	421.611	7.638	0	0	0	2,50
	12,5%	+	16.866	9,34	383.102	157.602	7.638	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-6.036	26,11	383.102	157.602	7.638	0	0	0	2,50
	25,0%	+	14.889	10,59	383.102	157.602	7.638	0	0	0	2,50
		-	-8.014	19,67	383.102	157.602	7.638	0	0	0	2,50
	37,5%	+	12.911	12,21	383.102	157.602	7.638	0	0	0	2,50
		-	-9.991	15,77	383.102	157.602	7.638	0	0	0	2,50
	50,0%	+	10.933	14,42	383.102	157.602	7.638	0	0	0	2,50
		-	-11.969	13,17	383.102	157.602	7.638	0	0	0	2,50
	62,5%	+	8.956	17,60	383.102	157.602	7.638	0	0	0	2,50
		-	-13.947	11,30	383.102	157.602	7.638	0	0	0	2,50
	75,0%	+	6.978	22,59	383.102	157.602	7.638	0	0	0	2,50
		-	-15.924	9,90	383.102	157.602	7.638	0	0	0	2,50
	87,5%	+	5.001	31,51	383.102	157.602	7.638	0	0	0	2,50
		-	-17.902	8,80	383.102	157.602	7.638	0	0	0	2,50
	100%	+	3.023	NS	383.102	421.611	7.638	0	0	0	2,50
		-	-19.024	20,14	383.102	421.611	7.638	0	0	0	2,50
Trave 18-25	0%	+	16.184	23,68	383.174	421.807	8.010	0	0	0	2,50
		-	0	-	383.174	421.807	8.010	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.346	11,00	383.174	157.798	8.010	0	0	0	2,50
		-	0	-	383.174	157.798	8.010	0	0	0	2,50
	25,0%	+	11.656	13,54	383.174	157.798	8.010	0	0	0	2,50
		-	-1.971	80,06	383.174	157.798	8.010	0	0	0	2,50
	37,5%	+	8.967	17,60	383.174	157.798	8.010	0	0	0	2,50
		-	-4.660	33,86	383.174	157.798	8.010	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.278	25,14	383.174	157.798	8.010	0	0	0	2,50
		-	-7.349	21,47	383.174	157.798	8.010	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.588	43,98	383.174	157.798	8.010	0	0	0	2,50
		-	-10.039	15,72	383.174	157.798	8.010	0	0	0	2,50
	75,0%	+	899	NS	383.174	157.798	8.010	0	0	0	2,50
		-	-12.728	12,40	383.174	157.798	8.010	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	383.174	157.798	8.010	0	0	0	2,50
		-	-15.418	10,23	383.174	157.798	8.010	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	383.174	421.807	8.010	0	0	0	2,50
		-	-17.286	22,17	383.174	421.807	8.010	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 5-12-19-26**				
Trave 5-12	0%	+	33.510	11,40	382.016	419.953	2.014	0	0	0	2,50
		-	-23.136	16,51	382.016	419.953	2.014	0	0	0	2,50
	12,5%	+	33.115	4,71	382.016	155.944	2.014	0	0	0	2,50
		-	-24.352	6,40	382.016	155.944	2.014	0	0	0	2,50
	25,0%	+	31.900	4,89	382.016	155.944	2.014	0	0	0	2,50
		-	-25.567	6,10	382.016	155.944	2.014	0	0	0	2,50
	37,5%	+	30.684	5,08	382.016	155.944	2.014	0	0	0	2,50
		-	-26.782	5,82	382.016	155.944	2.014	0	0	0	2,50
	50,0%	+	29.469	5,29	382.016	155.944	2.014	0	0	0	2,50
		-	-27.997	5,57	382.016	155.944	2.014	0	0	0	2,50
	62,5%	+	28.254	5,52	382.016	155.944	2.014	0	0	0	2,50
		-	-29.213	5,34	382.016	155.944	2.014	0	0	0	2,50
	75,0%	+	27.039	5,77	382.016	155.944	2.014	0	0	0	2,50
		-	-30.428	5,13	382.016	155.944	2.014	0	0	0	2,50
	87,5%	+	25.823	6,04	382.016	155.944	2.014	0	0	0	2,50
		-	-31.643	4,93	382.016	155.944	2.014	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	24.608	15,52	382.016	419.953	2.014	0	0	0	2,50
		-	-32.024	11,93	382.016	419.953	2.014	0	0	0	2,50
Trave 12-19	0%	+	19.129	19,98	382.161	420.816	2.763	0	0	0	2,50
		-	-4.016	95,16	382.161	420.816	2.763	0	0	0	2,50
	12,5%	+	17.978	9,31	382.161	167.368	2.763	0	0	0	2,50
		-	-5.986	27,96	382.161	167.368	2.763	0	0	0	2,50
	25,0%	+	16.007	10,46	382.161	167.368	2.763	0	0	0	2,50
		-	-7.957	21,03	382.161	167.368	2.763	0	0	0	2,50
	37,5%	+	14.036	11,92	382.161	167.368	2.763	0	0	0	2,50
		-	-9.928	16,86	382.161	167.368	2.763	0	0	0	2,50
	50,0%	+	12.065	13,87	382.161	167.368	2.763	0	0	0	2,50
		-	-11.899	14,07	382.161	167.368	2.763	0	0	0	2,50
	62,5%	+	10.094	16,58	382.161	167.368	2.763	0	0	0	2,50
		-	-13.870	12,07	382.161	167.368	2.763	0	0	0	2,50
	75,0%	+	8.124	20,60	382.161	167.368	2.763	0	0	0	2,50
		-	-15.841	10,57	382.161	167.368	2.763	0	0	0	2,50
	87,5%	+	6.153	27,20	382.161	167.368	2.763	0	0	0	2,50
		-	-17.812	9,40	382.161	167.368	2.763	0	0	0	2,50
	100%	+	4.182	91,38	382.161	420.816	2.763	0	0	0	2,50
		-	-18.928	20,19	382.161	420.816	2.763	0	0	0	2,50
Trave 19-26	0%	+	17.313	22,11	382.848	421.803	6.321	0	0	0	2,50
		-	0	-	382.848	421.803	6.321	0	0	0	2,50
	12,5%	+	15.476	10,20	382.848	157.794	6.321	0	0	0	2,50
		-	-99	NS	382.848	157.794	6.321	0	0	0	2,50
	25,0%	+	12.787	12,34	382.848	157.794	6.321	0	0	0	2,50
		-	-2.788	56,60	382.848	157.794	6.321	0	0	0	2,50
	37,5%	+	10.097	15,63	382.848	157.794	6.321	0	0	0	2,50
		-	-5.478	28,81	382.848	157.794	6.321	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7.408	21,30	382.848	157.794	6.321	0	0	0	2,50
		-	-8.167	19,32	382.848	157.794	6.321	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4.718	33,45	382.848	157.794	6.321	0	0	0	2,50
		-	-10.856	14,54	382.848	157.794	6.321	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	75,0%	+	2.029	77,77	382.848	157.794	6.321	0	0	0	2,50
		-	-13.546	11,65	382.848	157.794	6.321	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	382.848	157.794	6.321	0	0	0	2,50
		-	-16.235	9,72	382.848	157.794	6.321	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	382.848	421.803	6.321	0	0	0	2,50
		-	-18.104	21,15	382.848	421.803	6.321	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 6-13-20-27**				
Trave 6-13	0%	+	37.618	10,14	381.627	420.226	0	0	0	0	2,50
		-	-27.182	14,04	381.627	420.226	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	37.223	4,20	381.627	156.217	0	0	0	0	2,50
		-	-28.397	5,50	381.627	156.217	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	36.008	4,34	381.627	156.217	0	0	0	0	2,50
		-	-29.613	5,28	381.627	156.217	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	34.793	4,49	381.627	156.217	0	0	0	0	2,50
		-	-30.828	5,07	381.627	156.217	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	33.577	4,65	381.627	156.217	0	0	0	0	2,50
		-	-32.043	4,88	381.627	156.217	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	32.362	4,83	381.627	156.217	0	0	0	0	2,50
		-	-33.258	4,70	381.627	156.217	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	31.147	5,02	381.627	156.217	0	0	0	0	2,50
		-	-34.474	4,53	381.627	156.217	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	29.932	5,22	381.627	156.217	0	0	0	0	2,50
		-	-35.689	4,38	381.627	156.217	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	28.716	13,29	381.627	420.226	0	0	0	0	2,50
		-	-36.072	10,58	381.627	420.226	0	0	0	0	2,50
Trave 13-20	0%	+	20.921	18,26	382.007	420.764	1.967	0	0	0	2,50
		-	-5.547	68,87	382.007	420.764	1.967	0	0	0	2,50
	12,5%	+	19.770	8,46	382.007	167.315	1.967	0	0	0	2,50
		-	-7.518	22,26	382.007	167.315	1.967	0	0	0	2,50
	25,0%	+	17.799	9,40	382.007	167.315	1.967	0	0	0	2,50
		-	-9.489	17,63	382.007	167.315	1.967	0	0	0	2,50
	37,5%	+	15.828	10,57	382.007	167.315	1.967	0	0	0	2,50
		-	-11.460	14,60	382.007	167.315	1.967	0	0	0	2,50
	50,0%	+	13.857	12,07	382.007	167.315	1.967	0	0	0	2,50
		-	-13.431	12,46	382.007	167.315	1.967	0	0	0	2,50
	62,5%	+	11.887	14,08	382.007	167.315	1.967	0	0	0	2,50
		-	-15.402	10,86	382.007	167.315	1.967	0	0	0	2,50
	75,0%	+	9.916	16,87	382.007	167.315	1.967	0	0	0	2,50
		-	-17.373	9,63	382.007	167.315	1.967	0	0	0	2,50
	87,5%	+	7.945	21,06	382.007	167.315	1.967	0	0	0	2,50
		-	-19.344	8,65	382.007	167.315	1.967	0	0	0	2,50
	100%	+	5.974	63,94	382.007	420.764	1.967	0	0	0	2,50
		-	-20.461	18,67	382.007	420.764	1.967	0	0	0	2,50
Trave 20-27	0%	+	18.352	20,86	382.830	421.711	6.228	0	0	0	2,50
		-	0	-	382.830	421.711	6.228	0	0	0	2,50
	12,5%	+	16.515	9,55	382.830	157.702	6.228	0	0	0	2,50
		-	-1.044	NS	382.830	157.702	6.228	0	0	0	2,50
	25,0%	+	13.826	11,41	382.830	157.702	6.228	0	0	0	2,50
		-	-3.733	42,25	382.830	157.702	6.228	0	0	0	2,50
	37,5%	+	11.136	14,16	382.830	157.702	6.228	0	0	0	2,50
		-	-6.422	24,56	382.830	157.702	6.228	0	0	0	2,50
	50,0%	+	8.447	18,67	382.830	157.702	6.228	0	0	0	2,50
		-	-9.112	17,31	382.830	157.702	6.228	0	0	0	2,50
	62,5%	+	5.758	27,39	382.830	157.702	6.228	0	0	0	2,50
		-	-11.801	13,36	382.830	157.702	6.228	0	0	0	2,50
	75,0%	+	3.068	51,40	382.830	157.702	6.228	0	0	0	2,50
		-	-14.491	10,88	382.830	157.702	6.228	0	0	0	2,50
	87,5%	+	379	NS	382.830	157.702	6.228	0	0	0	2,50
		-	-17.180	9,18	382.830	157.702	6.228	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	382.830	421.711	6.228	0	0	0	2,50
		-	-19.049	20,10	382.830	421.711	6.228	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 7-14-21-28**				
Trave 7-14	0%	+	48.922	7,80	381.627	417.154	0	0	0	0	2,50
		-	-43.707	8,73	381.627	417.154	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	48.650	3,36	381.627	163.705	0	0	0	0	2,50
		-	-44.731	3,66	381.627	163.705	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	47.625	3,44	381.627	163.705	0	0	0	0	2,50
		-	-45.754	3,58	381.627	163.705	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	46.602	3,51	381.627	163.705	0	0	0	0	2,50
		-	-46.776	3,50	381.627	163.705	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	45.579	3,59	381.627	163.705	0	0	0	0	2,50
		-	-47.797	3,43	381.627	163.705	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	44.558	3,67	381.627	163.705	0	0	0	0	2,50
		-	-48.817	3,35	381.627	163.705	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	43.538	3,76	381.627	163.705	0	0	0	0	2,50
		-	-49.835	3,28	381.627	163.705	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	42.519	3,85	381.627	163.705	0	0	0	0	2,50
		-	-50.853	3,22	381.627	163.705	0	0	0	0	2,50
	100%	+	41.501	9,20	381.627	417.154	0	0	0	0	2,50
		-	-51.122	7,47	381.627	417.154	0	0	0	0	2,50
Trave 14-21	0%	+	22.680	16,86	382.356	419.963	3.775	0	0	0	2,50
		-	-9.790	39,06	382.356	419.963	3.775	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	12,5%	+	21.611	7,22	382.356	155.954	3.775	0	0	0	2,50
		-	-11.614	13,43	382.356	155.954	3.775	0	0	0	2,50
	25,0%	+	19.788	7,88	382.356	155.954	3.775	0	0	0	2,50
		-	-13.434	11,61	382.356	155.954	3.775	0	0	0	2,50
	37,5%	+	17.968	8,68	382.356	155.954	3.775	0	0	0	2,50
		-	-15.251	10,23	382.356	155.954	3.775	0	0	0	2,50
	50,0%	+	16.152	9,66	382.356	155.954	3.775	0	0	0	2,50
		-	-17.065	9,14	382.356	155.954	3.775	0	0	0	2,50
	62,5%	+	14.339	10,88	382.356	155.954	3.775	0	0	0	2,50
		-	-18.874	8,26	382.356	155.954	3.775	0	0	0	2,50
	75,0%	+	12.530	12,45	382.356	155.954	3.775	0	0	0	2,50
		-	-20.680	7,54	382.356	155.954	3.775	0	0	0	2,50
	87,5%	+	10.725	14,54	382.356	155.954	3.775	0	0	0	2,50
		-	-22.482	6,94	382.356	155.954	3.775	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	8.923	42,85	382.356	419.963	3.775	0	0	0	2,50
		-	-23.519	16,26	382.356	419.963	3.775	0	0	0	2,50
Trave 21-28	0%	+	18.349	20,86	382.846	420.071	6.311	0	0	0	2,50
		-	-77	NS	382.846	420.071	6.311	0	0	0	2,50
	12,5%	+	16.665	9,36	382.846	156.062	6.311	0	0	0	2,50
		-	-2.523	61,86	382.846	156.062	6.311	0	0	0	2,50
	25,0%	+	14.219	10,98	382.846	156.062	6.311	0	0	0	2,50
		-	-4.969	31,41	382.846	156.062	6.311	0	0	0	2,50
	37,5%	+	11.773	13,26	382.846	156.062	6.311	0	0	0	2,50
		-	-7.416	21,04	382.846	156.062	6.311	0	0	0	2,50
	50,0%	+	9.327	16,73	382.846	156.062	6.311	0	0	0	2,50
		-	-9.862	15,82	382.846	156.062	6.311	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.880	22,68	382.846	156.062	6.311	0	0	0	2,50
		-	-12.308	12,68	382.846	156.062	6.311	0	0	0	2,50
	75,0%	+	4.434	35,20	382.846	156.062	6.311	0	0	0	2,50
		-	-14.754	10,58	382.846	156.062	6.311	0	0	0	2,50
	87,5%	+	1.988	78,50	382.846	156.062	6.311	0	0	0	2,50
		-	-17.201	9,07	382.846	156.062	6.311	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	382.846	420.071	6.311	0	0	0	2,50
		-	-18.901	20,26	382.846	420.071	6.311	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-2-1b-3-4-5-6-7**				
Trave 1-2	0%	+	40.999	9,92	688.154	406.640	0	0	0	0	2,50
		-	-13.051	31,16	688.154	406.640	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	39.455	7,02	688.154	276.804	0	0	0	0	2,50
		-	-17.056	16,23	688.154	276.804	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	35.450	7,81	688.154	276.804	0	0	0	0	2,50
		-	-21.061	13,14	688.154	276.804	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	31.445	8,80	688.154	276.804	0	0	0	0	2,50
		-	-25.066	11,04	688.154	276.804	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	27.440	10,09	688.154	276.804	0	0	0	0	2,50
		-	-29.072	9,52	688.154	276.804	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	23.434	11,81	688.154	276.804	0	0	0	0	2,50
		-	-33.077	8,37	688.154	276.804	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	19.429	14,25	688.154	276.804	0	0	0	0	2,50
		-	-37.082	7,46	688.154	276.804	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	15.424	17,95	688.154	276.804	0	0	0	0	2,50
		-	-41.087	6,74	688.154	276.804	0	0	0	0	2,50
	100%	+	11.419	35,61	688.154	406.640	0	0	0	0	2,50
		-	-42.631	9,54	688.154	406.640	0	0	0	0	2,50
Trave 2-1b	0%	+	50.816	7,68	688.154	390.458	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	688.154	390.458	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	50.429	7,74	688.154	390.458	0	0	0	0	2,50
		-	-368	NS	688.154	390.458	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	47.581	6,34	688.154	301.428	0	0	0	0	2,50
		-	-3.216	93,73	688.154	301.428	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	44.733	6,74	688.154	301.428	0	0	0	0	2,50
		-	-6.064	49,71	688.154	301.428	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	41.885	7,20	688.154	301.428	0	0	0	0	2,50
		-	-8.912	33,82	688.154	301.428	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	39.036	7,72	688.154	301.428	0	0	0	0	2,50
		-	-11.761	25,63	688.154	301.428	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	36.188	8,33	688.154	301.428	0	0	0	0	2,50
		-	-14.609	20,63	688.154	301.428	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	33.340	9,04	688.154	301.428	0	0	0	0	2,50
		-	-17.457	17,27	688.154	301.428	0	0	0	0	2,50
	100%	+	30.492	9,89	688.154	301.428	0	0	0	0	2,50
		-	-17.844	16,89	688.154	301.428	0	0	0	0	2,50
Trave 1b-3	0%	+	51.731	5,59	688.154	289.346	0	0	0	0	2,50
		-	-118.003	2,45	688.154	289.346	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	51.731	5,59	688.154	289.346	0	0	0	0	2,50
		-	-119.604	2,42	688.154	289.346	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	51.374	5,63	688.154	289.346	0	0	0	0	2,50
		-	-121.206	2,39	688.154	289.346	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	49.890	5,80	688.154	289.346	0	0	0	0	2,50
		-	-122.807	2,36	688.154	289.346	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	48.288	5,99	688.154	289.346	0	0	0	0	2,50
		-	-124.409	2,33	688.154	289.346	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	46.687	6,20	688.154	289.346	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-126.011	2,30	688.154	289.346	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	45.085	8,39	688.154	378.377	0	0	0	0	2,50
		-	-127.612	2,97	688.154	378.377	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	43.483	8,70	688.154	378.377	0	0	0	0	2,50
		-	-128.018	2,96	688.154	378.377	0	0	0	0	2,50
	100%	+	41.882	9,03	688.154	378.377	0	0	0	0	2,50
		-	-128.018	2,96	688.154	378.377	0	0	0	0	2,50
Trave 3-4	0%	+	64.704	6,31	688.154	408.574	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	688.154	408.574	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	58.934	4,73	688.154	278.738	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	688.154	278.738	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	45.800	6,09	688.154	278.738	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	688.154	278.738	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	32.665	8,53	688.154	278.738	0	0	0	0	2,50
		-	-8.091	34,45	688.154	278.738	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	19.528	14,27	688.154	278.738	0	0	0	0	2,50
		-	-21.229	13,13	688.154	278.738	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.390	43,62	688.154	278.738	0	0	0	0	2,50
		-	-34.369	8,11	688.154	278.738	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	688.154	278.738	0	0	0	0	2,50
		-	-47.509	5,87	688.154	278.738	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	688.154	278.738	0	0	0	0	2,50
		-	-60.651	4,60	688.154	278.738	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	688.154	408.574	0	0	0	0	2,50
		-	-66.351	6,16	688.154	408.574	0	0	0	0	2,50
Trave 4-5	0%	+	75.144	5,20	802.336	390.535	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	390.535	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	66.525	4,79	802.336	318.770	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	318.770	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	51.215	6,22	802.336	318.770	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	318.770	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	35.904	8,88	802.336	318.770	0	0	0	0	2,50
		-	-6.039	52,79	802.336	318.770	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	20.592	15,48	802.336	318.770	0	0	0	0	2,50
		-	-21.352	14,93	802.336	318.770	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	5.279	60,38	802.336	318.770	0	0	0	0	2,50
		-	-36.666	8,69	802.336	318.770	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	802.336	318.770	0	0	0	0	2,50
		-	-51.981	6,13	802.336	318.770	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	802.336	318.770	0	0	0	0	2,50
		-	-67.298	4,74	802.336	318.770	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	802.336	390.535	0	0	0	0	2,50
		-	-75.922	5,14	802.336	390.535	0	0	0	0	2,50
Trave 5-6	0%	+	76.085	5,14	802.336	390.980	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	390.980	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	67.460	4,73	802.336	319.215	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	319.215	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	52.139	6,12	802.336	319.215	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	319.215	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	36.818	8,67	802.336	319.215	0	0	0	0	2,50
		-	-5.920	53,92	802.336	319.215	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	21.495	14,85	802.336	319.215	0	0	0	0	2,50
		-	-21.244	15,03	802.336	319.215	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.172	51,72	802.336	319.215	0	0	0	0	2,50
		-	-36.569	8,73	802.336	319.215	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	802.336	319.215	0	0	0	0	2,50
		-	-51.894	6,15	802.336	319.215	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	802.336	319.215	0	0	0	0	2,50
		-	-67.221	4,75	802.336	319.215	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	802.336	390.980	0	0	0	0	2,50
		-	-75.850	5,15	802.336	390.980	0	0	0	0	2,50
Trave 6-7	0%	+	79.798	4,91	802.336	391.432	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	391.432	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	71.725	4,46	802.336	319.667	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	319.667	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	56.953	5,61	802.336	319.667	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	319.667	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	42.179	7,58	802.336	319.667	0	0	0	0	2,50
		-	-6.842	46,72	802.336	319.667	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	27.405	11,66	802.336	319.667	0	0	0	0	2,50
		-	-21.617	14,79	802.336	319.667	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	12.629	25,31	802.336	319.667	0	0	0	0	2,50
		-	-36.393	8,78	802.336	319.667	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	802.336	319.667	0	0	0	0	2,50
		-	-51.171	6,25	802.336	319.667	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	802.336	319.667	0	0	0	0	2,50
		-	-65.949	4,85	802.336	319.667	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	802.336	391.432	0	0	0	0	2,50
		-	-74.026	5,29	802.336	391.432	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 7b-8-9-8b-10-11-12-13-14**				
Trave 7b-8	0%	+	0	-	689.116	399.495	4.598	0	0	0	2,50
		-	-12.295	32,49	689.116	399.495	4.598	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	12,5%	+	0	-	689.116	399.495	4.598	0	0	0	2,50
		-	-12.295	32,49	689.116	399.495	4.598	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	689.116	399.495	4.598	0	0	0	2,50
		-	-12.295	32,49	689.116	399.495	4.598	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	690.221	329.321	9.885	0	0	0	2,50
		-	-17.005	19,37	690.221	329.321	9.885	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	690.221	329.321	9.885	0	0	0	2,50
		-	-17.005	19,37	690.221	329.321	9.885	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	692.405	332.865	20.334	0	0	0	2,50
		-	-21.402	15,55	692.405	332.865	20.334	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	692.405	396.784	20.334	0	0	0	2,50
		-	-21.402	18,54	692.405	396.784	20.334	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	693.834	395.537	27.174	0	0	0	2,50
		-	-31.233	12,66	693.834	395.537	27.174	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	693.834	395.537	27.174	0	0	0	2,50
		-	-31.233	12,66	693.834	395.537	27.174	0	0	0	2,50
Trave 8-9	0%	+	88.792	4,48	688.154	397.365	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	688.154	397.365	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	82.461	3,48	688.154	286.572	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	688.154	286.572	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	66.210	4,33	688.154	286.572	0	0	0	0	2,50
		-	-2.396	NS	688.154	286.572	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	49.962	5,74	688.154	286.572	0	0	0	0	2,50
		-	-18.642	15,37	688.154	286.572	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	33.715	8,50	688.154	286.572	0	0	0	0	2,50
		-	-34.886	8,21	688.154	286.572	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	17.470	16,40	688.154	286.572	0	0	0	0	2,50
		-	-51.129	5,60	688.154	286.572	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	1.227	NS	688.154	286.572	0	0	0	0	2,50
		-	-67.369	4,25	688.154	286.572	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	688.154	286.572	0	0	0	0	2,50
		-	-83.608	3,43	688.154	286.572	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	688.154	397.365	0	0	0	0	2,50
		-	-89.933	4,42	688.154	397.365	0	0	0	0	2,50
Trave 9-8b	0%	+	97.901	4,03	688.154	394.616	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	688.154	394.616	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	96.453	4,09	688.154	394.616	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	688.154	394.616	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	85.096	3,34	688.154	283.823	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	688.154	283.823	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	73.740	3,85	688.154	283.823	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	688.154	283.823	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	62.386	4,55	688.154	283.823	0	0	0	0	2,50
		-	-1.527	NS	688.154	283.823	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	51.034	5,56	688.154	283.823	0	0	0	0	2,50
		-	-12.876	22,04	688.154	283.823	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	39.683	7,15	688.154	283.823	0	0	0	0	2,50
		-	-24.224	11,72	688.154	283.823	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	28.335	10,02	688.154	283.823	0	0	0	0	2,50
		-	-35.570	7,98	688.154	283.823	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	16.987	16,71	688.154	283.823	0	0	0	0	2,50
		-	-37.016	7,67	688.154	283.823	0	0	0	0	2,50
Trave 8b-10	0%	+	54.901	5,02	688.154	275.429	0	0	0	0	2,50
		-	-154.834	1,78	688.154	275.429	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	54.901	5,02	688.154	275.429	0	0	0	0	2,50
		-	-160.674	1,71	688.154	275.429	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	53.506	5,15	688.154	275.429	0	0	0	0	2,50
		-	-166.514	1,65	688.154	275.429	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	47.785	5,76	688.154	275.429	0	0	0	0	2,50
		-	-172.352	1,60	688.154	275.429	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	41.945	6,57	688.154	275.429	0	0	0	0	2,50
		-	-178.189	1,55	688.154	275.429	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	36.105	7,63	688.154	275.429	0	0	0	0	2,50
		-	-184.026	1,50	688.154	275.429	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	30.267	12,76	688.154	386.223	0	0	0	0	2,50
		-	-189.861	2,03	688.154	386.223	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	24.429	15,81	688.154	386.223	0	0	0	0	2,50
		-	-191.303	2,02	688.154	386.223	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	18.592	20,77	688.154	386.223	0	0	0	0	2,50
		-	-191.303	2,02	688.154	386.223	0	0	0	0	2,50
Trave 10-11	0%	+	109.593	3,56	534.891	390.427	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	534.891	390.427	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	95.179	2,29	534.891	217.743	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	534.891	217.743	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	69.473	3,13	534.891	217.743	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	534.891	217.743	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	43.768	4,97	534.891	217.743	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	534.891	217.743	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	18.061	12,06	534.891	217.743	0	0	0	0	2,50
		-	-19.118	11,39	534.891	217.743	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	534.891	217.743	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-44.825	4,86	534.891	217.743	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	534.891	217.743	0	0	0	0	2,50
		-	-70.533	3,09	534.891	217.743	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	534.891	217.743	0	0	0	0	2,50
		-	-96.242	2,26	534.891	217.743	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	534.891	390.427	0	0	0	0	2,50
		-	-110.759	3,53	534.891	390.427	0	0	0	0	2,50
Trave 11-12	0%	+	115.493	3,40	534.891	392.964	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	534.891	392.964	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	100.973	2,18	534.891	220.280	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	534.891	220.280	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	75.260	2,93	534.891	220.280	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	534.891	220.280	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	49.548	4,45	534.891	220.280	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	534.891	220.280	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	23.834	9,24	534.891	220.280	0	0	0	0	2,50
		-	-23.383	9,42	534.891	220.280	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	534.891	220.280	0	0	0	0	2,50
		-	-49.097	4,49	534.891	220.280	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	534.891	220.280	0	0	0	0	2,50
		-	-74.811	2,94	534.891	220.280	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	534.891	220.280	0	0	0	0	2,50
		-	-100.526	2,19	534.891	220.280	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	534.891	392.964	0	0	0	0	2,50
		-	-114.337	3,44	534.891	392.964	0	0	0	0	2,50
Trave 12-13	0%	+	113.901	3,45	534.891	392.475	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	534.891	392.475	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	100.473	2,19	534.891	219.791	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	534.891	219.791	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	75.852	2,90	534.891	219.791	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	534.891	219.791	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	51.230	4,29	534.891	219.791	0	0	0	0	2,50
		-	-1.146	NS	534.891	219.791	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	26.607	8,26	534.891	219.791	0	0	0	0	2,50
		-	-25.769	8,53	534.891	219.791	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1.985	NS	534.891	219.791	0	0	0	0	2,50
		-	-50.392	4,36	534.891	219.791	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	534.891	219.791	0	0	0	0	2,50
		-	-75.015	2,93	534.891	219.791	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	534.891	219.791	0	0	0	0	2,50
		-	-99.638	2,21	534.891	219.791	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	534.891	392.475	0	0	0	0	2,50
		-	-113.067	3,47	534.891	392.475	0	0	0	0	2,50
Trave 13-14	0%	+	114.437	3,41	534.891	389.831	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	534.891	389.831	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	101.783	2,13	534.891	217.147	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	534.891	217.147	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	77.933	2,79	534.891	217.147	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	534.891	217.147	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	54.084	4,01	534.891	217.147	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	534.891	217.147	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	30.234	7,18	534.891	217.147	0	0	0	0	2,50
		-	-23.113	9,40	534.891	217.147	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.384	34,01	534.891	217.147	0	0	0	0	2,50
		-	-46.963	4,62	534.891	217.147	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	534.891	217.147	0	0	0	0	2,50
		-	-70.814	3,07	534.891	217.147	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	534.891	217.147	0	0	0	0	2,50
		-	-94.664	2,29	534.891	217.147	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	534.891	389.831	0	0	0	0	2,50
		-	-107.248	3,63	534.891	389.831	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**				
Trave 15-16	0%	+	168.018	2,66	1.032.232	447.751	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	447.751	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	154.616	2,90	1.032.232	447.751	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	447.751	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	115.867	3,86	1.032.232	447.751	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	447.751	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	76.739	5,83	1.032.232	447.751	0	0	0	0	2,50
		-	-17.067	26,23	1.032.232	447.751	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	37.614	11,90	1.032.232	447.751	0	0	0	0	2,50
		-	-56.189	7,97	1.032.232	447.751	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.032.232	447.751	0	0	0	0	2,50
		-	-95.309	4,70	1.032.232	447.751	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.032.232	447.751	0	0	0	0	2,50
		-	-134.427	3,33	1.032.232	447.751	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	447.751	0	0	0	0	2,50
		-	-173.542	2,58	1.032.232	447.751	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.032.232	447.751	0	0	0	0	2,50
		-	-190.827	2,35	1.032.232	447.751	0	0	0	0	2,50
Trave 16-17	0%	+	175.886	2,56	1.032.232	449.815	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	0	-	1.032.232	449.815	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	159.331	2,82	1.032.232	449.815	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	449.815	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	120.514	3,73	1.032.232	449.815	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	449.815	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	81.701	5,51	1.032.232	449.815	0	0	0	0	2,50
		-	-2.269	NS	1.032.232	449.815	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	42.893	10,49	1.032.232	449.815	0	0	0	0	2,50
		-	-41.072	10,95	1.032.232	449.815	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4.090	NS	1.032.232	449.815	0	0	0	0	2,50
		-	-79.870	5,63	1.032.232	449.815	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.032.232	449.815	0	0	0	0	2,50
		-	-118.664	3,79	1.032.232	449.815	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	449.815	0	0	0	0	2,50
		-	-157.453	2,86	1.032.232	449.815	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.032.232	449.815	0	0	0	0	2,50
		-	-173.986	2,59	1.032.232	449.815	0	0	0	0	2,50
Trave 17-18	0%	+	175.220	2,57	1.032.232	450.360	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	450.360	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	158.242	2,85	1.032.232	450.360	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	450.360	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	119.460	3,77	1.032.232	450.360	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	450.360	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	80.679	5,58	1.032.232	450.360	0	0	0	0	2,50
		-	-3.065	NS	1.032.232	450.360	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	41.898	10,75	1.032.232	450.360	0	0	0	0	2,50
		-	-41.844	10,76	1.032.232	450.360	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.119	NS	1.032.232	450.360	0	0	0	0	2,50
		-	-80.621	5,59	1.032.232	450.360	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.032.232	450.360	0	0	0	0	2,50
		-	-119.398	3,77	1.032.232	450.360	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	450.360	0	0	0	0	2,50
		-	-158.174	2,85	1.032.232	450.360	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.032.232	450.360	0	0	0	0	2,50
		-	-175.148	2,57	1.032.232	450.360	0	0	0	0	2,50
Trave 18-19	0%	+	175.576	2,57	1.032.232	450.555	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	450.555	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	158.603	2,84	1.032.232	450.555	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	450.555	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	119.831	3,76	1.032.232	450.555	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	450.555	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	81.060	5,56	1.032.232	450.555	0	0	0	0	2,50
		-	-2.823	NS	1.032.232	450.555	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	42.291	10,65	1.032.232	450.555	0	0	0	0	2,50
		-	-41.591	10,83	1.032.232	450.555	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.522	NS	1.032.232	450.555	0	0	0	0	2,50
		-	-80.359	5,61	1.032.232	450.555	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.032.232	450.555	0	0	0	0	2,50
		-	-119.125	3,78	1.032.232	450.555	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	450.555	0	0	0	0	2,50
		-	-157.890	2,85	1.032.232	450.555	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.032.232	450.555	0	0	0	0	2,50
		-	-174.860	2,58	1.032.232	450.555	0	0	0	0	2,50
Trave 19-20	0%	+	175.502	2,57	1.032.232	450.258	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	450.258	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	158.533	2,84	1.032.232	450.258	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	450.258	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	119.771	3,76	1.032.232	450.258	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	450.258	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	81.010	5,56	1.032.232	450.258	0	0	0	0	2,50
		-	-3.237	NS	1.032.232	450.258	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	42.251	10,66	1.032.232	450.258	0	0	0	0	2,50
		-	-41.996	10,72	1.032.232	450.258	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.493	NS	1.032.232	450.258	0	0	0	0	2,50
		-	-80.753	5,58	1.032.232	450.258	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.032.232	450.258	0	0	0	0	2,50
		-	-119.509	3,77	1.032.232	450.258	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	450.258	0	0	0	0	2,50
		-	-158.264	2,84	1.032.232	450.258	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.032.232	450.258	0	0	0	0	2,50
		-	-175.229	2,57	1.032.232	450.258	0	0	0	0	2,50
Trave 20-21	0%	+	186.257	2,20	1.032.232	409.691	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	409.691	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	170.497	2,40	1.032.232	409.691	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	409.691	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	132.950	3,08	1.032.232	409.691	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	409.691	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	95.404	4,29	1.032.232	409.691	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	409.691	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	57.859	7,08	1.032.232	409.691	0	0	0	0	2,50
		-	-36.718	11,16	1.032.232	409.691	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	20.316	20,17	1.032.232	409.691	0	0	0	0	2,50
		-	-74.261	5,52	1.032.232	409.691	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	75,0%	+	0	-	1.032.232	409.691	0	0	0	0	2,50
		-	-111.802	3,66	1.032.232	409.691	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	409.691	0	0	0	0	2,50
		-	-149.342	2,74	1.032.232	409.691	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	1.032.232	409.691	0	0	0	0	2,50
		-	-164.932	2,48	1.032.232	409.691	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**				
Trave 22-23	0%	+	117.331	3,32	802.336	389.386	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	389.386	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	102.861	3,40	802.336	349.915	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	349.915	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	77.307	4,53	802.336	349.915	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	349.915	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	51.753	6,76	802.336	349.915	0	0	0	0	2,50
		-	-9.073	38,57	802.336	349.915	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	26.199	13,36	802.336	349.915	0	0	0	0	2,50
		-	-34.627	10,11	802.336	349.915	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	644	NS	802.336	349.915	0	0	0	0	2,50
		-	-60.181	5,81	802.336	349.915	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	802.336	349.915	0	0	0	0	2,50
		-	-85.736	4,08	802.336	349.915	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	802.336	349.915	0	0	0	0	2,50
		-	-111.290	3,14	802.336	349.915	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	802.336	389.386	0	0	0	0	2,50
		-	-125.759	3,10	802.336	389.386	0	0	0	0	2,50
Trave 23-24	0%	+	118.690	3,29	802.336	390.213	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	390.213	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	104.409	3,05	802.336	318.449	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	318.449	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	79.045	4,03	802.336	318.449	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	318.449	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	53.680	5,93	802.336	318.449	0	0	0	0	2,50
		-	-2.333	NS	802.336	318.449	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	28.316	11,25	802.336	318.449	0	0	0	0	2,50
		-	-27.697	11,50	802.336	318.449	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	2.952	NS	802.336	318.449	0	0	0	0	2,50
		-	-53.061	6,00	802.336	318.449	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	802.336	318.449	0	0	0	0	2,50
		-	-78.424	4,06	802.336	318.449	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	802.336	318.449	0	0	0	0	2,50
		-	-103.787	3,07	802.336	318.449	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	802.336	390.213	0	0	0	0	2,50
		-	-118.066	3,31	802.336	390.213	0	0	0	0	2,50
Trave 24-25	0%	+	118.328	3,30	802.336	390.681	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	390.681	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	104.049	3,07	802.336	318.916	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	318.916	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	78.688	4,05	802.336	318.916	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	318.916	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	53.326	5,98	802.336	318.916	0	0	0	0	2,50
		-	-2.457	NS	802.336	318.916	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	27.966	11,40	802.336	318.916	0	0	0	0	2,50
		-	-27.818	11,46	802.336	318.916	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	2.605	NS	802.336	318.916	0	0	0	0	2,50
		-	-53.178	6,00	802.336	318.916	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	802.336	318.916	0	0	0	0	2,50
		-	-78.538	4,06	802.336	318.916	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	802.336	318.916	0	0	0	0	2,50
		-	-103.897	3,07	802.336	318.916	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	802.336	390.681	0	0	0	0	2,50
		-	-118.174	3,31	802.336	390.681	0	0	0	0	2,50
Trave 25-26	0%	+	118.426	3,30	802.336	390.456	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	390.456	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	104.150	3,06	802.336	318.691	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	318.691	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	78.792	4,04	802.336	318.691	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	318.691	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	53.434	5,96	802.336	318.691	0	0	0	0	2,50
		-	-2.362	NS	802.336	318.691	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	28.077	11,35	802.336	318.691	0	0	0	0	2,50
		-	-27.719	11,50	802.336	318.691	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	2.720	NS	802.336	318.691	0	0	0	0	2,50
		-	-53.076	6,00	802.336	318.691	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	802.336	318.691	0	0	0	0	2,50
		-	-78.432	4,06	802.336	318.691	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	802.336	318.691	0	0	0	0	2,50
		-	-103.788	3,07	802.336	318.691	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	802.336	390.456	0	0	0	0	2,50
		-	-118.063	3,31	802.336	390.456	0	0	0	0	2,50
Trave 26-27	0%	+	118.570	3,30	802.336	390.729	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	390.729	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	12,5%	+	104.295	3,06	802.336	318.964	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	318.964	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	78.940	4,04	802.336	318.964	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	318.964	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	53.586	5,95	802.336	318.964	0	0	0	0	2,50
		-	-2.318	NS	802.336	318.964	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	28.232	11,30	802.336	318.964	0	0	0	0	2,50
		-	-27.672	11,53	802.336	318.964	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	2.878	NS	802.336	318.964	0	0	0	0	2,50
		-	-53.026	6,02	802.336	318.964	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	802.336	318.964	0	0	0	0	2,50
		-	-78.379	4,07	802.336	318.964	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	802.336	318.964	0	0	0	0	2,50
		-	-103.732	3,07	802.336	318.964	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	802.336	390.729	0	0	0	0	2,50
		-	-118.005	3,31	802.336	390.729	0	0	0	0	2,50
Trave 27-28	0%	+	123.272	3,17	802.336	390.514	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	390.514	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	109.790	2,90	802.336	318.749	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	318.749	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	85.229	3,74	802.336	318.749	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	318.749	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	60.669	5,25	802.336	318.749	0	0	0	0	2,50
		-	-1.922	NS	802.336	318.749	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	36.109	8,83	802.336	318.749	0	0	0	0	2,50
		-	-26.481	12,04	802.336	318.749	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	11.550	27,60	802.336	318.749	0	0	0	0	2,50
		-	-51.040	6,25	802.336	318.749	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	802.336	318.749	0	0	0	0	2,50
		-	-75.599	4,22	802.336	318.749	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	802.336	318.749	0	0	0	0	2,50
		-	-100.157	3,18	802.336	318.749	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	802.336	390.514	0	0	0	0	2,50
		-	-113.638	3,44	802.336	390.514	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 9b-10b-11b**				
Trave 9b-10b	0%	+	6.849	25,01	171.272	364.635	0	0	0	0	2,50
		-	-13.374	12,81	171.272	364.635	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	6.606	25,93	171.272	364.635	0	0	0	0	2,50
		-	-13.686	12,51	171.272	364.635	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	6.270	16,29	171.272	102.143	0	0	0	0	2,50
		-	-14.023	7,28	171.272	102.143	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	3.873	26,88	171.670	104.120	2.296	0	0	0	2,50
		-	-11.353	9,17	171.670	104.120	2.296	0	0	0	2,50
	50,0%	+	3.532	29,48	171.670	104.120	2.296	0	0	0	2,50
		-	-11.695	8,90	171.670	104.120	2.296	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.210	32,44	171.670	104.120	2.296	0	0	0	2,50
		-	-12.019	8,66	171.670	104.120	2.296	0	0	0	2,50
	75,0%	+	1.932	52,94	173.215	102.271	11.206	0	0	0	2,50
		-	-12.438	8,22	173.215	102.271	11.206	0	0	0	2,50
	87,5%	+	1.583	64,61	173.215	102.271	11.206	0	0	0	2,50
		-	-12.788	8,00	173.215	102.271	11.206	0	0	0	2,50
	100%	+	1.231	83,08	173.215	102.271	11.206	0	0	0	2,50
		-	-13.048	7,84	173.215	102.271	11.206	0	0	0	2,50
Trave 10b-11b	0%	+	48.666	2,40	173.722	116.663	14.127	0	0	0	2,50
		-	-59.243	1,97	173.722	116.663	14.127	0	0	0	2,50
	12,5%	+	48.635	2,40	173.722	116.663	14.127	0	0	0	2,50
		-	-59.319	1,97	173.722	116.663	14.127	0	0	0	2,50
	25,1%	+	48.558	2,40	173.722	116.663	14.127	0	0	0	2,50
		-	-59.395	1,96	173.722	116.663	14.127	0	0	0	2,50
	37,6%	+	48.482	2,41	173.722	116.663	14.127	0	0	0	2,50
		-	-59.472	1,96	173.722	116.663	14.127	0	0	0	2,50
	50,1%	+	48.405	2,41	173.722	116.663	14.127	0	0	0	2,50
		-	-59.548	1,96	173.722	116.663	14.127	0	0	0	2,50
	62,4%	+	48.329	3,59	173.722	379.155	14.127	0	0	0	2,50
		-	-59.624	2,91	173.722	379.155	14.127	0	0	0	2,50
	74,9%	+	48.253	3,60	173.722	379.155	14.127	0	0	0	2,50
		-	-59.701	2,91	173.722	379.155	14.127	0	0	0	2,50
	87,4%	+	48.176	3,61	173.722	379.155	14.127	0	0	0	2,50
		-	-59.777	2,91	173.722	379.155	14.127	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	48.100	3,61	173.722	379.155	14.127	0	0	0	2,50
		-	-59.809	2,90	173.722	379.155	14.127	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-8-11b-15-22**				
Trave 1-8	0%	+	50.319	8,17	688.325	411.265	817	0	0	0	2,50
		-	-39.041	10,53	688.325	411.265	817	0	0	0	2,50
	12,5%	+	50.319	8,17	688.325	411.265	817	0	0	0	2,50
		-	-40.538	10,15	688.325	411.265	817	0	0	0	2,50
	25,0%	+	49.346	6,53	688.325	322.235	817	0	0	0	2,50
		-	-42.035	7,67	688.325	322.235	817	0	0	0	2,50
	37,5%	+	47.849	6,73	688.325	322.235	817	0	0	0	2,50
		-	-43.532	7,40	688.325	322.235	817	0	0	0	2,50
	50,0%	+	46.352	6,95	688.325	322.235	817	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-45.029	7,16	688.325	322.235	817	0	0	0	2,50
	62,5%	+	44.855	7,18	688.325	322.235	817	0	0	0	2,50
		-	-46.526	6,93	688.325	322.235	817	0	0	0	2,50
	75,0%	+	43.358	7,43	688.325	322.235	817	0	0	0	2,50
		-	-48.023	6,71	688.325	322.235	817	0	0	0	2,50
	87,5%	+	41.861	9,82	688.325	411.265	817	0	0	0	2,50
		-	-48.996	8,39	688.325	411.265	817	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	40.364	10,19	688.325	411.265	817	0	0	0	2,50
		-	-48.996	8,39	688.325	411.265	817	0	0	0	2,50
Trave 8-11b	0%	+	109.234	3,58	688.154	390.736	0	0	0	0	2,50
		-	-55.676	7,02	688.154	390.736	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	109.234	3,58	688.154	390.736	0	0	0	0	2,50
		-	-55.721	7,01	688.154	390.736	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	96.576	4,17	688.154	402.729	0	0	0	0	2,50
		-	-56.661	7,11	688.154	402.729	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	96.576	3,25	688.154	313.699	0	0	0	0	2,50
		-	-56.661	5,54	688.154	313.699	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	93.501	3,37	688.154	314.808	0	0	0	0	2,50
		-	-63.340	4,97	688.154	314.808	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	92.890	3,34	688.154	310.413	0	0	0	0	2,50
		-	-70.353	4,41	688.154	310.413	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	92.890	3,34	688.154	310.413	0	0	0	0	2,50
		-	-70.353	4,41	688.154	310.413	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	100.580	3,10	688.154	312.023	0	0	0	0	2,50
		-	-88.176	3,54	688.154	312.023	0	0	0	0	2,50
	100%	+	100.569	3,10	688.154	312.023	0	0	0	0	2,50
		-	-88.176	3,54	688.154	312.023	0	0	0	0	2,50
Trave 11b-15	0%	+	0	-	688.154	284.652	0	0	0	0	2,50
		-	-12.938	22,00	688.154	284.652	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	688.154	284.652	0	0	0	0	2,50
		-	-14.772	19,27	688.154	284.652	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	688.154	284.652	0	0	0	0	2,50
		-	-16.571	17,18	688.154	284.652	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	688.154	284.652	0	0	0	0	2,50
		-	-18.335	15,53	688.154	284.652	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	688.154	284.652	0	0	0	0	2,50
		-	-20.065	14,19	688.154	284.652	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	688.154	284.652	0	0	0	0	2,50
		-	-21.760	13,08	688.154	284.652	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	688.154	284.652	0	0	0	0	2,50
		-	-23.421	12,15	688.154	284.652	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	688.154	373.682	0	0	0	0	2,50
		-	-24.318	15,37	688.154	373.682	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	688.154	373.682	0	0	0	0	2,50
		-	-24.318	15,37	688.154	373.682	0	0	0	0	2,50
Trave 15-22	0%	+	44.637	9,18	688.154	409.899	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	688.154	409.899	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	41.830	6,70	688.154	280.063	0	0	0	0	2,50
		-	-3.283	85,31	688.154	280.063	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	35.600	7,87	688.154	280.063	0	0	0	0	2,50
		-	-9.514	29,44	688.154	280.063	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	29.369	9,54	688.154	280.063	0	0	0	0	2,50
		-	-15.744	17,79	688.154	280.063	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	23.139	12,10	688.154	280.063	0	0	0	0	2,50
		-	-21.974	12,75	688.154	280.063	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	16.909	16,56	688.154	280.063	0	0	0	0	2,50
		-	-28.204	9,93	688.154	280.063	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	10.678	26,23	688.154	280.063	0	0	0	0	2,50
		-	-34.435	8,13	688.154	280.063	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	4.448	62,96	688.154	280.063	0	0	0	0	2,50
		-	-40.665	6,89	688.154	280.063	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	688.154	409.899	0	0	0	0	2,50
		-	-43.472	9,43	688.154	409.899	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 2-4b-9**				
Trave 2-4b	0%	+	95.447	4,14	669.546	394.706	4.592	0	0	0	2,50
		-	-28.874	13,67	669.546	394.706	4.592	0	0	0	2,50
	12,5%	+	95.447	4,14	669.546	394.706	4.592	0	0	0	2,50
		-	-29.652	13,31	669.546	394.706	4.592	0	0	0	2,50
	25,0%	+	95.447	4,14	669.546	394.706	4.592	0	0	0	2,50
		-	-30.431	12,97	669.546	394.706	4.592	0	0	0	2,50
	37,5%	+	94.681	2,89	669.546	273.258	4.592	0	0	0	2,50
		-	-31.210	8,76	669.546	273.258	4.592	0	0	0	2,50
	50,0%	+	93.903	2,91	669.546	273.258	4.592	0	0	0	2,50
		-	-31.988	8,54	669.546	273.258	4.592	0	0	0	2,50
	62,5%	+	93.124	2,93	669.546	273.258	4.592	0	0	0	2,50
		-	-32.767	8,34	669.546	273.258	4.592	0	0	0	2,50
	75,0%	+	92.346	2,96	669.546	273.258	4.592	0	0	0	2,50
		-	-33.532	8,15	669.546	273.258	4.592	0	0	0	2,50
	87,5%	+	91.567	2,98	669.546	273.258	4.592	0	0	0	2,50
		-	-33.532	8,15	669.546	273.258	4.592	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	100%	+	90.789	3,01	669.546	273.258	4.592	0	0	0	2,50
		-	-33.532	8,15	669.546	273.258	4.592	0	0	0	2,50
Trave 4b-9	0%	+	49.003	5,58	668.862	273.258	1.225	0	0	0	2,50
		-	-102.470	2,67	668.862	273.258	1.225	0	0	0	2,50
	12,5%	+	49.003	5,58	668.862	273.258	1.225	0	0	0	2,50
		-	-103.195	2,65	668.862	273.258	1.225	0	0	0	2,50
	25,0%	+	49.003	5,58	668.862	273.258	1.225	0	0	0	2,50
		-	-103.921	2,63	668.862	273.258	1.225	0	0	0	2,50
	37,5%	+	48.397	5,65	668.862	273.258	1.225	0	0	0	2,50
		-	-104.646	2,61	668.862	273.258	1.225	0	0	0	2,50
	50,0%	+	47.671	5,73	668.862	273.258	1.225	0	0	0	2,50
		-	-105.372	2,59	668.862	273.258	1.225	0	0	0	2,50
	62,5%	+	46.946	8,41	668.862	394.706	1.225	0	0	0	2,50
		-	-106.097	3,72	668.862	394.706	1.225	0	0	0	2,50
	75,0%	+	46.220	8,54	668.862	394.706	1.225	0	0	0	2,50
		-	-106.704	3,70	668.862	394.706	1.225	0	0	0	2,50
	87,5%	+	45.495	8,68	668.862	394.706	1.225	0	0	0	2,50
		-	-106.704	3,70	668.862	394.706	1.225	0	0	0	2,50
	100%	+	44.769	8,82	668.862	394.706	1.225	0	0	0	2,50
		-	-106.704	3,70	668.862	394.706	1.225	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 3-10-17-24**				
Trave 3-10	0%	+	41.453	9,21	381.627	419.119	0	0	0	0	2,50
		-	-17.412	21,92	381.627	419.119	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	40.549	4,09	381.627	165.670	0	0	0	0	2,50
		-	-20.961	7,90	381.627	165.670	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	37.000	4,48	381.627	165.670	0	0	0	0	2,50
		-	-24.509	6,76	381.627	165.670	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	33.452	4,95	381.627	165.670	0	0	0	0	2,50
		-	-28.057	5,90	381.627	165.670	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	29.904	5,54	381.627	165.670	0	0	0	0	2,50
		-	-31.606	5,24	381.627	165.670	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	26.355	6,29	381.627	165.670	0	0	0	0	2,50
		-	-35.154	4,71	381.627	165.670	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	22.807	7,26	381.627	165.670	0	0	0	0	2,50
		-	-38.702	4,28	381.627	165.670	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	19.259	8,60	381.627	165.670	0	0	0	0	2,50
		-	-42.251	3,92	381.627	165.670	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	15.710	24,29	381.627	419.119	0	0	0	0	2,50
		-	-43.155	8,84	381.627	419.119	0	0	0	0	2,50
Trave 10-17	0%	+	20.447	18,66	381.627	420.140	0	0	0	0	2,50
		-	-1.593	NS	381.627	420.140	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	18.928	8,25	381.627	156.131	0	0	0	0	2,50
		-	-4.244	36,79	381.627	156.131	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	16.277	9,59	381.627	156.131	0	0	0	0	2,50
		-	-6.895	22,64	381.627	156.131	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	13.626	11,46	381.627	156.131	0	0	0	0	2,50
		-	-9.547	16,35	381.627	156.131	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	10.974	14,23	381.627	156.131	0	0	0	0	2,50
		-	-12.198	12,80	381.627	156.131	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	8.323	18,76	381.627	156.131	0	0	0	0	2,50
		-	-14.850	10,51	381.627	156.131	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	5.671	27,53	381.627	156.131	0	0	0	0	2,50
		-	-17.501	8,92	381.627	156.131	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	3.020	51,70	381.627	156.131	0	0	0	0	2,50
		-	-20.152	7,75	381.627	156.131	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	368	NS	381.627	420.140	0	0	0	0	2,50
		-	-21.713	17,58	381.627	420.140	0	0	0	0	2,50
Trave 17-24	0%	+	19.747	19,33	381.627	420.816	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	381.627	420.816	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	17.365	9,03	381.627	156.807	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	381.627	156.807	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	13.937	11,25	381.627	156.807	0	0	0	0	2,50
		-	-925	NS	381.627	156.807	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	10.508	14,92	381.627	156.807	0	0	0	0	2,50
		-	-4.353	36,02	381.627	156.807	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7.080	22,15	381.627	156.807	0	0	0	0	2,50
		-	-7.781	20,15	381.627	156.807	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.652	42,94	381.627	156.807	0	0	0	0	2,50
		-	-11.209	13,99	381.627	156.807	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	224	NS	381.627	156.807	0	0	0	0	2,50
		-	-14.637	10,71	381.627	156.807	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	381.627	156.807	0	0	0	0	2,50
		-	-18.066	8,68	381.627	156.807	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	381.627	420.816	0	0	0	0	2,50
		-	-20.448	18,66	381.627	420.816	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 4-11-18-25**				
Trave 4-11	0%	+	47.118	8,10	381.627	419.685	0	0	0	0	2,50
		-	-39.465	9,67	381.627	419.685	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	46.740	3,56	381.627	166.237	0	0	0	0	2,50
		-	-40.889	4,07	381.627	166.237	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	45.316	3,67	381.627	166.237	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-42.312	3,93	381.627	166.237	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	43.893	3,79	381.627	166.237	0	0	0	0	2,50
		-	-43.736	3,80	381.627	166.237	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	42.469	3,91	381.627	166.237	0	0	0	0	2,50
		-	-45.159	3,68	381.627	166.237	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	41.046	4,05	381.627	166.237	0	0	0	0	2,50
		-	-46.583	3,57	381.627	166.237	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	39.622	4,20	381.627	166.237	0	0	0	0	2,50
		-	-48.006	3,46	381.627	166.237	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	38.199	4,35	381.627	166.237	0	0	0	0	2,50
		-	-49.430	3,36	381.627	166.237	0	0	0	0	2,50
	100%	+	36.775	10,38	381.627	419.685	0	0	0	0	2,50
		-	-49.808	7,66	381.627	419.685	0	0	0	0	2,50
Trave 11-18	0%	+	23.435	16,28	381.627	420.272	0	0	0	0	2,50
		-	-5.826	65,50	381.627	420.272	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	21.960	7,12	381.627	156.263	0	0	0	0	2,50
		-	-8.346	18,72	381.627	156.263	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	19.440	8,04	381.627	156.263	0	0	0	0	2,50
		-	-10.866	14,38	381.627	156.263	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	16.920	9,24	381.627	156.263	0	0	0	0	2,50
		-	-13.386	11,67	381.627	156.263	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	14.400	10,85	381.627	156.263	0	0	0	0	2,50
		-	-15.906	9,82	381.627	156.263	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	11.880	13,15	381.627	156.263	0	0	0	0	2,50
		-	-18.427	8,48	381.627	156.263	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	9.360	16,69	381.627	156.263	0	0	0	0	2,50
		-	-20.947	7,46	381.627	156.263	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	6.840	22,85	381.627	156.263	0	0	0	0	2,50
		-	-23.467	6,66	381.627	156.263	0	0	0	0	2,50
	100%	+	4.320	88,34	381.627	420.272	0	0	0	0	2,50
		-	-24.942	15,30	381.627	420.272	0	0	0	0	2,50
Trave 18-25	0%	+	21.167	18,03	381.627	420.835	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	381.627	420.835	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	18.785	8,35	381.627	156.826	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	381.627	156.826	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	15.357	10,21	381.627	156.826	0	0	0	0	2,50
		-	-2.471	63,47	381.627	156.826	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	11.929	13,15	381.627	156.826	0	0	0	0	2,50
		-	-5.899	26,59	381.627	156.826	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	8.501	18,45	381.627	156.826	0	0	0	0	2,50
		-	-9.327	16,81	381.627	156.826	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	5.073	30,91	381.627	156.826	0	0	0	0	2,50
		-	-12.755	12,30	381.627	156.826	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	1.644	95,39	381.627	156.826	0	0	0	0	2,50
		-	-16.183	9,69	381.627	156.826	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	381.627	156.826	0	0	0	0	2,50
		-	-19.611	8,00	381.627	156.826	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	381.627	420.835	0	0	0	0	2,50
		-	-21.994	17,35	381.627	420.835	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 15-14b-P4**				
Trave 15-14b	0%	+	150.746	2,49	516.659	375.622	2.601	0	0	0	2,50
		-	-113.398	3,31	516.659	375.622	2.601	0	0	0	2,50
	12,5%	+	150.746	2,49	516.659	375.622	2.601	0	0	0	2,50
		-	-115.215	3,26	516.659	375.622	2.601	0	0	0	2,50
	25,0%	+	150.382	2,50	516.659	375.622	2.601	0	0	0	2,50
		-	-117.032	3,21	516.659	375.622	2.601	0	0	0	2,50
	37,5%	+	148.566	1,44	516.659	214.048	2.601	0	0	0	2,50
		-	-118.850	1,80	516.659	214.048	2.601	0	0	0	2,50
	50,0%	+	146.749	1,46	516.659	214.048	2.601	0	0	0	2,50
		-	-120.668	1,77	516.659	214.048	2.601	0	0	0	2,50
	62,5%	+	144.931	1,48	516.659	214.048	2.601	0	0	0	2,50
		-	-122.486	1,75	516.659	214.048	2.601	0	0	0	2,50
	75,0%	+	143.114	1,50	516.659	214.048	2.601	0	0	0	2,50
		-	-124.305	1,72	516.659	214.048	2.601	0	0	0	2,50
	87,5%	+	141.296	1,51	516.659	214.048	2.601	0	0	0	2,50
		-	-124.531	1,72	516.659	214.048	2.601	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	139.478	1,53	516.659	214.048	2.601	0	0	0	2,50
		-	-124.531	1,72	516.659	214.048	2.601	0	0	0	2,50
Trave 14b-P4	0%	+	20.861	11,67	516.116	243.494	0	0	0	0	2,50
		-	-3.428	71,03	516.116	243.494	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	20.118	12,10	516.116	243.494	0	0	0	0	2,50
		-	-6.630	36,73	516.116	243.494	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	16.919	14,39	516.255	243.494	668	0	0	0	2,50
		-	-9.836	24,76	516.255	243.494	668	0	0	0	2,50
	37,5%	+	13.715	17,75	516.547	243.494	2.061	0	0	0	2,50
		-	-13.048	18,66	516.547	243.494	2.061	0	0	0	2,50
	50,0%	+	10.506	23,18	516.838	243.494	3.456	0	0	0	2,50
		-	-16.266	14,97	516.838	243.494	3.456	0	0	0	2,50
	62,5%	+	7.291	33,40	517.130	243.494	4.851	0	0	0	2,50
		-	-19.488	12,49	517.130	243.494	4.851	0	0	0	2,50
	75,0%	+	4.072	59,80	517.422	243.494	6.248	0	0	0	2,50
		-	-22.715	10,72	517.422	243.494	6.248	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	87,5%	+	847	NS	517.714	405.068	7.646	0	0	0	2,50
		-	-25.948	15,61	517.714	405.068	7.646	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	518.007	405.068	9.046	0	0	0	2,50
		-	-26.387	15,35	518.007	405.068	9.046	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 5-12-19-26**				
Trave 5-12	0%	+	46.616	8,19	381.627	418.702	0	0	0	0	2,50
		-	-35.045	10,89	381.627	418.702	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	46.113	3,35	381.627	154.693	0	0	0	0	2,50
		-	-36.593	4,23	381.627	154.693	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	44.564	3,47	381.627	154.693	0	0	0	0	2,50
		-	-38.142	4,06	381.627	154.693	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	43.016	3,60	381.627	154.693	0	0	0	0	2,50
		-	-39.691	3,90	381.627	154.693	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	41.467	3,73	381.627	154.693	0	0	0	0	2,50
		-	-41.239	3,75	381.627	154.693	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	39.918	3,88	381.627	154.693	0	0	0	0	2,50
		-	-42.788	3,62	381.627	154.693	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	38.370	4,03	381.627	154.693	0	0	0	0	2,50
		-	-44.337	3,49	381.627	154.693	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	36.821	4,20	381.627	154.693	0	0	0	0	2,50
		-	-45.885	3,37	381.627	154.693	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	35.272	10,82	381.627	418.702	0	0	0	0	2,50
		-	-46.354	8,23	381.627	418.702	0	0	0	0	2,50
Trave 12-19	0%	+	25.606	14,90	381.627	418.953	0	0	0	0	2,50
		-	-6.975	54,71	381.627	418.953	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	24.140	6,86	381.627	165.504	0	0	0	0	2,50
		-	-9.487	17,45	381.627	165.504	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	21.628	7,65	381.627	165.504	0	0	0	0	2,50
		-	-11.998	13,79	381.627	165.504	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	19.117	8,66	381.627	165.504	0	0	0	0	2,50
		-	-14.510	11,41	381.627	165.504	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	16.605	9,97	381.627	165.504	0	0	0	0	2,50
		-	-17.021	9,72	381.627	165.504	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	14.094	11,74	381.627	165.504	0	0	0	0	2,50
		-	-19.533	8,47	381.627	165.504	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	11.582	14,29	381.627	165.504	0	0	0	0	2,50
		-	-22.044	7,51	381.627	165.504	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	9.070	18,25	381.627	165.504	0	0	0	0	2,50
		-	-24.556	6,74	381.627	165.504	0	0	0	0	2,50
	100%	+	6.559	58,18	381.627	418.953	0	0	0	0	2,50
		-	-26.022	14,67	381.627	418.953	0	0	0	0	2,50
Trave 19-26	0%	+	22.849	16,70	381.627	420.852	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	381.627	420.852	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	20.467	7,66	381.627	156.843	0	0	0	0	2,50
		-	-531	NS	381.627	156.843	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	17.039	9,20	381.627	156.843	0	0	0	0	2,50
		-	-3.959	39,62	381.627	156.843	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	13.611	11,52	381.627	156.843	0	0	0	0	2,50
		-	-7.387	21,23	381.627	156.843	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	10.182	15,40	381.627	156.843	0	0	0	0	2,50
		-	-10.815	14,50	381.627	156.843	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.754	23,22	381.627	156.843	0	0	0	0	2,50
		-	-14.243	11,01	381.627	156.843	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	3.326	47,16	381.627	156.843	0	0	0	0	2,50
		-	-17.671	8,88	381.627	156.843	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	381.627	156.843	0	0	0	0	2,50
		-	-21.100	7,43	381.627	156.843	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	381.627	420.852	0	0	0	0	2,50
		-	-23.482	16,25	381.627	420.852	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 6-13-20-27**				
Trave 6-13	0%	+	53.449	7,14	381.627	418.907	0	0	0	0	2,50
		-	-41.718	9,15	381.627	418.907	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	52.946	2,93	381.627	154.898	0	0	0	0	2,50
		-	-43.267	3,58	381.627	154.898	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	51.397	3,01	381.627	154.898	0	0	0	0	2,50
		-	-44.816	3,46	381.627	154.898	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	49.848	3,11	381.627	154.898	0	0	0	0	2,50
		-	-46.364	3,34	381.627	154.898	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	48.300	3,21	381.627	154.898	0	0	0	0	2,50
		-	-47.913	3,23	381.627	154.898	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	46.751	3,31	381.627	154.898	0	0	0	0	2,50
		-	-49.461	3,13	381.627	154.898	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	45.202	3,43	381.627	154.898	0	0	0	0	2,50
		-	-51.010	3,04	381.627	154.898	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	43.654	3,55	381.627	154.898	0	0	0	0	2,50
		-	-52.559	2,95	381.627	154.898	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	42.105	9,06	381.627	418.907	0	0	0	0	2,50
		-	-53.032	7,20	381.627	418.907	0	0	0	0	2,50
Trave 13-20	0%	+	28.483	13,40	381.627	418.974	0	0	0	0	2,50
		-	-9.600	39,75	381.627	418.974	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	27.017	6,13	381.627	165.525	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-12.112	13,67	381.627	165.525	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	24.505	6,75	381.627	165.525	0	0	0	0	2,50
		-	-14.623	11,32	381.627	165.525	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	21.994	7,53	381.627	165.525	0	0	0	0	2,50
		-	-17.135	9,66	381.627	165.525	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	19.482	8,50	381.627	165.525	0	0	0	0	2,50
		-	-19.646	8,43	381.627	165.525	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	16.971	9,75	381.627	165.525	0	0	0	0	2,50
		-	-22.158	7,47	381.627	165.525	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	14.459	11,45	381.627	165.525	0	0	0	0	2,50
		-	-24.669	6,71	381.627	165.525	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	11.947	13,85	381.627	165.525	0	0	0	0	2,50
		-	-27.181	6,09	381.627	165.525	0	0	0	0	2,50
	100%	+	9.436	40,44	381.627	418.974	0	0	0	0	2,50
		-	-28.647	13,32	381.627	418.974	0	0	0	0	2,50
Trave 20-27	0%	+	24.550	15,54	381.627	420.773	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	381.627	420.773	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	22.168	7,07	381.627	156.764	0	0	0	0	2,50
		-	-2.138	73,32	381.627	156.764	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	18.740	8,37	381.627	156.764	0	0	0	0	2,50
		-	-5.566	28,16	381.627	156.764	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	15.312	10,24	381.627	156.764	0	0	0	0	2,50
		-	-8.994	17,43	381.627	156.764	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	11.884	13,19	381.627	156.764	0	0	0	0	2,50
		-	-12.422	12,62	381.627	156.764	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	8.455	18,54	381.627	156.764	0	0	0	0	2,50
		-	-15.850	9,89	381.627	156.764	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	5.027	31,18	381.627	156.764	0	0	0	0	2,50
		-	-19.278	8,13	381.627	156.764	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	1.599	98,04	381.627	156.764	0	0	0	0	2,50
		-	-22.706	6,90	381.627	156.764	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	381.627	420.773	0	0	0	0	2,50
		-	-25.089	15,21	381.627	420.773	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 7-14-21-28**				
Trave 7-14	0%	+	72.019	5,30	381.627	418.013	0	0	0	0	2,50
		-	-66.554	5,73	381.627	418.013	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	71.705	2,30	381.627	164.564	0	0	0	0	2,50
		-	-67.735	2,43	381.627	164.564	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	70.524	2,33	381.627	164.564	0	0	0	0	2,50
		-	-68.914	2,39	381.627	164.564	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	69.344	2,37	381.627	164.564	0	0	0	0	2,50
		-	-70.092	2,35	381.627	164.564	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	68.165	2,41	381.627	164.564	0	0	0	0	2,50
		-	-71.267	2,31	381.627	164.564	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	66.989	2,46	381.627	164.564	0	0	0	0	2,50
		-	-72.442	2,27	381.627	164.564	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	65.813	2,50	381.627	164.564	0	0	0	0	2,50
		-	-73.614	2,24	381.627	164.564	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	64.640	2,55	381.627	164.564	0	0	0	0	2,50
		-	-74.786	2,20	381.627	164.564	0	0	0	0	2,50
	100%	+	63.468	6,01	381.627	418.013	0	0	0	0	2,50
		-	-75.096	5,08	381.627	418.013	0	0	0	0	2,50
Trave 14-21	0%	+	30.465	12,53	381.627	419.456	0	0	0	0	2,50
		-	-15.803	24,15	381.627	419.456	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	29.230	5,32	381.627	155.447	0	0	0	0	2,50
		-	-17.909	8,68	381.627	155.447	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	27.125	5,73	381.627	155.447	0	0	0	0	2,50
		-	-20.011	7,77	381.627	155.447	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	25.024	6,21	381.627	155.447	0	0	0	0	2,50
		-	-22.107	7,03	381.627	155.447	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	22.928	6,78	381.627	155.447	0	0	0	0	2,50
		-	-24.198	6,42	381.627	155.447	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	20.838	7,46	381.627	155.447	0	0	0	0	2,50
		-	-26.284	5,91	381.627	155.447	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	18.753	8,29	381.627	155.447	0	0	0	0	2,50
		-	-28.365	5,48	381.627	155.447	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	16.673	9,32	381.627	155.447	0	0	0	0	2,50
		-	-30.441	5,11	381.627	155.447	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	14.599	26,14	381.627	419.456	0	0	0	0	2,50
		-	-31.653	12,06	381.627	419.456	0	0	0	0	2,50
Trave 21-28	0%	+	23.609	16,16	381.627	420.187	0	0	0	0	2,50
		-	-2.456	NS	381.627	420.187	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	21.653	7,21	381.627	156.178	0	0	0	0	2,50
		-	-5.271	29,63	381.627	156.178	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	18.838	8,29	381.627	156.178	0	0	0	0	2,50
		-	-8.086	19,31	381.627	156.178	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	16.023	9,75	381.627	156.178	0	0	0	0	2,50
		-	-10.901	14,33	381.627	156.178	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	13.208	11,82	381.627	156.178	0	0	0	0	2,50
		-	-13.716	11,39	381.627	156.178	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	10.393	15,03	381.627	156.178	0	0	0	0	2,50
		-	-16.531	9,45	381.627	156.178	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	75,0%	+	7.577	20,61	381.627	156.178	0	0	0	0	2,50
		-	-19.346	8,07	381.627	156.178	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	4.762	32,80	381.627	156.178	0	0	0	0	2,50
		-	-22.161	7,05	381.627	156.178	0	0	0	0	2,50
	100%	+	1.947	NS	381.627	420.187	0	0	0	0	2,50
		-	-24.117	15,82	381.627	420.187	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 9-16-23**				
Trave 9-16	0%	+	22.412	17,03	381.627	419.160	0	0	0	0	2,50
		-	-2.324	NS	381.627	419.160	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	20.863	7,44	381.627	155.151	0	0	0	0	2,50
		-	-4.974	31,19	381.627	155.151	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	18.213	8,52	381.627	155.151	0	0	0	0	2,50
		-	-7.625	20,35	381.627	155.151	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	15.563	9,97	381.627	155.151	0	0	0	0	2,50
		-	-10.275	15,10	381.627	155.151	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	12.913	12,02	381.627	155.151	0	0	0	0	2,50
		-	-12.925	12,00	381.627	155.151	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	10.262	15,12	381.627	155.151	0	0	0	0	2,50
		-	-15.575	9,96	381.627	155.151	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	7.612	20,38	381.627	155.151	0	0	0	0	2,50
		-	-18.225	8,51	381.627	155.151	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	4.962	31,27	381.627	155.151	0	0	0	0	2,50
		-	-20.876	7,43	381.627	155.151	0	0	0	0	2,50
	100%	+	2.312	NS	381.627	419.160	0	0	0	0	2,50
		-	-22.435	17,01	381.627	419.160	0	0	0	0	2,50
Trave 16-23	0%	+	19.466	19,60	381.627	420.716	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	381.627	420.716	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	17.083	9,17	381.627	156.707	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	381.627	156.707	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	13.655	11,48	381.627	156.707	0	0	0	0	2,50
		-	-182	NS	381.627	156.707	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	10.227	15,32	381.627	156.707	0	0	0	0	2,50
		-	-3.611	43,40	381.627	156.707	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.799	23,05	381.627	156.707	0	0	0	0	2,50
		-	-7.039	22,26	381.627	156.707	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.371	46,49	381.627	156.707	0	0	0	0	2,50
		-	-10.467	14,97	381.627	156.707	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	381.627	156.707	0	0	0	0	2,50
		-	-13.895	11,28	381.627	156.707	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	381.627	156.707	0	0	0	0	2,50
		-	-17.323	9,05	381.627	156.707	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	381.627	420.716	0	0	0	0	2,50
		-	-19.705	19,37	381.627	420.716	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 7b-9b**				
Trave 7b-9b	0%	+	4.338	39,80	172.642	374.574	7.896	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.642	374.574	7.896	0	0	0	2,50
	12,5%	+	3.953	28,35	172.642	112.082	7.896	0	0	0	2,50
		-	0	-	172.642	112.082	7.896	0	0	0	2,50
	25,0%	+	2.526	43,88	171.981	110.832	4.088	0	0	0	2,50
		-	0	-	171.981	110.832	4.088	0	0	0	2,50
	37,5%	+	2.091	53,00	171.981	110.832	4.088	0	0	0	2,50
		-	0	-	171.981	110.832	4.088	0	0	0	2,50
	50,0%	+	1.355	81,13	171.417	109.933	835	0	0	0	2,50
		-	-328	NS	171.417	109.933	835	0	0	0	2,50
	62,5%	+	736	NS	171.713	109.754	2.539	0	0	0	2,50
		-	-2.841	38,63	171.713	109.754	2.539	0	0	0	2,50
	75,0%	+	301	NS	171.713	109.754	2.539	0	0	0	2,50
		-	-3.276	33,50	171.713	109.754	2.539	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	172.422	109.278	6.633	0	0	0	2,50
		-	-6.482	16,86	172.422	109.278	6.633	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	172.422	371.770	6.633	0	0	0	2,50
		-	-6.874	25,08	172.422	371.770	6.633	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1b-6b-8b**				
Trave 1b-6b	0%	+	101.487	4,09	688.154	415.474	0	0	0	0	2,50
		-	-31.307	13,27	688.154	415.474	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	101.487	4,09	688.154	415.474	0	0	0	0	2,50
		-	-33.831	12,28	688.154	415.474	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	101.487	4,09	688.154	415.474	0	0	0	0	2,50
		-	-36.354	11,43	688.154	415.474	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	100.588	3,03	688.154	304.681	0	0	0	0	2,50
		-	-38.878	7,84	688.154	304.681	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	98.224	3,10	688.154	304.681	0	0	0	0	2,50
		-	-41.402	7,36	688.154	304.681	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	95.701	3,18	688.154	304.681	0	0	0	0	2,50
		-	-43.925	6,94	688.154	304.681	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	93.177	3,27	688.154	304.681	0	0	0	0	2,50
		-	-46.257	6,59	688.154	304.681	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	90.653	3,36	688.154	304.681	0	0	0	0	2,50
		-	-46.257	6,59	688.154	304.681	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	88.130	3,46	688.154	304.681	0	0	0	0	2,50
		-	-46.257	6,59	688.154	304.681	0	0	0	0	2,50
Trave 6b-8b	0%	+	65.145	4,68	688.335	304.681	862	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-95.456	3,19	688.335	304.681	862	0	0	0	2,50
	12,5%	+	65.145	4,68	688.335	304.681	862	0	0	0	2,50
		-	-97.833	3,11	688.335	304.681	862	0	0	0	2,50
	25,0%	+	65.145	4,68	688.335	304.681	862	0	0	0	2,50
		-	-100.211	3,04	688.335	304.681	862	0	0	0	2,50
	37,5%	+	63.251	4,82	688.335	304.681	862	0	0	0	2,50
		-	-102.589	2,97	688.335	304.681	862	0	0	0	2,50
	50,0%	+	60.874	5,01	688.335	304.681	862	0	0	0	2,50
		-	-104.966	2,90	688.335	304.681	862	0	0	0	2,50
	62,5%	+	58.496	5,21	688.335	304.681	862	0	0	0	2,50
		-	-106.918	2,85	688.335	304.681	862	0	0	0	2,50
	75,0%	+	56.118	7,40	688.335	415.474	862	0	0	0	2,50
		-	-107.648	3,86	688.335	415.474	862	0	0	0	2,50
	87,5%	+	53.741	7,73	688.335	415.474	862	0	0	0	2,50
		-	-107.648	3,86	688.335	415.474	862	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	51.363	8,09	688.335	415.474	862	0	0	0	2,50
		-	-107.648	3,86	688.335	415.474	862	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Scala 2b-3b-4b**				
Trave 2b-3b	0%	+	40.714	18,17	799.334	739.649	36.646	0	0	0	2,50
		-	0	-	799.334	739.649	36.646	0	0	0	2,50
	12,5%	+	34.365	9,22	798.912	316.993	33.984	0	0	0	2,50
		-	0	-	798.912	316.993	33.984	0	0	0	2,50
	25,0%	+	27.707	11,44	798.490	316.993	31.323	0	0	0	2,50
		-	0	-	798.490	316.993	31.323	0	0	0	2,50
	37,5%	+	21.049	15,06	798.068	316.993	28.661	0	0	0	2,50
		-	-1.953	NS	798.068	316.993	28.661	0	0	0	2,50
	50,0%	+	14.392	22,03	797.646	316.993	25.999	0	0	0	2,50
		-	-8.611	36,81	797.646	316.993	25.999	0	0	0	2,50
	62,5%	+	7.734	40,99	797.224	316.993	23.337	0	0	0	2,50
		-	-15.268	20,76	797.224	316.993	23.337	0	0	0	2,50
	75,0%	+	1.076	NS	796.802	316.993	20.675	0	0	0	2,50
		-	-21.926	14,46	796.802	316.993	20.675	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	796.380	316.993	18.014	0	0	0	2,50
		-	-28.584	11,09	796.380	316.993	18.014	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	795.917	316.993	15.098	0	0	0	2,50
		-	-34.933	9,07	795.917	316.993	15.098	0	0	0	2,50
Trave 3b-4b	0%	+	196.151	1,62	797.078	316.993	22.420	0	0	0	2,50
		-	-222.129	1,43	797.078	316.993	22.420	0	0	0	2,50
	12,5%	+	195.790	1,62	797.078	316.993	22.420	0	0	0	2,50
		-	-222.764	1,42	797.078	316.993	22.420	0	0	0	2,50
	25,0%	+	195.156	1,62	797.078	316.993	22.420	0	0	0	2,50
		-	-223.399	1,42	797.078	316.993	22.420	0	0	0	2,50
	37,6%	+	194.521	1,63	797.078	316.993	22.420	0	0	0	2,50
		-	-224.033	1,41	797.078	316.993	22.420	0	0	0	2,50
	50,1%	+	193.887	1,63	797.078	316.993	22.420	0	0	0	2,50
		-	-224.668	1,41	797.078	316.993	22.420	0	0	0	2,50
	62,6%	+	193.252	1,64	797.078	316.993	22.420	0	0	0	2,50
		-	-225.302	1,41	797.078	316.993	22.420	0	0	0	2,50
	74,9%	+	192.617	3,84	797.078	739.649	22.420	0	0	0	2,50
		-	-225.937	3,27	797.078	739.649	22.420	0	0	0	2,50
	87,4%	+	191.983	3,85	797.078	739.649	22.420	0	0	0	2,50
		-	-226.572	3,26	797.078	739.649	22.420	0	0	0	2,50
	99,9%	+	191.348	3,87	797.078	739.649	22.420	0	0	0	2,50
		-	-226.932	3,26	797.078	739.649	22.420	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Scala 4b-5b-6b**				
Trave 4b-5b	0%	+	171.024	4,32	793.523	739.649	0	0	0	0	2,50
		-	-99.572	7,43	793.523	739.649	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	169.495	4,36	793.523	739.649	0	0	0	0	2,50
		-	-101.372	7,30	793.523	739.649	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	167.694	1,89	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
		-	-103.173	3,07	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	165.894	1,91	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
		-	-104.974	3,02	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	164.093	1,93	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
		-	-106.774	2,97	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	162.293	1,95	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
		-	-108.575	2,92	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	160.492	1,98	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
		-	-110.376	2,87	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	158.691	2,00	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
		-	-112.176	2,83	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
	100%	+	156.891	2,02	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
		-	-113.705	2,79	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
Trave 5b-6b	0%	+	43.270	7,33	794.432	316.993	5.730	0	0	0	2,50
		-	-9.102	34,83	794.432	316.993	5.730	0	0	0	2,50
	12,5%	+	37.907	8,36	793.637	316.993	716	0	0	0	2,50
		-	-14.769	21,46	793.637	316.993	716	0	0	0	2,50
	25,0%	+	32.240	9,83	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
		-	-20.435	15,51	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	26.573	11,93	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
		-	-26.102	12,14	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	20.907	15,16	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	$Ctg\Theta$
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-31.768	9,98	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	15.240	20,80	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
		-	-37.435	8,47	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	9.574	33,11	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
		-	-43.101	7,35	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	3.907	81,13	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
		-	-48.768	6,50	793.523	316.993	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	793.523	739.649	0	0	0	0	2,50
		-	-54.132	13,66	793.523	739.649	0	0	0	0	2,50

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
+/- [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
$V_{Ed,Y}^{(+/-)}$ Valori massimo e minimo del taglio di progetto.
$CS^{(+/-)}$ Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "$V_{Ed,Y}^{(+)}$" e "$V_{Ed,Y}^{(-)}$" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N_{Ed} Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
$V_{Rsd,p}$ Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V_{R1} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
$V_{Rd,f}$ Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
$Ctg\Theta$ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	$Ctg\Theta$	u_m	A	t	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm^2]	[mm]	
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7**				
Trave 1-2	0%	2.697	12,82	106.287	79.349	34.567	2,50	1.356	112.346	111	NO
	25,0%	2.697	2,65	106.287	7.157	37.856	2,50	1.356	112.346	111	NO
	50,0%	2.697	2,65	106.287	7.157	39.374	2,50	1.356	112.346	111	NO
	75,0%	2.697	2,65	106.287	7.157	39.205	2,50	1.356	112.346	111	NO
	100%	2.697	11,03	106.287	79.349	29.760	2,50	1.356	112.346	111	NO
Trave 2-3	0%	1.316	22,61	106.287	79.349	29.760	2,50	1.356	112.346	111	NO
	25,0%	1.316	13,48	106.287	17.745	39.542	2,50	1.356	112.346	111	NO
	50,0%	1.316	13,48	106.287	17.745	42.578	2,50	1.356	112.346	111	NO
	75,0%	1.316	13,48	106.287	17.745	39.036	2,50	1.356	112.346	111	NO
	100,0 %	1.316	22,04	106.287	79.349	29.001	2,50	1.356	112.346	111	NO
Trave 3-4	0%	2.181	13,18	106.287	79.349	28.748	2,50	1.356	112.346	111	NO
	25,0%	2.181	3,28	106.287	7.157	37.350	2,50	1.356	112.346	111	NO
	50,0%	2.181	3,28	106.287	7.157	41.229	2,50	1.356	112.346	111	NO
	75,0%	2.181	3,28	106.287	7.157	40.386	2,50	1.356	112.346	111	NO
	100,0 %	2.181	13,53	106.287	79.349	29.507	2,50	1.356	112.346	111	NO
Trave 4-5	0%	1.947	14,79	137.324	65.621	28.791	2,50	1.520	134.400	120	NO
	25,0%	1.947	2,16	137.324	4.206	41.841	2,50	1.520	134.400	120	NO
	50,0%	1.947	2,16	137.324	4.206	42.201	2,50	1.520	134.400	120	NO
	75,0%	1.947	2,16	137.324	4.206	43.461	2,50	1.520	134.400	120	NO
	100%	1.947	15,48	137.324	65.621	30.141	2,50	1.520	134.400	120	NO
Trave 5-6	0%	1.619	17,95	137.324	65.621	29.061	2,50	1.520	134.400	120	NO
	25,0%	1.619	2,60	137.324	4.206	41.841	2,50	1.520	134.400	120	NO
	50,0%	1.619	2,60	137.324	4.206	42.201	2,50	1.520	134.400	120	NO
	75,0%	1.619	2,60	137.324	4.206	41.841	2,50	1.520	134.400	120	NO
	100%	1.619	18,28	137.324	65.621	29.601	2,50	1.520	134.400	120	NO
Trave 6-7	0%	1.142	23,32	137.324	65.621	26.631	2,50	1.520	134.400	120	NO
	25,0%	1.142	3,68	137.324	4.206	42.381	2,50	1.520	134.400	120	NO
	50,0%	1.142	3,68	137.324	4.206	42.921	2,50	1.520	134.400	120	NO
	75,0%	1.142	3,68	137.324	4.206	40.401	2,50	1.520	134.400	120	NO
	100%	1.142	27,10	137.324	65.621	30.951	2,50	1.520	134.400	120	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14**				
Trave 8-9	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 9-10	0%	1.020	6,90	77.126	103.301	7.036	2,50	1.192	88.804	102	NO
	25,0%	1.020	13,75	77.126	14.027	30.013	2,50	1.192	88.804	102	NO
	50,0%	1.020	13,75	77.126	14.027	21.738	2,50	1.192	88.804	102	NO
	75,0%	1.020	13,75	77.126	14.027	29.709	2,50	1.192	88.804	102	NO
	100,0 %	1.020	7,79	77.126	103.301	7.945	2,50	1.192	88.804	102	NO
Trave 10-11	0%	1.360	4,50	77.126	103.301	6.126	2,50	1.192	88.804	102	NO
	25,0%	1.360	4,16	77.126	5.657	29.406	2,50	1.192	88.804	102	NO
	50,0%	1.360	4,16	77.126	5.657	20.980	2,50	1.192	88.804	102	NO
	75,0%	1.360	4,16	77.126	5.657	35.405	2,50	1.192	88.804	102	NO
	100%	1.360	7,47	77.126	103.301	10.153	2,50	1.192	88.804	102	NO
Trave 11-12	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 12-13	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	$Ctg\Theta$	u_m	A	t	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 13-14	0%	1.600	4,11	77.126	103.301	6.581	2,50	1.192	88.804	102	NO
	25,0%	1.600	3,54	77.126	5.657	29.406	2,50	1.192	88.804	102	NO
	50,0%	1.600	3,54	77.126	5.657	21.435	2,50	1.192	88.804	102	NO
	75,0%	1.600	3,54	77.126	5.657	21.738	2,50	1.192	88.804	102	NO
	100,0 %	1.600	6,19	77.126	103.301	9.909	2,50	1.192	88.804	102	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**				
Trave 15-16	0%	3.366	6,73	169.270	23.547	22.670	2,50	1.691	156.198	127	NO
	25,0%	3.366	7,00	169.270	23.547	47.303	2,50	1.691	156.198	127	NO
	50,0%	3.366	7,00	169.270	23.547	42.602	2,50	1.691	156.198	127	NO
	75,0%	3.366	7,00	169.270	23.547	63.684	2,50	1.691	156.198	127	NO
	100%	3.366	3,64	169.270	23.547	12.254	2,50	1.691	156.198	127	NO
Trave 16-17	0%	2.020	9,42	169.270	23.547	19.024	2,50	1.691	156.198	127	NO
	25,0%	2.020	11,66	169.270	23.547	67.069	2,50	1.691	156.198	127	NO
	50,0%	2.020	11,66	169.270	23.547	47.867	2,50	1.691	156.198	127	NO
	75,0%	2.020	11,66	169.270	23.547	68.573	2,50	1.691	156.198	127	NO
	100%	2.020	9,74	169.270	23.547	19.682	2,50	1.691	156.198	127	NO
Trave 17-18	0%	2.247	8,88	169.270	23.547	19.964	2,50	1.691	156.198	127	NO
	25,0%	2.247	10,48	169.270	23.547	67.069	2,50	1.691	156.198	127	NO
	50,0%	2.247	10,48	169.270	23.547	47.303	2,50	1.691	156.198	127	NO
	75,0%	2.247	10,48	169.270	23.547	68.385	2,50	1.691	156.198	127	NO
	100%	2.247	8,38	169.270	23.547	18.836	2,50	1.691	156.198	127	NO
Trave 18-19	0%	2.303	8,18	169.270	23.547	18.836	2,50	1.691	156.198	127	NO
	25,0%	2.303	10,22	169.270	23.547	68.385	2,50	1.691	156.198	127	NO
	50,0%	2.303	10,22	169.270	23.547	47.303	2,50	1.691	156.198	127	NO
	75,0%	2.303	10,22	169.270	23.547	67.069	2,50	1.691	156.198	127	NO
	100%	2.303	8,55	169.270	23.547	19.682	2,50	1.691	156.198	127	NO
Trave 19-20	0%	1.953	9,93	169.270	23.547	19.400	2,50	1.691	156.198	127	NO
	25,0%	1.953	12,06	169.270	23.547	68.573	2,50	1.691	156.198	127	NO
	50,0%	1.953	12,06	169.270	23.547	47.679	2,50	1.691	156.198	127	NO
	75,0%	1.953	12,06	169.270	23.547	68.573	2,50	1.691	156.198	127	NO
	100%	1.953	10,46	169.270	23.547	20.434	2,50	1.691	156.198	127	NO
Trave 20-21	0%	1.816	9,39	169.270	23.547	17.049	2,50	1.691	156.198	127	NO
	25,0%	1.816	12,97	169.270	23.547	64.248	2,50	1.691	156.198	127	NO
	50,0%	1.816	12,97	169.270	23.547	44.107	2,50	1.691	156.198	127	NO
	75,0%	1.816	12,97	169.270	23.547	47.867	2,50	1.691	156.198	127	NO
	100,0 %	1.816	12,97	169.270	23.547	29.345	2,50	1.691	156.198	127	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**				
Trave 22-23	0%	2.308	8,96	137.324	65.621	20.690	2,50	1.520	134.400	120	NO
	25,0%	2.308	1,82	137.324	4.206	38.241	2,50	1.520	134.400	120	NO
	50,0%	2.308	1,82	137.324	4.206	37.161	2,50	1.520	134.400	120	NO
	75,0%	2.308	1,82	137.324	4.206	44.641	2,50	1.520	134.400	120	NO
	100%	2.308	7,68	137.324	65.621	17.730	2,50	1.520	134.400	120	NO
Trave 23-24	0%	1.821	11,96	137.324	65.621	21.780	2,50	1.520	134.400	120	NO
	25,0%	1.821	2,31	137.324	4.206	48.241	2,50	1.520	134.400	120	NO
	50,0%	1.821	2,31	137.324	4.206	39.681	2,50	1.520	134.400	120	NO
	75,0%	1.821	2,31	137.324	4.206	42.021	2,50	1.520	134.400	120	NO
	100,0 %	1.821	8,74	137.324	65.621	15.920	2,50	1.520	134.400	120	NO
Trave 24-25	0%	1.864	8,69	137.324	65.621	16.190	2,50	1.520	134.400	120	NO
	25,0%	1.864	2,26	137.324	4.206	42.201	2,50	1.520	134.400	120	NO
	50,0%	1.864	2,26	137.324	4.206	39.321	2,50	1.520	134.400	120	NO
	75,0%	1.864	2,26	137.324	4.206	42.021	2,50	1.520	134.400	120	NO
	100%	1.864	8,54	137.324	65.621	15.920	2,50	1.520	134.400	120	NO
Trave 25-26	0%	1.882	8,46	137.324	65.621	15.920	2,50	1.520	134.400	120	NO
	25,0%	1.882	2,23	137.324	4.206	42.021	2,50	1.520	134.400	120	NO
	50,0%	1.882	2,23	137.324	4.206	39.501	2,50	1.520	134.400	120	NO
	75,0%	1.882	2,23	137.324	4.206	42.201	2,50	1.520	134.400	120	NO
	100%	1.882	8,60	137.324	65.621	16.190	2,50	1.520	134.400	120	NO
Trave 26-27	0%	1.780	8,79	137.324	65.621	15.650	2,50	1.520	134.400	120	NO
	25,0%	1.780	2,36	137.324	4.206	42.021	2,50	1.520	134.400	120	NO
	50,0%	1.780	2,36	137.324	4.206	39.681	2,50	1.520	134.400	120	NO
	75,0%	1.780	2,36	137.324	4.206	48.601	2,50	1.520	134.400	120	NO
	100,0 %	1.780	12,54	137.324	65.621	22.320	2,50	1.520	134.400	120	NO
Trave 27-28	0%	1.615	11,98	137.324	65.621	19.350	2,50	1.520	134.400	120	NO
	25,0%	1.615	2,60	137.324	4.206	46.081	2,50	1.520	134.400	120	NO
	50,0%	1.615	2,60	137.324	4.206	38.061	2,50	1.520	134.400	120	NO
	75,0%	1.615	2,60	137.324	4.206	38.601	2,50	1.520	134.400	120	NO
	100%	1.615	13,98	137.324	65.621	22.580	2,50	1.520	134.400	120	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-8-15-22**				
Trave 1-8	0%	7.264	3,70	106.287	79.349	26.893	2,50	1.356	112.346	111	NO
	25,0%	7.264	4,05	106.287	29.846	29.423	2,50	1.356	112.346	111	NO
	50,0%	7.264	4,11	106.287	29.846	39.374	2,50	1.356	112.346	111	NO
	75,0%	7.264	4,11	106.287	29.846	30.603	2,50	1.356	112.346	111	NO
	100,0 %	7.264	3,82	106.287	79.349	27.736	2,50	1.356	112.346	111	NO
Trave 8-15	0%	2.523	11,56	106.287	79.349	29.170	2,50	1.356	112.346	111	NO
	25,0%	2.523	7,03	106.287	17.745	34.988	2,50	1.356	112.346	111	NO
	50,0%	2.523	7,03	106.287	17.745	39.542	2,50	1.356	112.346	111	NO
	75,0%	2.523	7,03	106.287	17.745	31.109	2,50	1.356	112.346	111	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	
	100%	2.523	10,29	106.287	79.349	25.965	2,50	1.356	112.346	111	NO
Trave 15-22	0%	2.965	9,24	106.287	79.349	27.399	2,50	1.356	112.346	111	NO
	25,0%	2.965	2,41	106.287	7.157	34.145	2,50	1.356	112.346	111	NO
	50,0%	2.965	2,41	106.287	7.157	39.374	2,50	1.356	112.346	111	NO
	75,0%	2.965	2,41	106.287	7.157	33.302	2,50	1.356	112.346	111	NO
	100,0 %	2.965	8,76	106.287	79.349	25.965	2,50	1.356	112.346	111	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 2-9-16-23**				
Trave 2-9	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 9-16	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 16-23	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 3-10-17-24**				
Trave 3-10	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 10-17	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 17-24	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 4-11-18-25**				
Trave 4-11	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 11-18	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 18-25	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 5-12-19-26**				
Trave 5-12	0%	1.068	2,93	51.245	142.782	3.128	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.068	3,52	51.245	3.759	10.091	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.068	3,52	51.245	3.759	18.567	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.068	3,52	51.245	3.759	13.481	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	1.068	6,44	51.245	142.782	6.882	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 12-19	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 19-26	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 6-13-20-27**				
Trave 6-13	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 13-20	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 20-27	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 7-14-21-28**				
Trave 7-14	0%	1.719	3,94	51.245	142.782	6.774	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.719	4,92	51.245	9.320	8.463	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.719	5,42	51.245	9.320	19.293	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.719	2,70	51.245	9.320	4.642	2,50	992	59.004	102	NO
	100%	1.719	1,76	51.245	142.782	3.020	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 14-21	0%	1.069	7,57	51.245	142.782	8.093	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.069	3,52	51.245	3.759	14.571	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.069	3,52	51.245	3.759	22.199	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.069	3,52	51.245	3.759	14.571	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	1.069	7,12	51.245	142.782	7.608	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 21-28	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-2-1b-3-4-5-6-7**				
Trave 1-2	0%	3.804	5,85	106.287	79.349	22.254	2,50	1.356	112.346	111	NO
	25,0%	3.804	1,88	106.287	7.157	30.603	2,50	1.356	112.346	111	NO
	50,0%	3.804	1,88	106.287	7.157	39.542	2,50	1.356	112.346	111	NO
	75,0%	3.804	1,88	106.287	7.157	29.423	2,50	1.356	112.346	111	NO
	100%	3.804	7,40	106.287	79.349	28.158	2,50	1.356	112.346	111	NO
Trave 2-1b	0%	11.457	2,24	106.287	79.349	25.628	2,50	1.356	112.346	111	NO
	25,0%	11.457	2,61	106.287	29.846	31.615	2,50	1.356	112.346	111	NO
	50,0%	11.457	2,61	106.287	29.846	39.374	2,50	1.356	112.346	111	NO
	75,0%	11.457	2,61	106.287	29.846	42.072	2,50	1.356	112.346	111	NO
	100%	11.457	2,61	106.287	29.846	38.868	2,50	1.356	112.346	111	NO
Trave 1b-3	0%	16.575	1,28	106.287	29.846	21.158	2,50	1.356	112.346	111	NO
	25,0%	16.575	1,39	106.287	29.846	23.013	2,50	1.356	112.346	111	NO
	50,0%	16.575	1,80	106.287	29.846	30.435	2,50	1.356	112.346	111	NO
	75,0%	16.575	1,41	106.287	79.349	23.444	2,50	1.356	112.346	111	NO
	100%	16.575	1,52	106.287	79.349	25.215	2,50	1.356	112.346	111	NO
Trave 3-4	0%	2.938	9,93	106.287	79.349	29.170	2,50	1.356	112.346	111	NO
	25,0%	2.938	2,44	106.287	7.157	33.976	2,50	1.356	112.346	111	NO
	50,0%	2.938	2,44	106.287	7.157	37.350	2,50	1.356	112.346	111	NO
	75,0%	2.938	2,44	106.287	7.157	30.603	2,50	1.356	112.346	111	NO
	100,0 %	2.938	6,43	106.287	79.349	18.881	2,50	1.356	112.346	111	NO
Trave 4-5	0%	2.717	5,23	137.324	65.621	14.210	2,50	1.520	134.400	120	NO
	25,0%	2.717	1,55	137.324	4.206	35.001	2,50	1.520	134.400	120	NO
	50,0%	2.717	1,55	137.324	4.206	38.421	2,50	1.520	134.400	120	NO
	75,0%	2.717	1,55	137.324	4.206	34.821	2,50	1.520	134.400	120	NO
	100%	2.717	4,83	137.324	65.621	13.130	2,50	1.520	134.400	120	NO
Trave 5-6	0%	2.411	5,33	137.324	65.621	12.860	2,50	1.520	134.400	120	NO
	25,0%	2.411	1,74	137.324	4.206	33.201	2,50	1.520	134.400	120	NO
	50,0%	2.411	1,74	137.324	4.206	38.421	2,50	1.520	134.400	120	NO
	75,0%	2.411	1,74	137.324	4.206	41.221	2,50	1.520	134.400	120	NO
	100%	2.411	8,10	137.324	65.621	19.530	2,50	1.520	134.400	120	NO
Trave 6-7	0%	2.114	7,07	137.324	65.621	14.940	2,50	1.520	134.400	120	NO
	25,0%	2.114	1,99	137.324	4.206	38.521	2,50	1.520	134.400	120	NO
	50,0%	2.114	1,99	137.324	4.206	37.701	2,50	1.520	134.400	120	NO
	75,0%	2.114	1,99	137.324	4.206	30.501	2,50	1.520	134.400	120	NO
	100%	2.114	6,34	137.324	65.621	13.400	2,50	1.520	134.400	120	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 7b-8-9-8b-10-11-12-13-14**				
Trave 7b-8	0%	7.714	5,34	106.287	79.349	41.229	2,50	1.356	112.346	111	NO
	25,0%	7.714	5,34	106.287	79.349	41.229	2,50	1.356	112.346	111	NO
	50,0%	10.712	3,85	106.287	43.808	41.229	2,50	1.356	112.346	111	NO
	75,0%	8.955	4,51	106.287	79.349	40.386	2,50	1.356	112.346	111	NO
	100%	9.459	3,80	106.287	79.349	35.916	2,50	1.356	112.346	111	NO
Trave 8-9	0%	8.018	1,53	106.287	79.349	12.303	2,50	1.356	112.346	111	NO
	25,0%	8.018	2,21	106.287	17.745	29.085	2,50	1.356	112.346	111	NO
	50,0%	8.018	2,21	106.287	17.745	37.181	2,50	1.356	112.346	111	NO
	75,0%	8.018	2,21	106.287	17.745	34.408	2,50	1.356	112.346	111	NO
	100%	8.018	2,97	106.287	79.349	23.782	2,50	1.356	112.346	111	NO
Trave 9-8b	0%	9.447	2,30	106.287	79.349	21.683	2,50	1.356	112.346	111	NO
	25,0%	9.447	1,88	106.287	17.745	27.492	2,50	1.356	112.346	111	NO
	50,0%	9.447	1,88	106.287	17.745	36.937	2,50	1.356	112.346	111	NO
	75,0%	9.447	1,88	106.287	17.745	40.985	2,50	1.356	112.346	111	NO
	100,0 %	9.447	1,88	106.287	17.745	39.299	2,50	1.356	112.346	111	NO
Trave 8b-10	0%	13.064	1,36	106.287	17.745	22.264	2,50	1.356	112.346	111	NO
	25,0%	13.064	1,36	106.287	17.745	42.278	2,50	1.356	112.346	111	NO
	50,0%	13.064	1,36	106.287	17.745	42.691	2,50	1.356	112.346	111	NO
	75,0%	13.064	2,20	106.287	79.349	28.692	2,50	1.356	112.346	111	NO
	100,0 %	13.064	1,74	106.287	79.349	22.788	2,50	1.356	112.346	111	NO
Trave 10-11	0%	1.847	7,81	77.126	103.301	14.425	2,50	1.192	88.804	102	NO
	25,0%	1.847	3,06	77.126	5.657	43.848	2,50	1.192	88.804	102	NO
	50,0%	1.847	3,06	77.126	5.657	19.244	2,50	1.192	88.804	102	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	
	75,0%	1.847	3,06	77.126	5.657	42.028	2,50	1.192	88.804	102	NO
	100%	1.847	3,54	77.126	103.301	6.538	2,50	1.192	88.804	102	NO
Trave 11-12	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 12-13	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 13-14	0%	2.088	5,09	77.126	103.301	10.633	2,50	1.192	88.804	102	NO
	25,0%	2.088	2,71	77.126	5.657	42.331	2,50	1.192	88.804	102	NO
	50,0%	2.088	2,71	77.126	5.657	20.003	2,50	1.192	88.804	102	NO
	75,0%	2.088	2,71	77.126	5.657	31.546	2,50	1.192	88.804	102	NO
	100,0 %	2.088	2,36	77.126	103.301	4.921	2,50	1.192	88.804	102	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**				
Trave 15-16	0%	5.995	2,72	195.754	39.944	16.314	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	5.995	6,66	195.754	39.944	47.007	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	5.995	6,35	195.754	39.944	38.066	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	5.995	6,66	195.754	39.944	63.620	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	5.995	1,86	195.754	39.944	11.153	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 16-17	0%	4.600	3,98	195.754	39.944	18.307	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	4.600	8,68	195.754	39.944	71.501	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	4.600	8,68	195.754	39.944	44.288	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	4.600	8,68	195.754	39.944	64.749	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	4.600	3,12	195.754	39.944	14.355	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 17-18	0%	4.203	3,34	195.754	39.944	14.044	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	4.203	9,50	195.754	39.944	63.920	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	4.203	9,50	195.754	39.944	44.080	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	4.203	9,50	195.754	39.944	64.957	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	4.203	3,34	195.754	39.944	14.044	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 18-19	0%	4.092	3,28	195.754	39.944	13.422	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	4.092	9,76	195.754	39.944	64.127	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	4.092	9,76	195.754	39.944	44.080	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	4.092	9,76	195.754	39.944	65.164	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	4.092	3,58	195.754	39.944	14.667	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 19-20	0%	4.260	3,22	195.754	39.944	13.733	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	4.260	9,38	195.754	39.944	64.335	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	4.260	9,38	195.754	39.944	44.495	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	4.260	9,38	195.754	39.944	64.127	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	4.260	3,30	195.754	39.944	14.044	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 20-21	0%	3.641	1,45	195.754	5.276	9.689	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	3.641	1,45	195.754	5.276	59.357	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	3.641	1,45	195.754	5.276	40.762	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	3.641	1,45	195.754	5.276	43.366	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100,0 %	3.641	1,45	195.754	5.276	17.339	2,50	1.655	168.595	136	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**				
Trave 22-23	0%	3.497	1,86	137.324	65.621	6.490	2,50	1.520	134.400	120	NO
	25,0%	3.497	9,11	137.324	31.843	35.561	2,50	1.520	134.400	120	NO
	50,0%	3.497	7,28	137.324	31.843	25.460	2,50	1.520	134.400	120	NO
	75,0%	3.497	9,11	137.324	31.843	44.481	2,50	1.520	134.400	120	NO
	100%	3.497	1,52	137.324	65.621	5.330	2,50	1.520	134.400	120	NO
Trave 23-24	0%	2.942	3,74	137.324	65.621	11.000	2,50	1.520	134.400	120	NO
	25,0%	2.942	1,43	137.324	4.206	48.621	2,50	1.520	134.400	120	NO
	50,0%	2.942	1,43	137.324	4.206	29.961	2,50	1.520	134.400	120	NO
	75,0%	2.942	1,43	137.324	4.206	49.521	2,50	1.520	134.400	120	NO
	100,0 %	2.942	4,20	137.324	65.621	12.350	2,50	1.520	134.400	120	NO
Trave 24-25	0%	2.602	4,54	137.324	65.621	11.810	2,50	1.520	134.400	120	NO
	25,0%	2.602	1,62	137.324	4.206	48.441	2,50	1.520	134.400	120	NO
	50,0%	2.602	1,62	137.324	4.206	29.961	2,50	1.520	134.400	120	NO
	75,0%	2.602	1,62	137.324	4.206	49.701	2,50	1.520	134.400	120	NO
	100%	2.602	4,75	137.324	65.621	12.350	2,50	1.520	134.400	120	NO
Trave 25-26	0%	2.757	4,19	137.324	65.621	11.540	2,50	1.520	134.400	120	NO
	25,0%	2.757	1,53	137.324	4.206	48.621	2,50	1.520	134.400	120	NO
	50,0%	2.757	1,53	137.324	4.206	29.961	2,50	1.520	134.400	120	NO
	75,0%	2.757	1,53	137.324	4.206	49.701	2,50	1.520	134.400	120	NO
	100%	2.757	4,48	137.324	65.621	12.350	2,50	1.520	134.400	120	NO
Trave 26-27	0%	2.570	4,49	137.324	65.621	11.540	2,50	1.520	134.400	120	NO
	25,0%	2.570	1,64	137.324	4.206	48.621	2,50	1.520	134.400	120	NO
	50,0%	2.570	1,64	137.324	4.206	29.961	2,50	1.520	134.400	120	NO
	75,0%	2.570	1,64	137.324	4.206	49.521	2,50	1.520	134.400	120	NO
	100,0 %	2.570	4,81	137.324	65.621	12.350	2,50	1.520	134.400	120	NO
Trave 27-28	0%	2.738	2,74	137.324	65.621	7.490	2,50	1.520	134.400	120	NO
	25,0%	2.738	1,54	137.324	4.206	45.201	2,50	1.520	134.400	120	NO
	50,0%	2.738	1,54	137.324	4.206	28.701	2,50	1.520	134.400	120	NO
	75,0%	2.738	1,54	137.324	4.206	36.821	2,50	1.520	134.400	120	NO
	100%	2.738	3,75	137.324	65.621	10.270	2,50	1.520	134.400	120	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 9b-10b-11b**				
Trave 9b-10b	0%	3.466	2,16	16.852	90.079	7.488	2,50	592	19.404	102	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	
	25,0%	3.466	2,16	16.852	14.115	7.488	2,50	592	19.404	102	NO
	50,0%	3.023	2,48	16.852	14.115	7.488	2,50	592	19.404	102	NO
	75,0%	3.426	1,41	16.852	14.115	4.819	2,50	592	19.404	102	NO
	100%	3.426	1,74	16.852	14.115	5.953	2,50	592	19.404	102	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-8-11b-15-22**				
Trave 1-8	0%	1.932	10,03	106.287	79.349	19.387	2,50	1.356	112.346	111	NO
	25,0%	1.932	11,74	106.287	29.846	22.676	2,50	1.356	112.346	111	NO
	50,0%	1.932	15,45	106.287	29.846	32.796	2,50	1.356	112.346	111	NO
	75,0%	1.932	15,45	106.287	29.846	37.856	2,50	1.356	112.346	111	NO
	100,0 %	1.932	27,89	106.287	79.349	53.879	2,50	1.356	112.346	111	NO
Trave 8-11b	0%	10.733	2,97	106.287	79.349	31.868	2,50	1.356	112.346	111	NO
	25,0%	5.643	7,87	106.287	79.349	44.434	2,50	1.356	112.346	111	NO
	50,0%	5.540	5,39	106.287	29.846	54.553	2,50	1.356	112.346	111	NO
	75,0%	7.516	3,97	106.287	29.846	51.349	2,50	1.356	112.346	111	NO
	100%	6.777	4,40	106.287	29.846	38.362	2,50	1.356	112.346	111	NO
Trave 11b-15	0%	18.766	1,59	106.287	29.846	30.772	2,50	1.356	112.346	111	NO
	25,0%	18.766	1,59	106.287	29.846	30.940	2,50	1.356	112.346	111	NO
	50,0%	18.766	1,56	106.287	29.846	29.254	2,50	1.356	112.346	111	NO
	75,0%	18.766	1,59	106.287	29.846	34.482	2,50	1.356	112.346	111	NO
	100,0 %	18.766	1,82	106.287	79.349	34.061	2,50	1.356	112.346	111	NO
Trave 15-22	0%	2.554	17,30	106.287	79.349	44.181	2,50	1.356	112.346	111	NO
	25,0%	2.554	2,80	106.287	7.157	31.109	2,50	1.356	112.346	111	NO
	50,0%	2.554	2,80	106.287	7.157	39.542	2,50	1.356	112.346	111	NO
	75,0%	2.554	2,80	106.287	7.157	30.603	2,50	1.356	112.346	111	NO
	100,0 %	2.554	9,18	106.287	79.349	23.435	2,50	1.356	112.346	111	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 3-10-17-24**				
Trave 3-10	0%	1.356	5,61	51.245	142.782	7.608	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.356	6,87	51.245	9.320	13.360	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.356	6,87	51.245	9.320	20.867	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.356	6,87	51.245	9.320	13.239	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	1.356	6,15	51.245	142.782	8.335	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 10-17	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 17-24	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 4-11-18-25**				
Trave 4-11	0%	1.174	3,86	51.245	142.782	4.534	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.174	7,94	51.245	9.320	10.158	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.174	7,94	51.245	9.320	19.414	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.174	5,71	51.245	9.320	6.700	2,50	992	59.004	102	NO
	100%	1.174	4,64	51.245	142.782	5.442	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 11-18	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 18-25	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 15-14b-P4**				
Trave 15-14b	0%	12.940	1,85	68.441	82.255	24.001	2,50	1.192	78.804	102	NO
	25,0%	12.940	1,99	68.441	82.255	25.751	2,50	1.192	78.804	102	NO
	50,0%	12.940	1,49	68.441	19.238	44.054	2,50	1.192	78.804	102	NO
	75,0%	12.940	1,49	68.441	19.238	40.061	2,50	1.192	78.804	102	NO
	100,0 %	12.940	1,49	68.441	19.238	35.052	2,50	1.192	78.804	102	NO
Trave 14b-P4	0%	2.784	6,91	68.441	19.238	47.299	2,50	1.192	78.804	102	NO
	25,0%	2.784	6,91	68.441	19.238	32.764	2,50	1.192	78.804	102	NO
	50,0%	2.784	6,91	68.441	19.238	35.052	2,50	1.192	78.804	102	NO
	75,0%	2.784	6,91	68.441	19.238	28.577	2,50	1.192	78.804	102	NO
	100%	2.784	9,10	68.441	82.255	25.347	2,50	1.192	78.804	102	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 5-12-19-26**				
Trave 5-12	0%	1.592	3,99	51.245	142.782	6.350	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.592	2,36	51.245	3.759	7.978	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.592	2,36	51.245	3.759	18.445	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.592	2,36	51.245	3.759	6.216	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	1.592	2,58	51.245	142.782	4.110	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 12-19	0%	1.511	4,84	51.245	142.782	7.306	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.511	6,17	51.245	9.320	14.450	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.511	6,17	51.245	9.320	17.356	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.511	6,17	51.245	9.320	13.723	2,50	992	59.004	102	NO
	100%	1.511	3,79	51.245	142.782	5.731	2,50	992	59.004	102	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	$Ctg\Theta$	u_m	A	t	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	
Trave 19-26	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 6-13-20-27**				
Trave 6-13	0%	1.503	2,70	51.245	142.782	4.063	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.503	2,50	51.245	3.759	12.593	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.503	2,50	51.245	3.759	24.755	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.503	2,50	51.245	3.759	9.983	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	1.503	4,40	51.245	142.782	6.606	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 13-20	0%	1.504	5,22	51.245	142.782	7.857	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.504	6,20	51.245	9.320	17.060	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.504	6,20	51.245	9.320	19.777	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.504	6,20	51.245	9.320	14.759	2,50	992	59.004	102	NO
	100%	1.504	3,78	51.245	142.782	5.678	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 20-27	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 7-14-21-28**				
Trave 7-14	0%	1.793	3,22	51.245	142.782	5.772	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.793	5,20	51.245	9.320	13.575	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.793	5,20	51.245	9.320	29.303	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.793	3,51	51.245	9.320	6.296	2,50	992	59.004	102	NO
	100%	1.793	1,29	51.245	142.782	2.321	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 14-21	0%	1.311	1,93	51.245	142.782	2.529	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.311	2,87	51.245	3.759	14.154	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.311	2,87	51.245	3.759	20.988	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.311	2,87	51.245	3.759	12.943	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	1.311	1,42	51.245	142.782	1.863	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 21-28	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 9-16-23**				
Trave 9-16	0%	1.436	8,50	51.245	142.782	12.210	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.436	2,62	51.245	3.759	16.145	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.436	2,62	51.245	3.759	22.199	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.436	2,62	51.245	3.759	17.114	2,50	992	59.004	102	NO
	100%	1.436	8,63	51.245	142.782	12.391	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 16-23	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 7b-9b**				
Trave 7b-9b	0%	1.128	6,64	16.852	90.079	7.488	2,50	592	19.404	102	NO
	25,0%	1.434	5,22	16.852	14.115	7.488	2,50	592	19.404	102	NO
	50,0%	1.652	4,53	16.852	14.115	7.488	2,50	592	19.404	102	NO
	75,0%	1.694	4,42	16.852	14.115	7.488	2,50	592	19.404	102	NO
	100,0 %	1.511	4,96	16.852	90.079	7.488	2,50	592	19.404	102	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.

T_{Ed} Momento torcente di progetto.

CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

T_{Rcd} Momento resistente del calcestruzzo.

T_{Rsd} Momento resistente delle staffe.

T_{Rld} Momento resistente dell'armatura longitudinale.

$Ctg\Theta$ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.

u_m Perimetro medio del nucleo resistente.

A Area racchiusa dalla fibra media del profilo periferico (u_m).

t Spessore della sezione cava.

R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7**			
Trave 1-2	0%	2697	+	44.495	690.668	106.287	2,50	11,14
			-	0	690.668	106.287	2,50	VNR
	12,5%	2697	+	41.137	690.668	106.287	2,50	11,77
			-	0	690.668	106.287	2,50	VNR
	25,0%	2697	+	31.688	690.668	106.287	2,50	14,03
			-	-2.841	690.668	106.287	2,50	33,91

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	37,5%	2697	+	22.237	690.668	106.287	2,50	17,37
			-	-12.296	690.668	106.287	2,50	23,16
	50,0%	2697	+	12.784	690.668	106.287	2,50	22,79
			-	-21.753	690.668	106.287	2,50	17,58
	62,5%	2697	+	3.327	690.668	106.287	2,50	33,12
			-	-31.213	690.668	106.287	2,50	14,17
	75,0%	2697	+	0	690.668	106.287	2,50	VNR
			-	-40.675	690.668	106.287	2,50	11,87
	87,5%	2697	+	0	690.668	106.287	2,50	VNR
			-	-50.141	690.668	106.287	2,50	10,21
	100%	2697	+	0	690.668	106.287	2,50	VNR
			-	-53.789	690.668	106.287	2,50	9,68
Trave 2-3	0%	1316	+	51.517	691.057	106.287	2,50	11,50
			-	0	691.057	106.287	2,50	VNR
	12,5%	1316	+	47.271	691.057	106.287	2,50	12,38
			-	0	691.057	106.287	2,50	VNR
	25,0%	1316	+	37.202	691.057	106.287	2,50	15,10
			-	0	691.057	106.287	2,50	VNR
	37,5%	1316	+	27.130	691.057	106.287	2,50	19,36
			-	-5.697	691.057	106.287	2,50	48,48
	50,0%	1316	+	17.055	691.057	106.287	2,50	26,98
			-	-15.776	691.057	106.287	2,50	28,40
	62,5%	1316	+	6.976	691.057	106.287	2,50	44,49
			-	-25.858	691.057	106.287	2,50	20,08
	75,0%	1316	+	0	691.057	106.287	2,50	VNR
			-	-35.942	691.057	106.287	2,50	15,53
	87,5%	1316	+	0	691.057	106.287	2,50	VNR
			-	-46.030	691.057	106.287	2,50	12,66
	100,0%	1316	+	0	691.057	106.287	2,50	VNR
			-	-50.286	691.057	106.287	2,50	11,74
Trave 3-4	0%	2181	+	53.181	691.177	106.287	2,50	10,26
			-	0	691.177	106.287	2,50	VNR
	12,5%	2181	+	48.614	691.177	106.287	2,50	11,01
			-	0	691.177	106.287	2,50	VNR
	25,0%	2181	+	38.220	691.177	106.287	2,50	13,19
			-	0	691.177	106.287	2,50	VNR
	37,5%	2181	+	27.825	691.177	106.287	2,50	16,45
			-	-7.018	691.177	106.287	2,50	32,60
	50,0%	2181	+	17.429	691.177	106.287	2,50	21,86
			-	-17.415	691.177	106.287	2,50	21,87
	62,5%	2181	+	7.032	691.177	106.287	2,50	32,58
			-	-27.813	691.177	106.287	2,50	16,46
	75,0%	2181	+	0	691.177	106.287	2,50	VNR
			-	-38.211	691.177	106.287	2,50	13,19
	87,5%	2181	+	0	691.177	106.287	2,50	VNR
			-	-48.611	691.177	106.287	2,50	11,01
	100,0%	2181	+	0	691.177	106.287	2,50	VNR
			-	-53.106	691.177	106.287	2,50	10,27
Trave 4-5	0%	1947	+	50.670	805.385	137.324	2,50	12,97
			-	0	805.385	137.324	2,50	VNR
	12,5%	1947	+	44.794	805.385	137.324	2,50	14,33
			-	0	805.385	137.324	2,50	VNR
	25,0%	1947	+	34.355	805.385	137.324	2,50	17,59
			-	0	805.385	137.324	2,50	VNR
	37,5%	1947	+	23.915	805.385	137.324	2,50	22,79
			-	-1.934	805.385	137.324	2,50	60,32
	50,0%	1947	+	13.474	805.385	137.324	2,50	32,35
			-	-12.375	805.385	137.324	2,50	33,85
	62,5%	1947	+	3.033	805.385	137.324	2,50	55,73
			-	-22.818	805.385	137.324	2,50	23,52
	75,0%	1947	+	0	805.385	137.324	2,50	VNR
			-	-33.261	805.385	137.324	2,50	18,03
	87,5%	1947	+	0	805.385	137.324	2,50	VNR
			-	-43.704	805.385	137.324	2,50	14,61
	100%	1947	+	0	805.385	137.324	2,50	VNR
			-	-49.584	805.385	137.324	2,50	13,20
Trave 5-6	0%	1619	+	50.679	805.588	137.324	2,50	13,39
			-	0	805.588	137.324	2,50	VNR
	12,5%	1619	+	44.798	805.588	137.324	2,50	14,84
			-	0	805.588	137.324	2,50	VNR
	25,0%	1619	+	34.352	805.588	137.324	2,50	18,37
			-	0	805.588	137.324	2,50	VNR
	37,5%	1619	+	23.905	805.588	137.324	2,50	24,12
			-	-2.401	805.588	137.324	2,50	67,70
	50,0%	1619	+	13.457	805.588	137.324	2,50	35,09
			-	-12.849	805.588	137.324	2,50	36,05
	62,5%	1619	+	3.008	805.588	137.324	2,50	64,42
			-	-23.299	805.588	137.324	2,50	24,56
	75,0%	1619	+	0	805.588	137.324	2,50	VNR
			-	-33.749	805.588	137.324	2,50	18,63
	87,5%	1619	+	0	805.588	137.324	2,50	VNR
			-	-44.200	805.588	137.324	2,50	15,00
	100%	1619	+	0	805.588	137.324	2,50	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-50.085	805.588	137.324	2,50	13,52
Trave 6-7	0%	1142	+	53.451	805.776	137.324	2,50	13,40
			-	0	805.776	137.324	2,50	VNR
	12,5%	1142	+	47.947	805.776	137.324	2,50	14,74
			-	0	805.776	137.324	2,50	VNR
	25,0%	1142	+	37.873	805.776	137.324	2,50	18,08
			-	0	805.776	137.324	2,50	VNR
	37,5%	1142	+	27.800	805.776	137.324	2,50	23,36
			-	-1.728	805.776	137.324	2,50	95,60
	50,0%	1142	+	17.725	805.776	137.324	2,50	32,99
			-	-11.803	805.776	137.324	2,50	43,55
	62,5%	1142	+	7.650	805.776	137.324	2,50	56,15
			-	-21.879	805.776	137.324	2,50	28,19
	75,0%	1142	+	0	805.776	137.324	2,50	VNR
			-	-31.956	805.776	137.324	2,50	20,84
	87,5%	1142	+	0	805.776	137.324	2,50	VNR
			-	-42.033	805.776	137.324	2,50	16,53
	100%	1142	+	0	805.776	137.324	2,50	VNR
			-	-47.540	805.776	137.324	2,50	14,86
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14**			
Trave 8-9	0%	0	+	71.623	538.915	-	-	VNR
			-	0	538.915	-	-	VNR
	12,5%	0	+	62.672	538.915	-	-	VNR
			-	0	538.915	-	-	VNR
	25,0%	0	+	45.639	538.915	-	-	VNR
			-	0	538.915	-	-	VNR
	37,5%	0	+	28.605	538.915	-	-	VNR
			-	-4.440	538.915	-	-	VNR
	50,0%	0	+	11.572	538.915	-	-	VNR
			-	-21.474	538.915	-	-	VNR
	62,5%	0	+	0	538.915	-	-	VNR
			-	-38.508	538.915	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	538.915	-	-	VNR
			-	-55.542	538.915	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	538.915	-	-	VNR
			-	-72.577	538.915	-	-	VNR
	100%	0	+	0	538.915	-	-	VNR
			-	-81.529	538.915	-	-	VNR
Trave 9-10	0%	1020	+	79.262	538.678	77.126	2,50	6,24
			-	0	538.678	77.126	2,50	VNR
	12,5%	1020	+	69.495	538.678	77.126	2,50	7,03
			-	0	538.678	77.126	2,50	VNR
	25,0%	1020	+	51.645	538.678	77.126	2,50	9,17
			-	0	538.678	77.126	2,50	VNR
	37,5%	1020	+	33.795	538.678	77.126	2,50	13,16
			-	0	538.678	77.126	2,50	VNR
	50,0%	1020	+	15.945	538.678	77.126	2,50	23,35
			-	-15.221	538.678	77.126	2,50	24,11
	62,5%	1020	+	0	538.678	77.126	2,50	VNR
			-	-33.072	538.678	77.126	2,50	13,40
	75,0%	1020	+	0	538.678	77.126	2,50	VNR
			-	-50.923	538.678	77.126	2,50	9,28
	87,5%	1020	+	0	538.678	77.126	2,50	VNR
			-	-68.774	538.678	77.126	2,50	7,10
	100,0%	1020	+	0	538.678	77.126	2,50	VNR
			-	-78.542	538.678	77.126	2,50	6,29
Trave 10-11	0%	1360	+	81.460	538.874	77.126	2,50	5,92
			-	0	538.874	77.126	2,50	VNR
	12,5%	1360	+	71.042	538.874	77.126	2,50	6,69
			-	0	538.874	77.126	2,50	VNR
	25,0%	1360	+	52.474	538.874	77.126	2,50	8,69
			-	0	538.874	77.126	2,50	VNR
	37,5%	1360	+	33.905	538.874	77.126	2,50	12,41
			-	0	538.874	77.126	2,50	VNR
	50,0%	1360	+	15.336	538.874	77.126	2,50	21,70
			-	-15.991	538.874	77.126	2,50	21,14
	62,5%	1360	+	0	538.874	77.126	2,50	VNR
			-	-34.560	538.874	77.126	2,50	12,23
	75,0%	1360	+	0	538.874	77.126	2,50	VNR
			-	-53.130	538.874	77.126	2,50	8,60
	87,5%	1360	+	0	538.874	77.126	2,50	VNR
			-	-71.700	538.874	77.126	2,50	6,64
	100%	1360	+	0	538.874	77.126	2,50	VNR
			-	-82.186	538.874	77.126	2,50	5,88
Trave 11-12	0%	0	+	82.126	539.077	-	-	VNR
			-	0	539.077	-	-	VNR
	12,5%	0	+	71.637	539.077	-	-	VNR
			-	0	539.077	-	-	VNR
	25,0%	0	+	53.064	539.077	-	-	VNR
			-	0	539.077	-	-	VNR
	37,5%	0	+	34.490	539.077	-	-	VNR
			-	0	539.077	-	-	VNR
	50,0%	0	+	15.916	539.077	-	-	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-14.840	539.077	-	-	VNR
	62,5%	0	+	0	539.077	-	-	VNR
			-	-33.415	539.077	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	539.077	-	-	VNR
			-	-51.990	539.077	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	539.077	-	-	VNR
			-	-70.566	539.077	-	-	VNR
	100%	0	+	0	539.077	-	-	VNR
			-	-80.567	539.077	-	-	VNR
Trave 12-13	0%	0	+	80.891	539.085	-	-	VNR
			-	0	539.085	-	-	VNR
	12,5%	0	+	71.191	539.085	-	-	VNR
			-	0	539.085	-	-	VNR
	25,0%	0	+	53.404	539.085	-	-	VNR
			-	0	539.085	-	-	VNR
	37,5%	0	+	35.618	539.085	-	-	VNR
			-	0	539.085	-	-	VNR
	50,0%	0	+	17.831	539.085	-	-	VNR
			-	-16.120	539.085	-	-	VNR
	62,5%	0	+	44	539.085	-	-	VNR
			-	-33.907	539.085	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	539.085	-	-	VNR
			-	-51.694	539.085	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	539.085	-	-	VNR
			-	-69.482	539.085	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	539.085	-	-	VNR
			-	-79.183	539.085	-	-	VNR
Trave 13-14	0%	1600	+	81.876	539.699	77.126	2,50	5,80
			-	0	539.699	77.126	2,50	VNR
	12,5%	1600	+	72.735	539.699	77.126	2,50	6,43
			-	0	539.699	77.126	2,50	VNR
	25,0%	1600	+	55.507	539.699	77.126	2,50	8,09
			-	0	539.699	77.126	2,50	VNR
	37,5%	1600	+	38.280	539.699	77.126	2,50	10,91
			-	0	539.699	77.126	2,50	VNR
	50,0%	1600	+	21.051	539.699	77.126	2,50	16,74
			-	-12.835	539.699	77.126	2,50	22,46
	62,5%	1600	+	3.823	539.699	77.126	2,50	35,93
			-	-30.064	539.699	77.126	2,50	13,08
	75,0%	1600	+	0	539.699	77.126	2,50	VNR
			-	-47.292	539.699	77.126	2,50	9,23
	87,5%	1600	+	0	539.699	77.126	2,50	VNR
			-	-64.521	539.699	77.126	2,50	7,13
	100,0%	1600	+	0	539.699	77.126	2,50	VNR
			-	-73.612	539.699	77.126	2,50	6,36
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**			
Trave 15-16	0%	3366	+	114.879	943.940	169.270	2,50	7,06
			-	0	943.940	169.270	2,50	VNR
	12,5%	3366	+	101.161	943.940	169.270	2,50	7,87
			-	0	943.940	169.270	2,50	VNR
	25,0%	3366	+	72.872	943.940	169.270	2,50	10,30
			-	0	943.940	169.270	2,50	VNR
	37,5%	3366	+	44.587	943.940	169.270	2,50	14,90
			-	-3.586	943.940	169.270	2,50	42,22
	50,0%	3366	+	16.305	943.940	169.270	2,50	26,91
			-	-31.865	943.940	169.270	2,50	18,64
	62,5%	3366	+	0	943.940	169.270	2,50	VNR
			-	-60.141	943.940	169.270	2,50	11,96
	75,0%	3366	+	0	943.940	169.270	2,50	VNR
			-	-88.414	943.940	169.270	2,50	8,81
	87,5%	3366	+	0	943.940	169.270	2,50	VNR
			-	-116.684	943.940	169.270	2,50	6,97
	100%	3366	+	0	943.940	169.270	2,50	VNR
			-	-132.161	943.940	169.270	2,50	6,25
Trave 16-17	0%	2020	+	122.179	942.817	169.270	2,50	7,07
			-	0	942.817	169.270	2,50	VNR
	12,5%	2020	+	106.546	942.817	169.270	2,50	8,00
			-	0	942.817	169.270	2,50	VNR
	25,0%	2020	+	78.495	942.817	169.270	2,50	10,51
			-	0	942.817	169.270	2,50	VNR
	37,5%	2020	+	50.446	942.817	169.270	2,50	15,28
			-	0	942.817	169.270	2,50	VNR
	50,0%	2020	+	22.401	942.817	169.270	2,50	28,02
			-	-21.556	942.817	169.270	2,50	28,74
	62,5%	2020	+	0	942.817	169.270	2,50	VNR
			-	-49.595	942.817	169.270	2,50	15,50
	75,0%	2020	+	0	942.817	169.270	2,50	VNR
			-	-77.631	942.817	169.270	2,50	10,61
	87,5%	2020	+	0	942.817	169.270	2,50	VNR
			-	-105.664	942.817	169.270	2,50	8,06
	100%	2020	+	0	942.817	169.270	2,50	VNR
			-	-121.133	942.817	169.270	2,50	7,12
Trave 17-18	0%	2247	+	121.563	942.793	169.270	2,50	7,03

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	0	942.793	169.270	2,50	VNR
	12,5%	2247	+	105.783	942.793	169.270	2,50	7,97
			-	0	942.793	169.270	2,50	VNR
	25,0%	2247	+	77.755	942.793	169.270	2,50	10,44
			-	0	942.793	169.270	2,50	VNR
	37,5%	2247	+	49.728	942.793	169.270	2,50	15,15
			-	0	942.793	169.270	2,50	VNR
	50,0%	2247	+	21.701	942.793	169.270	2,50	27,55
			-	-22.136	942.793	169.270	2,50	27,21
	62,5%	2247	+	0	942.793	169.270	2,50	VNR
			-	-50.161	942.793	169.270	2,50	15,04
	75,0%	2247	+	0	942.793	169.270	2,50	VNR
			-	-78.185	942.793	169.270	2,50	10,39
	87,5%	2247	+	0	942.793	169.270	2,50	VNR
			-	-106.208	942.793	169.270	2,50	7,94
	100%	2247	+	0	942.793	169.270	2,50	VNR
			-	-121.984	942.793	169.270	2,50	7,01
Trave 18-19	0%	2303	+	121.938	942.835	169.270	2,50	7,00
			-	0	942.835	169.270	2,50	VNR
	12,5%	2303	+	106.162	942.835	169.270	2,50	7,92
			-	0	942.835	169.270	2,50	VNR
	25,0%	2303	+	78.141	942.835	169.270	2,50	10,36
			-	0	942.835	169.270	2,50	VNR
	37,5%	2303	+	50.120	942.835	169.270	2,50	14,98
			-	0	942.835	169.270	2,50	VNR
	50,0%	2303	+	22.100	942.835	169.270	2,50	26,99
			-	-21.695	942.835	169.270	2,50	27,31
	62,5%	2303	+	0	942.835	169.270	2,50	VNR
			-	-49.714	942.835	169.270	2,50	15,08
	75,0%	2303	+	0	942.835	169.270	2,50	VNR
			-	-77.731	942.835	169.270	2,50	10,41
	87,5%	2303	+	0	942.835	169.270	2,50	VNR
			-	-105.747	942.835	169.270	2,50	7,95
	100%	2303	+	0	942.835	169.270	2,50	VNR
			-	-121.520	942.835	169.270	2,50	7,02
Trave 19-20	0%	1953	+	121.887	943.021	169.270	2,50	7,10
			-	0	943.021	169.270	2,50	VNR
	12,5%	1953	+	106.115	943.021	169.270	2,50	8,06
			-	0	943.021	169.270	2,50	VNR
	25,0%	1953	+	78.101	943.021	169.270	2,50	10,60
			-	0	943.021	169.270	2,50	VNR
	37,5%	1953	+	50.088	943.021	169.270	2,50	15,47
			-	0	943.021	169.270	2,50	VNR
	50,0%	1953	+	22.076	943.021	169.270	2,50	28,61
			-	-21.885	943.021	169.270	2,50	28,78
	62,5%	1953	+	0	943.021	169.270	2,50	VNR
			-	-49.896	943.021	169.270	2,50	15,52
	75,0%	1953	+	0	943.021	169.270	2,50	VNR
			-	-77.906	943.021	169.270	2,50	10,62
	87,5%	1953	+	0	943.021	169.270	2,50	VNR
			-	-105.915	943.021	169.270	2,50	8,07
	100%	1953	+	0	943.021	169.270	2,50	VNR
			-	-121.683	943.021	169.270	2,50	7,11
Trave 20-21	0%	1816	+	128.180	943.703	169.270	2,50	6,82
			-	0	943.703	169.270	2,50	VNR
	12,5%	1816	+	113.283	943.703	169.270	2,50	7,65
			-	0	943.703	169.270	2,50	VNR
	25,0%	1816	+	86.147	943.703	169.270	2,50	9,80
			-	0	943.703	169.270	2,50	VNR
	37,5%	1816	+	59.012	943.703	169.270	2,50	13,65
			-	0	943.703	169.270	2,50	VNR
	50,0%	1816	+	31.878	943.703	169.270	2,50	22,47
			-	-15.685	943.703	169.270	2,50	36,56
	62,5%	1816	+	4.744	943.703	169.270	2,50	63,47
			-	-42.819	943.703	169.270	2,50	17,82
	75,0%	1816	+	0	943.703	169.270	2,50	VNR
			-	-69.951	943.703	169.270	2,50	11,79
	87,5%	1816	+	0	943.703	169.270	2,50	VNR
			-	-97.083	943.703	169.270	2,50	8,80
	100,0%	1816	+	0	943.703	169.270	2,50	VNR
			-	-111.860	943.703	169.270	2,50	7,74
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**			
Trave 22-23	0%	2308	+	77.484	808.208	137.324	2,50	8,87
			-	0	808.208	137.324	2,50	VNR
	12,5%	2308	+	67.527	808.208	137.324	2,50	9,96
			-	0	808.208	137.324	2,50	VNR
	25,0%	2308	+	49.941	808.208	137.324	2,50	12,72
			-	0	808.208	137.324	2,50	VNR
	37,5%	2308	+	32.356	808.208	137.324	2,50	17,59
			-	-4.930	808.208	137.324	2,50	43,66
	50,0%	2308	+	14.771	808.208	137.324	2,50	28,50
			-	-22.515	808.208	137.324	2,50	22,39
	62,5%	2308	+	0	808.208	137.324	2,50	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-40.100	808.208	137.324	2,50	15,06
	75,0%	2308	+	0	808.208	137.324	2,50	VNR
			-	-57.684	808.208	137.324	2,50	11,34
	87,5%	2308	+	0	808.208	137.324	2,50	VNR
			-	-75.268	808.208	137.324	2,50	9,10
	100%	2308	+	0	808.208	137.324	2,50	VNR
			-	-85.225	808.208	137.324	2,50	8,18
Trave 23-24	0%	1821	+	79.546	807.400	137.324	2,50	8,95
			-	0	807.400	137.324	2,50	VNR
	12,5%	1821	+	69.720	807.400	137.324	2,50	10,04
			-	0	807.400	137.324	2,50	VNR
	25,0%	1821	+	52.267	807.400	137.324	2,50	12,82
			-	0	807.400	137.324	2,50	VNR
	37,5%	1821	+	34.815	807.400	137.324	2,50	17,74
			-	0	807.400	137.324	2,50	VNR
	50,0%	1821	+	17.363	807.400	137.324	2,50	28,76
			-	-17.205	807.400	137.324	2,50	28,93
	62,5%	1821	+	0	807.400	137.324	2,50	VNR
			-	-34.656	807.400	137.324	2,50	17,80
	75,0%	1821	+	0	807.400	137.324	2,50	VNR
			-	-52.108	807.400	137.324	2,50	12,85
	87,5%	1821	+	0	807.400	137.324	2,50	VNR
			-	-69.559	807.400	137.324	2,50	10,06
	100,0%	1821	+	0	807.400	137.324	2,50	VNR
			-	-79.383	807.400	137.324	2,50	8,96
Trave 24-25	0%	1864	+	79.307	807.295	137.324	2,50	8,94
			-	0	807.295	137.324	2,50	VNR
	12,5%	1864	+	69.482	807.295	137.324	2,50	10,04
			-	0	807.295	137.324	2,50	VNR
	25,0%	1864	+	52.032	807.295	137.324	2,50	12,82
			-	0	807.295	137.324	2,50	VNR
	37,5%	1864	+	34.581	807.295	137.324	2,50	17,73
			-	0	807.295	137.324	2,50	VNR
	50,0%	1864	+	17.131	807.295	137.324	2,50	28,74
			-	-17.285	807.295	137.324	2,50	28,58
	62,5%	1864	+	0	807.295	137.324	2,50	VNR
			-	-34.735	807.295	137.324	2,50	17,67
	75,0%	1864	+	0	807.295	137.324	2,50	VNR
			-	-52.185	807.295	137.324	2,50	12,79
	87,5%	1864	+	0	807.295	137.324	2,50	VNR
			-	-69.634	807.295	137.324	2,50	10,02
	100%	1864	+	0	807.295	137.324	2,50	VNR
			-	-79.458	807.295	137.324	2,50	8,93
Trave 25-26	0%	1882	+	79.516	807.305	137.324	2,50	8,91
			-	0	807.305	137.324	2,50	VNR
	12,5%	1882	+	69.692	807.305	137.324	2,50	10,00
			-	0	807.305	137.324	2,50	VNR
	25,0%	1882	+	52.243	807.305	137.324	2,50	12,75
			-	0	807.305	137.324	2,50	VNR
	37,5%	1882	+	34.795	807.305	137.324	2,50	17,60
			-	0	807.305	137.324	2,50	VNR
	50,0%	1882	+	17.346	807.305	137.324	2,50	28,42
			-	-17.088	807.305	137.324	2,50	28,68
	62,5%	1882	+	0	807.305	137.324	2,50	VNR
			-	-34.536	807.305	137.324	2,50	17,70
	75,0%	1882	+	0	807.305	137.324	2,50	VNR
			-	-51.983	807.305	137.324	2,50	12,80
	87,5%	1882	+	0	807.305	137.324	2,50	VNR
			-	-69.431	807.305	137.324	2,50	10,03
	100%	1882	+	0	807.305	137.324	2,50	VNR
			-	-79.253	807.305	137.324	2,50	8,94
Trave 26-27	0%	1780	+	79.714	807.474	137.324	2,50	8,95
			-	0	807.474	137.324	2,50	VNR
	12,5%	1780	+	69.892	807.474	137.324	2,50	10,05
			-	0	807.474	137.324	2,50	VNR
	25,0%	1780	+	52.446	807.474	137.324	2,50	12,83
			-	0	807.474	137.324	2,50	VNR
	37,5%	1780	+	35.000	807.474	137.324	2,50	17,76
			-	0	807.474	137.324	2,50	VNR
	50,0%	1780	+	17.555	807.474	137.324	2,50	28,82
			-	-17.001	807.474	137.324	2,50	29,40
	62,5%	1780	+	110	807.474	137.324	2,50	76,35
			-	-34.446	807.474	137.324	2,50	17,98
	75,0%	1780	+	0	807.474	137.324	2,50	VNR
			-	-51.890	807.474	137.324	2,50	12,95
	87,5%	1780	+	0	807.474	137.324	2,50	VNR
			-	-69.335	807.474	137.324	2,50	10,12
	100,0%	1780	+	0	807.474	137.324	2,50	VNR
			-	-79.156	807.474	137.324	2,50	9,01
Trave 27-28	0%	1615	+	83.166	807.856	137.324	2,50	8,72
			-	0	807.856	137.324	2,50	VNR
	12,5%	1615	+	73.890	807.856	137.324	2,50	9,69
			-	0	807.856	137.324	2,50	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	25,0%	1615	+	56.990	807.856	137.324	2,50	12,15
			-	0	807.856	137.324	2,50	VNR
	37,5%	1615	+	40.091	807.856	137.324	2,50	16,29
			-	0	807.856	137.324	2,50	VNR
	50,0%	1615	+	23.192	807.856	137.324	2,50	24,71
			-	-14.656	807.856	137.324	2,50	33,44
	62,5%	1615	+	6.293	807.856	137.324	2,50	51,15
			-	-31.554	807.856	137.324	2,50	19,68
	75,0%	1615	+	0	807.856	137.324	2,50	VNR
			-	-48.453	807.856	137.324	2,50	13,94
	87,5%	1615	+	0	807.856	137.324	2,50	VNR
			-	-65.351	807.856	137.324	2,50	10,79
	100%	1615	+	0	807.856	137.324	2,50	VNR
			-	-74.626	807.856	137.324	2,50	9,60
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-8-15-22**			
Trave 1-8	0%	7264	+	53.454	688.403	106.287	2,50	6,85
			-	-41.777	688.403	106.287	2,50	7,75
	12,5%	7264	+	53.454	688.403	106.287	2,50	6,85
			-	-43.389	688.403	106.287	2,50	7,61
	25,0%	7264	+	52.413	688.403	106.287	2,50	6,92
			-	-45.009	688.403	106.287	2,50	7,48
	37,5%	7264	+	50.806	688.403	106.287	2,50	7,04
			-	-46.636	688.403	106.287	2,50	7,35
	50,0%	7264	+	49.191	688.403	106.287	2,50	7,15
			-	-48.271	688.403	106.287	2,50	7,22
	62,5%	7264	+	47.569	688.403	106.287	2,50	7,28
			-	-49.913	688.403	106.287	2,50	7,10
	75,0%	7264	+	45.940	688.403	106.287	2,50	7,40
			-	-51.562	688.403	106.287	2,50	6,98
	87,5%	7264	+	44.303	688.403	106.287	2,50	7,54
			-	-52.639	688.403	106.287	2,50	6,91
	100,0%	7264	+	42.659	688.403	106.287	2,50	7,67
			-	-52.639	688.403	106.287	2,50	6,91
Trave 8-15	0%	2523	+	41.050	689.539	106.287	2,50	12,01
			-	-7.893	689.539	106.287	2,50	28,42
	12,5%	2523	+	39.795	689.539	106.287	2,50	12,28
			-	-12.509	689.539	106.287	2,50	23,88
	25,0%	2523	+	35.061	689.539	106.287	2,50	13,41
			-	-16.882	689.539	106.287	2,50	20,74
	37,5%	2523	+	30.569	689.539	106.287	2,50	14,69
			-	-21.013	689.539	106.287	2,50	18,45
	50,0%	2523	+	26.321	689.539	106.287	2,50	16,15
			-	-24.902	689.539	106.287	2,50	16,71
	62,5%	2523	+	22.314	689.539	106.287	2,50	17,83
			-	-28.548	689.539	106.287	2,50	15,35
	75,0%	2523	+	18.550	689.539	106.287	2,50	19,75
			-	-31.951	689.539	106.287	2,50	14,27
	87,5%	2523	+	15.029	689.539	106.287	2,50	21,96
			-	-35.112	689.539	106.287	2,50	13,39
	100%	2523	+	11.750	689.539	106.287	2,50	24,52
			-	-35.869	689.539	106.287	2,50	13,20
Trave 15-22	0%	2965	+	32.844	689.947	106.287	2,50	13,25
			-	-6.285	689.947	106.287	2,50	27,02
	12,5%	2965	+	31.095	689.947	106.287	2,50	13,71
			-	-10.205	689.947	106.287	2,50	23,43
	25,0%	2965	+	27.175	689.947	106.287	2,50	14,86
			-	-14.124	689.947	106.287	2,50	20,68
	37,5%	2965	+	23.256	689.947	106.287	2,50	16,23
			-	-18.044	689.947	106.287	2,50	18,50
	50,0%	2965	+	19.336	689.947	106.287	2,50	17,88
			-	-21.964	689.947	106.287	2,50	16,74
	62,5%	2965	+	15.416	689.947	106.287	2,50	19,90
			-	-25.883	689.947	106.287	2,50	15,29
	75,0%	2965	+	11.497	689.947	106.287	2,50	22,44
			-	-29.803	689.947	106.287	2,50	14,07
	87,5%	2965	+	7.577	689.947	106.287	2,50	25,72
			-	-33.723	689.947	106.287	2,50	13,03
	100,0%	2965	+	3.657	689.947	106.287	2,50	30,12
			-	-35.489	689.947	106.287	2,50	12,61
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 2-9-16-23**			
Trave 2-9	0%	0	+	24.773	381.627	-	-	VNR
			-	-14.093	381.627	-	-	VNR
	12,5%	0	+	24.479	381.627	-	-	VNR
			-	-15.243	381.627	-	-	VNR
	25,0%	0	+	23.326	381.627	-	-	VNR
			-	-16.385	381.627	-	-	VNR
	37,5%	0	+	22.180	381.627	-	-	VNR
			-	-17.521	381.627	-	-	VNR
	50,0%	0	+	21.041	381.627	-	-	VNR
			-	-18.650	381.627	-	-	VNR
	62,5%	0	+	19.909	381.627	-	-	VNR
			-	-19.772	381.627	-	-	VNR
	75,0%	0	+	18.783	381.627	-	-	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-20.887	381.627	-	-	VNR
	87,5%	0	+	17.664	381.627	-	-	VNR
			-	-21.996	381.627	-	-	VNR
	100,0%	0	+	16.553	381.627	-	-	VNR
			-	-22.277	381.627	-	-	VNR
Trave 9-16	0%	0	+	16.188	382.544	-	-	VNR
			-	-470	382.544	-	-	VNR
	12,5%	0	+	14.922	382.544	-	-	VNR
			-	-2.619	382.544	-	-	VNR
	25,0%	0	+	12.777	382.544	-	-	VNR
			-	-4.745	382.544	-	-	VNR
	37,5%	0	+	10.654	382.544	-	-	VNR
			-	-6.850	382.544	-	-	VNR
	50,0%	0	+	8.554	382.544	-	-	VNR
			-	-8.932	382.544	-	-	VNR
	62,5%	0	+	6.476	382.544	-	-	VNR
			-	-10.991	382.544	-	-	VNR
	75,0%	0	+	4.420	382.544	-	-	VNR
			-	-13.029	382.544	-	-	VNR
	87,5%	0	+	2.387	382.544	-	-	VNR
			-	-15.044	382.544	-	-	VNR
	100%	0	+	375	382.544	-	-	VNR
			-	-16.184	382.544	-	-	VNR
Trave 16-23	0%	0	+	15.703	382.455	-	-	VNR
			-	0	382.455	-	-	VNR
	12,5%	0	+	13.864	382.455	-	-	VNR
			-	0	382.455	-	-	VNR
	25,0%	0	+	11.174	382.455	-	-	VNR
			-	-1.043	382.455	-	-	VNR
	37,5%	0	+	8.485	382.455	-	-	VNR
			-	-3.732	382.455	-	-	VNR
	50,0%	0	+	5.796	382.455	-	-	VNR
			-	-6.421	382.455	-	-	VNR
	62,5%	0	+	3.106	382.455	-	-	VNR
			-	-9.111	382.455	-	-	VNR
	75,0%	0	+	417	382.455	-	-	VNR
			-	-11.800	382.455	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	382.455	-	-	VNR
			-	-14.490	382.455	-	-	VNR
	100%	0	+	0	382.455	-	-	VNR
			-	-16.358	382.455	-	-	VNR
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 3-10-17-24**			
Trave 3-10	0%	0	+	27.303	381.817	-	-	VNR
			-	-17.877	381.817	-	-	VNR
	12,5%	0	+	27.022	381.817	-	-	VNR
			-	-18.978	381.817	-	-	VNR
	25,0%	0	+	25.921	381.817	-	-	VNR
			-	-20.079	381.817	-	-	VNR
	37,5%	0	+	24.821	381.817	-	-	VNR
			-	-21.180	381.817	-	-	VNR
	50,0%	0	+	23.720	381.817	-	-	VNR
			-	-22.281	381.817	-	-	VNR
	62,5%	0	+	22.619	381.817	-	-	VNR
			-	-23.382	381.817	-	-	VNR
	75,0%	0	+	21.518	381.817	-	-	VNR
			-	-24.483	381.817	-	-	VNR
	87,5%	0	+	20.417	381.817	-	-	VNR
			-	-25.583	381.817	-	-	VNR
	100,0%	0	+	19.316	381.817	-	-	VNR
			-	-25.864	381.817	-	-	VNR
Trave 10-17	0%	0	+	16.022	382.662	-	-	VNR
			-	-1.916	382.662	-	-	VNR
	12,5%	0	+	14.821	382.662	-	-	VNR
			-	-3.988	382.662	-	-	VNR
	25,0%	0	+	12.750	382.662	-	-	VNR
			-	-6.059	382.662	-	-	VNR
	37,5%	0	+	10.679	382.662	-	-	VNR
			-	-8.130	382.662	-	-	VNR
	50,0%	0	+	8.608	382.662	-	-	VNR
			-	-10.201	382.662	-	-	VNR
	62,5%	0	+	6.537	382.662	-	-	VNR
			-	-12.272	382.662	-	-	VNR
	75,0%	0	+	4.466	382.662	-	-	VNR
			-	-14.343	382.662	-	-	VNR
	87,5%	0	+	2.394	382.662	-	-	VNR
			-	-16.414	382.662	-	-	VNR
	100,0%	0	+	323	382.662	-	-	VNR
			-	-17.592	382.662	-	-	VNR
Trave 17-24	0%	0	+	15.672	382.957	-	-	VNR
			-	0	382.957	-	-	VNR
	12,5%	0	+	13.833	382.957	-	-	VNR
			-	0	382.957	-	-	VNR
	25,0%	0	+	11.144	382.957	-	-	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-1.117	382.957	-	-	VNR
	37,5%	0	+	8.454	382.957	-	-	VNR
			-	-3.806	382.957	-	-	VNR
	50,0%	0	+	5.765	382.957	-	-	VNR
			-	-6.496	382.957	-	-	VNR
	62,5%	0	+	3.076	382.957	-	-	VNR
			-	-9.185	382.957	-	-	VNR
	75,0%	0	+	386	382.957	-	-	VNR
			-	-11.875	382.957	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	382.957	-	-	VNR
			-	-14.564	382.957	-	-	VNR
	100%	0	+	0	382.957	-	-	VNR
			-	-16.433	382.957	-	-	VNR
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 4-11-18-25**			
Trave 4-11	0%	0	+	35.119	381.926	-	-	VNR
			-	-28.657	381.926	-	-	VNR
	12,5%	0	+	34.822	381.926	-	-	VNR
			-	-29.774	381.926	-	-	VNR
	25,0%	0	+	33.705	381.926	-	-	VNR
			-	-30.891	381.926	-	-	VNR
	37,5%	0	+	32.588	381.926	-	-	VNR
			-	-32.008	381.926	-	-	VNR
	50,0%	0	+	31.471	381.926	-	-	VNR
			-	-33.125	381.926	-	-	VNR
	62,5%	0	+	30.354	381.926	-	-	VNR
			-	-34.242	381.926	-	-	VNR
	75,0%	0	+	29.237	381.926	-	-	VNR
			-	-35.360	381.926	-	-	VNR
	87,5%	0	+	28.120	381.926	-	-	VNR
			-	-36.477	381.926	-	-	VNR
	100%	0	+	27.003	381.926	-	-	VNR
			-	-36.774	381.926	-	-	VNR
Trave 11-18	0%	0	+	18.024	383.102	-	-	VNR
			-	-4.059	383.102	-	-	VNR
	12,5%	0	+	16.866	383.102	-	-	VNR
			-	-6.036	383.102	-	-	VNR
	25,0%	0	+	14.889	383.102	-	-	VNR
			-	-8.014	383.102	-	-	VNR
	37,5%	0	+	12.911	383.102	-	-	VNR
			-	-9.991	383.102	-	-	VNR
	50,0%	0	+	10.933	383.102	-	-	VNR
			-	-11.969	383.102	-	-	VNR
	62,5%	0	+	8.956	383.102	-	-	VNR
			-	-13.947	383.102	-	-	VNR
	75,0%	0	+	6.978	383.102	-	-	VNR
			-	-15.924	383.102	-	-	VNR
	87,5%	0	+	5.001	383.102	-	-	VNR
			-	-17.902	383.102	-	-	VNR
	100%	0	+	3.023	383.102	-	-	VNR
			-	-19.024	383.102	-	-	VNR
Trave 18-25	0%	0	+	16.184	383.174	-	-	VNR
			-	0	383.174	-	-	VNR
	12,5%	0	+	14.346	383.174	-	-	VNR
			-	0	383.174	-	-	VNR
	25,0%	0	+	11.656	383.174	-	-	VNR
			-	-1.971	383.174	-	-	VNR
	37,5%	0	+	8.967	383.174	-	-	VNR
			-	-4.660	383.174	-	-	VNR
	50,0%	0	+	6.278	383.174	-	-	VNR
			-	-7.349	383.174	-	-	VNR
	62,5%	0	+	3.588	383.174	-	-	VNR
			-	-10.039	383.174	-	-	VNR
	75,0%	0	+	899	383.174	-	-	VNR
			-	-12.728	383.174	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	383.174	-	-	VNR
			-	-15.418	383.174	-	-	VNR
	100%	0	+	0	383.174	-	-	VNR
			-	-17.286	383.174	-	-	VNR
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 5-12-19-26**			
Trave 5-12	0%	1068	+	33.510	382.016	51.245	2,50	9,21
			-	-23.136	382.016	51.245	2,50	12,28
	12,5%	1068	+	33.115	382.016	51.245	2,50	9,30
			-	-24.352	382.016	51.245	2,50	11,82
	25,0%	1068	+	31.900	382.016	51.245	2,50	9,58
			-	-25.567	382.016	51.245	2,50	11,39
	37,5%	1068	+	30.684	382.016	51.245	2,50	9,89
			-	-26.782	382.016	51.245	2,50	11,00
	50,0%	1068	+	29.469	382.016	51.245	2,50	10,21
			-	-27.997	382.016	51.245	2,50	10,62
	62,5%	1068	+	28.254	382.016	51.245	2,50	10,55
			-	-29.213	382.016	51.245	2,50	10,28
	75,0%	1068	+	27.039	382.016	51.245	2,50	10,91
			-	-30.428	382.016	51.245	2,50	9,95

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	87,5%	1068	+	25.823	382.016	51.245	2,50	11,31
			-	-31.643	382.016	51.245	2,50	9,65
	100,0%	1068	+	24.608	382.016	51.245	2,50	11,73
			-	-32.024	382.016	51.245	2,50	9,55
Trave 12-19	0%	0	+	19.129	382.161	-	-	VNR
			-	-4.016	382.161	-	-	VNR
	12,5%	0	+	17.978	382.161	-	-	VNR
			-	-5.986	382.161	-	-	VNR
	25,0%	0	+	16.007	382.161	-	-	VNR
			-	-7.957	382.161	-	-	VNR
	37,5%	0	+	14.036	382.161	-	-	VNR
			-	-9.928	382.161	-	-	VNR
	50,0%	0	+	12.065	382.161	-	-	VNR
			-	-11.899	382.161	-	-	VNR
	62,5%	0	+	10.094	382.161	-	-	VNR
			-	-13.870	382.161	-	-	VNR
	75,0%	0	+	8.124	382.161	-	-	VNR
			-	-15.841	382.161	-	-	VNR
	87,5%	0	+	6.153	382.161	-	-	VNR
			-	-17.812	382.161	-	-	VNR
	100%	0	+	4.182	382.161	-	-	VNR
			-	-18.928	382.161	-	-	VNR
Trave 19-26	0%	0	+	17.313	382.848	-	-	VNR
			-	0	382.848	-	-	VNR
	12,5%	0	+	15.476	382.848	-	-	VNR
			-	-99	382.848	-	-	VNR
	25,0%	0	+	12.787	382.848	-	-	VNR
			-	-2.788	382.848	-	-	VNR
	37,5%	0	+	10.097	382.848	-	-	VNR
			-	-5.478	382.848	-	-	VNR
	50,0%	0	+	7.408	382.848	-	-	VNR
			-	-8.167	382.848	-	-	VNR
	62,5%	0	+	4.718	382.848	-	-	VNR
			-	-10.856	382.848	-	-	VNR
	75,0%	0	+	2.029	382.848	-	-	VNR
			-	-13.546	382.848	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	382.848	-	-	VNR
			-	-16.235	382.848	-	-	VNR
	100%	0	+	0	382.848	-	-	VNR
			-	-18.104	382.848	-	-	VNR
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 6-13-20-27**			
Trave 6-13	0%	0	+	37.618	381.627	-	-	VNR
			-	-27.182	381.627	-	-	VNR
	12,5%	0	+	37.223	381.627	-	-	VNR
			-	-28.397	381.627	-	-	VNR
	25,0%	0	+	36.008	381.627	-	-	VNR
			-	-29.613	381.627	-	-	VNR
	37,5%	0	+	34.793	381.627	-	-	VNR
			-	-30.828	381.627	-	-	VNR
	50,0%	0	+	33.577	381.627	-	-	VNR
			-	-32.043	381.627	-	-	VNR
	62,5%	0	+	32.362	381.627	-	-	VNR
			-	-33.258	381.627	-	-	VNR
	75,0%	0	+	31.147	381.627	-	-	VNR
			-	-34.474	381.627	-	-	VNR
	87,5%	0	+	29.932	381.627	-	-	VNR
			-	-35.689	381.627	-	-	VNR
	100,0%	0	+	28.716	381.627	-	-	VNR
			-	-36.072	381.627	-	-	VNR
Trave 13-20	0%	0	+	20.921	382.007	-	-	VNR
			-	-5.547	382.007	-	-	VNR
	12,5%	0	+	19.770	382.007	-	-	VNR
			-	-7.518	382.007	-	-	VNR
	25,0%	0	+	17.799	382.007	-	-	VNR
			-	-9.489	382.007	-	-	VNR
	37,5%	0	+	15.828	382.007	-	-	VNR
			-	-11.460	382.007	-	-	VNR
	50,0%	0	+	13.857	382.007	-	-	VNR
			-	-13.431	382.007	-	-	VNR
	62,5%	0	+	11.887	382.007	-	-	VNR
			-	-15.402	382.007	-	-	VNR
	75,0%	0	+	9.916	382.007	-	-	VNR
			-	-17.373	382.007	-	-	VNR
	87,5%	0	+	7.945	382.007	-	-	VNR
			-	-19.344	382.007	-	-	VNR
	100%	0	+	5.974	382.007	-	-	VNR
			-	-20.461	382.007	-	-	VNR
Trave 20-27	0%	0	+	18.352	382.830	-	-	VNR
			-	0	382.830	-	-	VNR
	12,5%	0	+	16.515	382.830	-	-	VNR
			-	-1.044	382.830	-	-	VNR
	25,0%	0	+	13.826	382.830	-	-	VNR
			-	-3.733	382.830	-	-	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	37,5%	0	+	11.136	382.830	-	-	VNR
			-	-6.422	382.830	-	-	VNR
	50,0%	0	+	8.447	382.830	-	-	VNR
			-	-9.112	382.830	-	-	VNR
	62,5%	0	+	5.758	382.830	-	-	VNR
			-	-11.801	382.830	-	-	VNR
	75,0%	0	+	3.068	382.830	-	-	VNR
			-	-14.491	382.830	-	-	VNR
	87,5%	0	+	379	382.830	-	-	VNR
			-	-17.180	382.830	-	-	VNR
	100%	0	+	0	382.830	-	-	VNR
			-	-19.049	382.830	-	-	VNR
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 7-14-21-28**			
Trave 7-14	0%	1719	+	48.922	381.627	51.245	2,50	6,18
			-	-43.707	381.627	51.245	2,50	6,75
	12,5%	1719	+	48.650	381.627	51.245	2,50	6,21
			-	-44.731	381.627	51.245	2,50	6,63
	25,0%	1719	+	47.625	381.627	51.245	2,50	6,32
			-	-45.754	381.627	51.245	2,50	6,52
	37,5%	1719	+	46.602	381.627	51.245	2,50	6,42
			-	-46.776	381.627	51.245	2,50	6,41
	50,0%	1719	+	45.579	381.627	51.245	2,50	6,54
			-	-47.797	381.627	51.245	2,50	6,30
	62,5%	1719	+	44.558	381.627	51.245	2,50	6,65
			-	-48.817	381.627	51.245	2,50	6,19
	75,0%	1719	+	43.538	381.627	51.245	2,50	6,77
			-	-49.835	381.627	51.245	2,50	6,09
	87,5%	1719	+	42.519	381.627	51.245	2,50	6,90
			-	-50.853	381.627	51.245	2,50	6,00
	100%	1719	+	41.501	381.627	51.245	2,50	7,03
			-	-51.122	381.627	51.245	2,50	5,97
Trave 14-21	0%	1069	+	22.680	382.356	51.245	2,50	12,47
			-	-9.790	382.356	51.245	2,50	21,52
	12,5%	1069	+	21.611	382.356	51.245	2,50	12,92
			-	-11.614	382.356	51.245	2,50	19,52
	25,0%	1069	+	19.788	382.356	51.245	2,50	13,77
			-	-13.434	382.356	51.245	2,50	17,86
	37,5%	1069	+	17.968	382.356	51.245	2,50	14,74
			-	-15.251	382.356	51.245	2,50	16,46
	50,0%	1069	+	16.152	382.356	51.245	2,50	15,85
			-	-17.065	382.356	51.245	2,50	15,27
	62,5%	1069	+	14.339	382.356	51.245	2,50	17,13
			-	-18.874	382.356	51.245	2,50	14,24
	75,0%	1069	+	12.530	382.356	51.245	2,50	18,65
			-	-20.680	382.356	51.245	2,50	13,34
	87,5%	1069	+	10.725	382.356	51.245	2,50	20,45
			-	-22.482	382.356	51.245	2,50	12,55
	100,0%	1069	+	8.923	382.356	51.245	2,50	22,63
			-	-23.519	382.356	51.245	2,50	12,14
Trave 21-28	0%	0	+	18.349	382.846	-	-	VNR
			-	-77	382.846	-	-	VNR
	12,5%	0	+	16.665	382.846	-	-	VNR
			-	-2.523	382.846	-	-	VNR
	25,0%	0	+	14.219	382.846	-	-	VNR
			-	-4.969	382.846	-	-	VNR
	37,5%	0	+	11.773	382.846	-	-	VNR
			-	-7.416	382.846	-	-	VNR
	50,0%	0	+	9.327	382.846	-	-	VNR
			-	-9.862	382.846	-	-	VNR
	62,5%	0	+	6.880	382.846	-	-	VNR
			-	-12.308	382.846	-	-	VNR
	75,0%	0	+	4.434	382.846	-	-	VNR
			-	-14.754	382.846	-	-	VNR
	87,5%	0	+	1.988	382.846	-	-	VNR
			-	-17.201	382.846	-	-	VNR
	100%	0	+	0	382.846	-	-	VNR
			-	-18.901	382.846	-	-	VNR
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-2-1b-3-4-5-6-7**			
Trave 1-2	0%	3804	+	40.999	688.154	106.287	2,50	10,49
			-	-13.051	688.154	106.287	2,50	18,26
	12,5%	3804	+	39.455	688.154	106.287	2,50	10,74
			-	-17.056	688.154	106.287	2,50	16,51
	25,0%	3804	+	35.450	688.154	106.287	2,50	11,45
			-	-21.061	688.154	106.287	2,50	15,06
	37,5%	3804	+	31.445	688.154	106.287	2,50	12,27
			-	-25.066	688.154	106.287	2,50	13,85
	50,0%	3804	+	27.440	688.154	106.287	2,50	13,22
			-	-29.072	688.154	106.287	2,50	12,81
	62,5%	3804	+	23.434	688.154	106.287	2,50	14,32
			-	-33.077	688.154	106.287	2,50	11,93
	75,0%	3804	+	19.429	688.154	106.287	2,50	15,62
			-	-37.082	688.154	106.287	2,50	11,15
	87,5%	3804	+	15.424	688.154	106.287	2,50	17,18

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-41.087	688.154	106.287	2,50	10,47
	100%	3804	+	11.419	688.154	106.287	2,50	19,09
			-	-42.631	688.154	106.287	2,50	10,23
Trave 2-1b	0%	11457	+	50.816	688.154	106.287	2,50	5,51
			-	0	688.154	106.287	2,50	VNR
	12,5%	11457	+	50.429	688.154	106.287	2,50	5,52
			-	-368	688.154	106.287	2,50	9,23
	25,0%	11457	+	47.581	688.154	106.287	2,50	5,65
			-	-3.216	688.154	106.287	2,50	8,89
	37,5%	11457	+	44.733	688.154	106.287	2,50	5,79
			-	-6.064	688.154	106.287	2,50	8,58
	50,0%	11457	+	41.885	688.154	106.287	2,50	5,93
			-	-8.912	688.154	106.287	2,50	8,28
	62,5%	11457	+	39.036	688.154	106.287	2,50	6,08
			-	-11.761	688.154	106.287	2,50	8,01
	75,0%	11457	+	36.188	688.154	106.287	2,50	6,24
			-	-14.609	688.154	106.287	2,50	7,75
	87,5%	11457	+	33.340	688.154	106.287	2,50	6,40
			-	-17.457	688.154	106.287	2,50	7,51
	100%	11457	+	30.492	688.154	106.287	2,50	6,57
			-	-17.844	688.154	106.287	2,50	7,48
Trave 1b-3	0%	16575	+	51.731	688.154	106.287	2,50	4,33
			-	-118.003	688.154	106.287	2,50	3,05
	12,5%	16575	+	51.731	688.154	106.287	2,50	4,33
			-	-119.604	688.154	106.287	2,50	3,03
	25,0%	16575	+	51.374	688.154	106.287	2,50	4,34
			-	-121.206	688.154	106.287	2,50	3,01
	37,5%	16575	+	49.890	688.154	106.287	2,50	4,38
			-	-122.807	688.154	106.287	2,50	2,99
	50,0%	16575	+	48.288	688.154	106.287	2,50	4,42
			-	-124.409	688.154	106.287	2,50	2,97
	62,5%	16575	+	46.687	688.154	106.287	2,50	4,47
			-	-126.011	688.154	106.287	2,50	2,95
	75,0%	16575	+	45.085	688.154	106.287	2,50	4,52
			-	-127.612	688.154	106.287	2,50	2,93
	87,5%	16575	+	43.483	688.154	106.287	2,50	4,56
			-	-128.018	688.154	106.287	2,50	2,92
	100%	16575	+	41.882	688.154	106.287	2,50	4,61
			-	-128.018	688.154	106.287	2,50	2,92
Trave 3-4	0%	2938	+	64.704	688.154	106.287	2,50	8,22
			-	0	688.154	106.287	2,50	VNR
	12,5%	2938	+	58.934	688.154	106.287	2,50	8,83
			-	0	688.154	106.287	2,50	VNR
	25,0%	2938	+	45.800	688.154	106.287	2,50	10,62
			-	0	688.154	106.287	2,50	VNR
	37,5%	2938	+	32.665	688.154	106.287	2,50	13,31
			-	-8.091	688.154	106.287	2,50	25,38
	50,0%	2938	+	19.528	688.154	106.287	2,50	17,85
			-	-21.229	688.154	106.287	2,50	17,10
	62,5%	2938	+	6.390	688.154	106.287	2,50	27,08
			-	-34.369	688.154	106.287	2,50	12,89
	75,0%	2938	+	0	688.154	106.287	2,50	VNR
			-	-47.509	688.154	106.287	2,50	10,34
	87,5%	2938	+	0	688.154	106.287	2,50	VNR
			-	-60.651	688.154	106.287	2,50	8,64
	100,0%	2938	+	0	688.154	106.287	2,50	VNR
			-	-66.351	688.154	106.287	2,50	8,06
Trave 4-5	0%	2717	+	75.144	802.336	137.324	2,50	8,82
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	12,5%	2717	+	66.525	802.336	137.324	2,50	9,74
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	25,0%	2717	+	51.215	802.336	137.324	2,50	11,96
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	37,5%	2717	+	35.904	802.336	137.324	2,50	15,50
			-	-6.039	802.336	137.324	2,50	36,61
	50,0%	2717	+	20.592	802.336	137.324	2,50	22,00
			-	-21.352	802.336	137.324	2,50	21,55
	62,5%	2717	+	5.279	802.336	137.324	2,50	37,93
			-	-36.666	802.336	137.324	2,50	15,27
	75,0%	2717	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-51.981	802.336	137.324	2,50	11,82
	87,5%	2717	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-67.298	802.336	137.324	2,50	9,65
	100%	2717	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-75.922	802.336	137.324	2,50	8,74
Trave 5-6	0%	2411	+	76.085	802.336	137.324	2,50	8,90
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	12,5%	2411	+	67.460	802.336	137.324	2,50	9,84
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	25,0%	2411	+	52.139	802.336	137.324	2,50	12,12
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	37,5%	2411	+	36.818	802.336	137.324	2,50	15,76
			-	-5.920	802.336	137.324	2,50	40,10

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	50,0%	2411	+	21.495	802.336	137.324	2,50	22,55
			-	-21.244	802.336	137.324	2,50	22,71
	62,5%	2411	+	6.172	802.336	137.324	2,50	39,60
			-	-36.569	802.336	137.324	2,50	15,84
	75,0%	2411	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-51.894	802.336	137.324	2,50	12,16
	87,5%	2411	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-67.221	802.336	137.324	2,50	9,87
	100%	2411	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-75.850	802.336	137.324	2,50	8,92
Trave 6-7	0%	2114	+	79.798	802.336	137.324	2,50	8,71
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	12,5%	2114	+	71.725	802.336	137.324	2,50	9,54
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	25,0%	2114	+	56.953	802.336	137.324	2,50	11,58
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	37,5%	2114	+	42.179	802.336	137.324	2,50	14,71
			-	-6.842	802.336	137.324	2,50	41,80
	50,0%	2114	+	27.405	802.336	137.324	2,50	20,18
			-	-21.617	802.336	137.324	2,50	23,62
	62,5%	2114	+	12.629	802.336	137.324	2,50	32,12
			-	-36.393	802.336	137.324	2,50	16,46
	75,0%	2114	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-51.171	802.336	137.324	2,50	12,63
	87,5%	2114	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-65.949	802.336	137.324	2,50	10,25
	100%	2114	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-74.026	802.336	137.324	2,50	9,29
Primo Impalcato					**Travata: Trave 7b-8-9-8b-10-11-12-13-14**			
Trave 7b-8	0%	7714	+	0	689.116	106.287	2,50	VNR
			-	-12.295	689.116	106.287	2,50	11,06
	12,5%	7714	+	0	689.116	106.287	2,50	VNR
			-	-12.295	689.116	106.287	2,50	11,06
	25,0%	7714	+	0	689.116	106.287	2,50	VNR
			-	-12.295	689.116	106.287	2,50	11,06
	37,5%	10712	+	0	690.221	106.287	2,50	VNR
			-	-17.005	690.221	106.287	2,50	7,97
	50,0%	10712	+	0	690.221	106.287	2,50	VNR
			-	-17.005	690.221	106.287	2,50	7,97
	62,5%	8955	+	0	692.405	106.287	2,50	VNR
			-	-21.402	692.405	106.287	2,50	8,68
	75,0%	8955	+	0	692.405	106.287	2,50	VNR
			-	-21.402	692.405	106.287	2,50	8,68
	87,5%	9459	+	0	693.834	106.287	2,50	VNR
			-	-31.233	693.834	106.287	2,50	7,46
	100%	9459	+	0	693.834	106.287	2,50	VNR
			-	-31.233	693.834	106.287	2,50	7,46
Trave 8-9	0%	8018	+	88.792	688.154	106.287	2,50	4,89
			-	0	688.154	106.287	2,50	VNR
	12,5%	8018	+	82.461	688.154	106.287	2,50	5,12
			-	0	688.154	106.287	2,50	VNR
	25,0%	8018	+	66.210	688.154	106.287	2,50	5,83
			-	-2.396	688.154	106.287	2,50	12,67
	37,5%	8018	+	49.962	688.154	106.287	2,50	6,75
			-	-18.642	688.154	106.287	2,50	9,75
	50,0%	8018	+	33.715	688.154	106.287	2,50	8,04
			-	-34.886	688.154	106.287	2,50	7,93
	62,5%	8018	+	17.470	688.154	106.287	2,50	9,92
			-	-51.129	688.154	106.287	2,50	6,68
	75,0%	8018	+	1.227	688.154	106.287	2,50	12,95
			-	-67.369	688.154	106.287	2,50	5,77
	87,5%	8018	+	0	688.154	106.287	2,50	VNR
			-	-83.608	688.154	106.287	2,50	5,08
	100%	8018	+	0	688.154	106.287	2,50	VNR
			-	-89.933	688.154	106.287	2,50	4,85
Trave 9-8b	0%	9447	+	97.901	688.154	106.287	2,50	4,33
			-	0	688.154	106.287	2,50	VNR
	12,5%	9447	+	96.453	688.154	106.287	2,50	4,37
			-	0	688.154	106.287	2,50	VNR
	25,0%	9447	+	85.096	688.154	106.287	2,50	4,70
			-	0	688.154	106.287	2,50	VNR
	37,5%	9447	+	73.740	688.154	106.287	2,50	5,10
			-	0	688.154	106.287	2,50	VNR
	50,0%	9447	+	62.386	688.154	106.287	2,50	5,57
			-	-1.527	688.154	106.287	2,50	10,98
	62,5%	9447	+	51.034	688.154	106.287	2,50	6,13
			-	-12.876	688.154	106.287	2,50	9,29
	75,0%	9447	+	39.683	688.154	106.287	2,50	6,82
			-	-24.224	688.154	106.287	2,50	8,06
	87,5%	9447	+	28.335	688.154	106.287	2,50	7,69
			-	-35.570	688.154	106.287	2,50	7,11
	100,0%	9447	+	16.987	688.154	106.287	2,50	8,81
			-	-37.016	688.154	106.287	2,50	7,01

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
Trave 8b-10	0%	13064	+	54.901	688.154	106.287	2,50	4,93
			-	-154.834	688.154	106.287	2,50	2,87
	12,5%	13064	+	54.901	688.154	106.287	2,50	4,93
			-	-160.674	688.154	106.287	2,50	2,81
	25,0%	13064	+	53.506	688.154	106.287	2,50	4,98
			-	-166.514	688.154	106.287	2,50	2,74
	37,5%	13064	+	47.785	688.154	106.287	2,50	5,20
			-	-172.352	688.154	106.287	2,50	2,68
	50,0%	13064	+	41.945	688.154	106.287	2,50	5,44
			-	-178.189	688.154	106.287	2,50	2,62
	62,5%	13064	+	36.105	688.154	106.287	2,50	5,70
			-	-184.026	688.154	106.287	2,50	2,56
	75,0%	13064	+	30.267	688.154	106.287	2,50	5,99
			-	-189.861	688.154	106.287	2,50	2,51
	87,5%	13064	+	24.429	688.154	106.287	2,50	6,31
			-	-191.303	688.154	106.287	2,50	2,49
	100,0%	13064	+	18.592	688.154	106.287	2,50	6,67
			-	-191.303	688.154	106.287	2,50	2,49
Trave 10-11	0%	1847	+	109.593	534.891	77.126	2,50	4,37
			-	0	534.891	77.126	2,50	VNR
	12,5%	1847	+	95.179	534.891	77.126	2,50	4,95
			-	0	534.891	77.126	2,50	VNR
	25,0%	1847	+	69.473	534.891	77.126	2,50	6,50
			-	0	534.891	77.126	2,50	VNR
	37,5%	1847	+	43.768	534.891	77.126	2,50	9,45
			-	0	534.891	77.126	2,50	VNR
	50,0%	1847	+	18.061	534.891	77.126	2,50	17,33
			-	-19.118	534.891	77.126	2,50	16,75
	62,5%	1847	+	0	534.891	77.126	2,50	VNR
			-	-44.825	534.891	77.126	2,50	9,28
	75,0%	1847	+	0	534.891	77.126	2,50	VNR
			-	-70.533	534.891	77.126	2,50	6,42
	87,5%	1847	+	0	534.891	77.126	2,50	VNR
			-	-96.242	534.891	77.126	2,50	4,90
	100%	1847	+	0	534.891	77.126	2,50	VNR
			-	-110.759	534.891	77.126	2,50	4,33
Trave 11-12	0%	0	+	115.493	534.891	-	-	VNR
			-	0	534.891	-	-	VNR
	12,5%	0	+	100.973	534.891	-	-	VNR
			-	0	534.891	-	-	VNR
	25,0%	0	+	75.260	534.891	-	-	VNR
			-	0	534.891	-	-	VNR
	37,5%	0	+	49.548	534.891	-	-	VNR
			-	0	534.891	-	-	VNR
	50,0%	0	+	23.834	534.891	-	-	VNR
			-	-23.383	534.891	-	-	VNR
	62,5%	0	+	0	534.891	-	-	VNR
			-	-49.097	534.891	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	534.891	-	-	VNR
			-	-74.811	534.891	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	534.891	-	-	VNR
			-	-100.526	534.891	-	-	VNR
	100%	0	+	0	534.891	-	-	VNR
			-	-114.337	534.891	-	-	VNR
Trave 12-13	0%	0	+	113.901	534.891	-	-	VNR
			-	0	534.891	-	-	VNR
	12,5%	0	+	100.473	534.891	-	-	VNR
			-	0	534.891	-	-	VNR
	25,0%	0	+	75.852	534.891	-	-	VNR
			-	0	534.891	-	-	VNR
	37,5%	0	+	51.230	534.891	-	-	VNR
			-	-1.146	534.891	-	-	VNR
	50,0%	0	+	26.607	534.891	-	-	VNR
			-	-25.769	534.891	-	-	VNR
	62,5%	0	+	1.985	534.891	-	-	VNR
			-	-50.392	534.891	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	534.891	-	-	VNR
			-	-75.015	534.891	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	534.891	-	-	VNR
			-	-99.638	534.891	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	534.891	-	-	VNR
			-	-113.067	534.891	-	-	VNR
Trave 13-14	0%	2088	+	114.437	534.891	77.126	2,50	4,15
			-	0	534.891	77.126	2,50	VNR
	12,5%	2088	+	101.783	534.891	77.126	2,50	4,60
			-	0	534.891	77.126	2,50	VNR
	25,0%	2088	+	77.933	534.891	77.126	2,50	5,79
			-	0	534.891	77.126	2,50	VNR
	37,5%	2088	+	54.084	534.891	77.126	2,50	7,80
			-	0	534.891	77.126	2,50	VNR
	50,0%	2088	+	30.234	534.891	77.126	2,50	11,96
			-	-23.113	534.891	77.126	2,50	14,23
	62,5%	2088	+	6.384	534.891	77.126	2,50	25,64

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-46.963	534.891	77.126	2,50	8,71
	75,0%	2088	+	0	534.891	77.126	2,50	VNR
			-	-70.814	534.891	77.126	2,50	6,27
	87,5%	2088	+	0	534.891	77.126	2,50	VNR
			-	-94.664	534.891	77.126	2,50	4,90
	100,0%	2088	+	0	534.891	77.126	2,50	VNR
			-	-107.248	534.891	77.126	2,50	4,39
Primo Impalcato					**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**			
Trave 15-16	0%	5995	+	168.018	1.032.232	195.754	2,50	5,17
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	12,5%	5995	+	154.616	1.032.232	195.754	2,50	5,54
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	25,0%	5995	+	115.867	1.032.232	195.754	2,50	7,00
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	37,5%	5995	+	76.739	1.032.232	195.754	2,50	9,53
			-	-17.067	1.032.232	195.754	2,50	21,20
	50,0%	5995	+	37.614	1.032.232	195.754	2,50	14,91
			-	-56.189	1.032.232	195.754	2,50	11,76
	62,5%	5995	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-95.309	1.032.232	195.754	2,50	8,13
	75,0%	5995	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-134.427	1.032.232	195.754	2,50	6,22
	87,5%	5995	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-173.542	1.032.232	195.754	2,50	5,03
	100%	5995	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-190.827	1.032.232	195.754	2,50	4,64
Trave 16-17	0%	4600	+	175.886	1.032.232	195.754	2,50	5,16
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	12,5%	4600	+	159.331	1.032.232	195.754	2,50	5,62
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	25,0%	4600	+	120.514	1.032.232	195.754	2,50	7,13
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	37,5%	4600	+	81.701	1.032.232	195.754	2,50	9,74
			-	-2.269	1.032.232	195.754	2,50	38,92
	50,0%	4600	+	42.893	1.032.232	195.754	2,50	15,37
			-	-41.072	1.032.232	195.754	2,50	15,80
	62,5%	4600	+	4.090	1.032.232	195.754	2,50	36,42
			-	-79.870	1.032.232	195.754	2,50	9,91
	75,0%	4600	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-118.664	1.032.232	195.754	2,50	7,22
	87,5%	4600	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-157.453	1.032.232	195.754	2,50	5,68
	100%	4600	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-173.986	1.032.232	195.754	2,50	5,21
Trave 17-18	0%	4203	+	175.220	1.032.232	195.754	2,50	5,23
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	12,5%	4203	+	158.242	1.032.232	195.754	2,50	5,72
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	25,0%	4203	+	119.460	1.032.232	195.754	2,50	7,29
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	37,5%	4203	+	80.679	1.032.232	195.754	2,50	10,04
			-	-3.065	1.032.232	195.754	2,50	40,92
	50,0%	4203	+	41.898	1.032.232	195.754	2,50	16,11
			-	-41.844	1.032.232	195.754	2,50	16,13
	62,5%	4203	+	3.119	1.032.232	195.754	2,50	40,83
			-	-80.621	1.032.232	195.754	2,50	10,04
	75,0%	4203	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-119.398	1.032.232	195.754	2,50	7,29
	87,5%	4203	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-158.174	1.032.232	195.754	2,50	5,72
	100%	4203	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-175.148	1.032.232	195.754	2,50	5,23
Trave 18-19	0%	4092	+	175.576	1.032.232	195.754	2,50	5,24
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	12,5%	4092	+	158.603	1.032.232	195.754	2,50	5,73
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	25,0%	4092	+	119.831	1.032.232	195.754	2,50	7,30
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	37,5%	4092	+	81.060	1.032.232	195.754	2,50	10,06
			-	-2.823	1.032.232	195.754	2,50	42,30
	50,0%	4092	+	42.291	1.032.232	195.754	2,50	16,16
			-	-41.591	1.032.232	195.754	2,50	16,34
	62,5%	4092	+	3.522	1.032.232	195.754	2,50	41,13
			-	-80.359	1.032.232	195.754	2,50	10,13
	75,0%	4092	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-119.125	1.032.232	195.754	2,50	7,34
	87,5%	4092	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-157.890	1.032.232	195.754	2,50	5,75
	100%	4092	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-174.860	1.032.232	195.754	2,50	5,25
Trave 19-20	0%	4260	+	175.502	1.032.232	195.754	2,50	5,21
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	12,5%	4260	+	158.533	1.032.232	195.754	2,50	5,70

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	25,0%	4260	+	119.771	1.032.232	195.754	2,50	7,26
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	37,5%	4260	+	81.010	1.032.232	195.754	2,50	9,98
			-	-3.237	1.032.232	195.754	2,50	40,16
	50,0%	4260	+	42.251	1.032.232	195.754	2,50	15,95
			-	-41.996	1.032.232	195.754	2,50	16,01
	62,5%	4260	+	3.493	1.032.232	195.754	2,50	39,77
			-	-80.753	1.032.232	195.754	2,50	10,00
	75,0%	4260	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-119.509	1.032.232	195.754	2,50	7,27
	87,5%	4260	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-158.264	1.032.232	195.754	2,50	5,71
	100%	4260	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-175.229	1.032.232	195.754	2,50	5,22
Trave 20-21	0%	3641	+	186.257	1.032.232	195.754	2,50	5,02
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	12,5%	3641	+	170.497	1.032.232	195.754	2,50	5,44
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	25,0%	3641	+	132.950	1.032.232	195.754	2,50	6,78
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	37,5%	3641	+	95.404	1.032.232	195.754	2,50	9,01
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	50,0%	3641	+	57.859	1.032.232	195.754	2,50	13,40
			-	-36.718	1.032.232	195.754	2,50	18,46
	62,5%	3641	+	20.316	1.032.232	195.754	2,50	26,12
			-	-74.261	1.032.232	195.754	2,50	11,04
	75,0%	3641	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-111.802	1.032.232	195.754	2,50	7,88
	87,5%	3641	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-149.342	1.032.232	195.754	2,50	6,12
	100,0%	3641	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-164.932	1.032.232	195.754	2,50	5,61
Primo Impalcato					**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**			
Trave 22-23	0%	3497	+	117.331	802.336	137.324	2,50	5,82
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	12,5%	3497	+	102.861	802.336	137.324	2,50	6,51
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	25,0%	3497	+	77.307	802.336	137.324	2,50	8,21
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	37,5%	3497	+	51.753	802.336	137.324	2,50	11,12
			-	-9.073	802.336	137.324	2,50	27,19
	50,0%	3497	+	26.199	802.336	137.324	2,50	17,21
			-	-34.627	802.336	137.324	2,50	14,57
	62,5%	3497	+	644	802.336	137.324	2,50	38,07
			-	-60.181	802.336	137.324	2,50	9,95
	75,0%	3497	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-85.736	802.336	137.324	2,50	7,56
	87,5%	3497	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-111.290	802.336	137.324	2,50	6,09
	100%	3497	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-125.759	802.336	137.324	2,50	5,49
Trave 23-24	0%	2942	+	118.690	802.336	137.324	2,50	5,90
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	12,5%	2942	+	104.409	802.336	137.324	2,50	6,60
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	25,0%	2942	+	79.045	802.336	137.324	2,50	8,34
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	37,5%	2942	+	53.680	802.336	137.324	2,50	11,32
			-	-2.333	802.336	137.324	2,50	41,10
	50,0%	2942	+	28.316	802.336	137.324	2,50	17,63
			-	-27.697	802.336	137.324	2,50	17,87
	62,5%	2942	+	2.952	802.336	137.324	2,50	39,84
			-	-53.061	802.336	137.324	2,50	11,42
	75,0%	2942	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-78.424	802.336	137.324	2,50	8,39
	87,5%	2942	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-103.787	802.336	137.324	2,50	6,63
	100,0%	2942	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-118.066	802.336	137.324	2,50	5,93
Trave 24-25	0%	2602	+	118.328	802.336	137.324	2,50	6,01
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	12,5%	2602	+	104.049	802.336	137.324	2,50	6,73
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	25,0%	2602	+	78.688	802.336	137.324	2,50	8,55
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	37,5%	2602	+	53.326	802.336	137.324	2,50	11,71
			-	-2.457	802.336	137.324	2,50	45,43
	50,0%	2602	+	27.966	802.336	137.324	2,50	18,59
			-	-27.818	802.336	137.324	2,50	18,65
	62,5%	2602	+	2.605	802.336	137.324	2,50	45,06
			-	-53.178	802.336	137.324	2,50	11,73
	75,0%	2602	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-78.538	802.336	137.324	2,50	8,56
	87,5%	2602	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-103.897	802.336	137.324	2,50	6,74
	100%	2602	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-118.174	802.336	137.324	2,50	6,02
Trave 25-26	0%	2757	+	118.426	802.336	137.324	2,50	5,96
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	12,5%	2757	+	104.150	802.336	137.324	2,50	6,67
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	25,0%	2757	+	78.792	802.336	137.324	2,50	8,45
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	37,5%	2757	+	53.434	802.336	137.324	2,50	11,54
			-	-2.362	802.336	137.324	2,50	43,44
	50,0%	2757	+	28.077	802.336	137.324	2,50	18,16
			-	-27.719	802.336	137.324	2,50	18,31
	62,5%	2757	+	2.720	802.336	137.324	2,50	42,61
			-	-53.076	802.336	137.324	2,50	11,60
	75,0%	2757	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-78.432	802.336	137.324	2,50	8,49
	87,5%	2757	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-103.788	802.336	137.324	2,50	6,69
	100%	2757	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-118.063	802.336	137.324	2,50	5,98
Trave 26-27	0%	2570	+	118.570	802.336	137.324	2,50	6,01
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	12,5%	2570	+	104.295	802.336	137.324	2,50	6,72
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	25,0%	2570	+	78.940	802.336	137.324	2,50	8,54
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	37,5%	2570	+	53.586	802.336	137.324	2,50	11,70
			-	-2.318	802.336	137.324	2,50	46,29
	50,0%	2570	+	28.232	802.336	137.324	2,50	18,55
			-	-27.672	802.336	137.324	2,50	18,80
	62,5%	2570	+	2.878	802.336	137.324	2,50	44,84
			-	-53.026	802.336	137.324	2,50	11,79
	75,0%	2570	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-78.379	802.336	137.324	2,50	8,59
	87,5%	2570	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-103.732	802.336	137.324	2,50	6,76
	100,0%	2570	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-118.005	802.336	137.324	2,50	6,03
Trave 27-28	0%	2738	+	123.272	802.336	137.324	2,50	5,76
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	12,5%	2738	+	109.790	802.336	137.324	2,50	6,38
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	25,0%	2738	+	85.229	802.336	137.324	2,50	7,93
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	37,5%	2738	+	60.669	802.336	137.324	2,50	10,47
			-	-1.922	802.336	137.324	2,50	44,78
	50,0%	2738	+	36.109	802.336	137.324	2,50	15,40
			-	-26.481	802.336	137.324	2,50	18,89
	62,5%	2738	+	11.550	802.336	137.324	2,50	29,13
			-	-51.040	802.336	137.324	2,50	11,97
	75,0%	2738	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-75.599	802.336	137.324	2,50	8,76
	87,5%	2738	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-100.157	802.336	137.324	2,50	6,91
	100%	2738	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-113.638	802.336	137.324	2,50	6,19
Primo Impalcato					**Travata: Trave 9b-10b-11b**			
Trave 9b-10b	0%	3466	+	6.849	171.272	16.852	2,50	4,07
			-	-13.374	171.272	16.852	2,50	3,52
	12,5%	3466	+	6.606	171.272	16.852	2,50	4,09
			-	-13.686	171.272	16.852	2,50	3,50
	25,0%	3466	+	6.270	171.272	16.852	2,50	4,13
			-	-14.023	171.272	16.852	2,50	3,48
	37,5%	3023	+	3.873	171.670	16.852	2,50	4,95
			-	-11.353	171.670	16.852	2,50	4,07
	50,0%	3023	+	3.532	171.670	16.852	2,50	5,00
			-	-11.695	171.670	16.852	2,50	4,04
	62,5%	3023	+	3.210	171.670	16.852	2,50	5,05
			-	-12.019	171.670	16.852	2,50	4,01
	75,0%	3426	+	1.932	173.215	16.852	2,50	4,66
			-	-12.438	173.215	16.852	2,50	3,63
	87,5%	3426	+	1.583	173.215	16.852	2,50	4,71
			-	-12.788	173.215	16.852	2,50	3,61
	100%	3426	+	1.231	173.215	16.852	2,50	4,75
			-	-13.048	173.215	16.852	2,50	3,59
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-8-11b-15-22**			
Trave 1-8	0%	1932	+	50.319	688.325	106.287	2,50	10,96
			-	-39.041	688.325	106.287	2,50	13,35
	12,5%	1932	+	50.319	688.325	106.287	2,50	10,96
			-	-40.538	688.325	106.287	2,50	12,98

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	25,0%	1932	+	49.346	688.325	106.287	2,50	11,13
			-	-42.035	688.325	106.287	2,50	12,62
	37,5%	1932	+	47.849	688.325	106.287	2,50	11,40
			-	-43.532	688.325	106.287	2,50	12,28
	50,0%	1932	+	46.352	688.325	106.287	2,50	11,69
			-	-45.029	688.325	106.287	2,50	11,96
	62,5%	1932	+	44.855	688.325	106.287	2,50	12,00
			-	-46.526	688.325	106.287	2,50	11,66
	75,0%	1932	+	43.358	688.325	106.287	2,50	12,32
			-	-48.023	688.325	106.287	2,50	11,37
	87,5%	1932	+	41.861	688.325	106.287	2,50	12,66
			-	-48.996	688.325	106.287	2,50	11,19
	100,0%	1932	+	40.364	688.325	106.287	2,50	13,02
			-	-48.996	688.325	106.287	2,50	11,19
Trave 8-11b	0%	10733	+	109.234	688.154	106.287	2,50	3,85
			-	-55.676	688.154	106.287	2,50	5,50
	12,5%	10733	+	109.234	688.154	106.287	2,50	3,85
			-	-55.721	688.154	106.287	2,50	5,50
	25,0%	5643	+	96.576	688.154	106.287	2,50	5,17
			-	-56.661	688.154	106.287	2,50	7,38
	37,5%	5643	+	96.576	688.154	106.287	2,50	5,17
			-	-56.661	688.154	106.287	2,50	7,38
	50,0%	5540	+	93.501	688.154	106.287	2,50	5,32
			-	-63.340	688.154	106.287	2,50	6,94
	62,5%	7516	+	92.890	688.154	106.287	2,50	4,86
			-	-70.353	688.154	106.287	2,50	5,78
	75,0%	7516	+	92.890	688.154	106.287	2,50	4,86
			-	-70.353	688.154	106.287	2,50	5,78
	87,5%	6777	+	100.580	688.154	106.287	2,50	4,76
			-	-88.176	688.154	106.287	2,50	5,21
	100%	6777	+	100.569	688.154	106.287	2,50	4,76
			-	-88.176	688.154	106.287	2,50	5,21
Trave 11b-15	0%	18766	+	0	688.154	106.287	2,50	VNR
			-	-12.938	688.154	106.287	2,50	5,12
	12,5%	18766	+	0	688.154	106.287	2,50	VNR
			-	-14.772	688.154	106.287	2,50	5,05
	25,0%	18766	+	0	688.154	106.287	2,50	VNR
			-	-16.571	688.154	106.287	2,50	4,98
	37,5%	18766	+	0	688.154	106.287	2,50	VNR
			-	-18.335	688.154	106.287	2,50	4,92
	50,0%	18766	+	0	688.154	106.287	2,50	VNR
			-	-20.065	688.154	106.287	2,50	4,86
	62,5%	18766	+	0	688.154	106.287	2,50	VNR
			-	-21.760	688.154	106.287	2,50	4,80
	75,0%	18766	+	0	688.154	106.287	2,50	VNR
			-	-23.421	688.154	106.287	2,50	4,75
	87,5%	18766	+	0	688.154	106.287	2,50	VNR
			-	-24.318	688.154	106.287	2,50	4,72
	100,0%	18766	+	0	688.154	106.287	2,50	VNR
			-	-24.318	688.154	106.287	2,50	4,72
Trave 15-22	0%	2554	+	44.637	688.154	106.287	2,50	11,25
			-	0	688.154	106.287	2,50	VNR
	12,5%	2554	+	41.830	688.154	106.287	2,50	11,79
			-	-3.283	688.154	106.287	2,50	34,72
	25,0%	2554	+	35.600	688.154	106.287	2,50	13,20
			-	-9.514	688.154	106.287	2,50	26,42
	37,5%	2554	+	29.369	688.154	106.287	2,50	14,99
			-	-15.744	688.154	106.287	2,50	21,32
	50,0%	2554	+	23.139	688.154	106.287	2,50	17,34
			-	-21.974	688.154	106.287	2,50	17,87
	62,5%	2554	+	16.909	688.154	106.287	2,50	20,58
			-	-28.204	688.154	106.287	2,50	15,38
	75,0%	2554	+	10.678	688.154	106.287	2,50	25,29
			-	-34.435	688.154	106.287	2,50	13,50
	87,5%	2554	+	4.448	688.154	106.287	2,50	32,79
			-	-40.665	688.154	106.287	2,50	12,03
	100,0%	2554	+	0	688.154	106.287	2,50	VNR
			-	-43.472	688.154	106.287	2,50	11,47
Primo Impalcato					**Travata: Trave 3-10-17-24**			
Trave 3-10	0%	1356	+	41.453	381.627	51.245	2,50	7,40
			-	-17.412	381.627	51.245	2,50	13,87
	12,5%	1356	+	40.549	381.627	51.245	2,50	7,53
			-	-20.961	381.627	51.245	2,50	12,29
	25,0%	1356	+	37.000	381.627	51.245	2,50	8,10
			-	-24.509	381.627	51.245	2,50	11,03
	37,5%	1356	+	33.452	381.627	51.245	2,50	8,76
			-	-28.057	381.627	51.245	2,50	10,00
	50,0%	1356	+	29.904	381.627	51.245	2,50	9,54
			-	-31.606	381.627	51.245	2,50	9,15
	62,5%	1356	+	26.355	381.627	51.245	2,50	10,47
			-	-35.154	381.627	51.245	2,50	8,43
	75,0%	1356	+	22.807	381.627	51.245	2,50	11,60
			-	-38.702	381.627	51.245	2,50	7,82

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	87,5%	1356	+	19.259	381.627	51.245	2,50	13,00
			-	-42.251	381.627	51.245	2,50	7,29
	100,0%	1356	+	15.710	381.627	51.245	2,50	14,79
			-	-43.155	381.627	51.245	2,50	7,17
Trave 10-17	0%	0	+	20.447	381.627	-	-	VNR
			-	-1.593	381.627	-	-	VNR
	12,5%	0	+	18.928	381.627	-	-	VNR
			-	-4.244	381.627	-	-	VNR
	25,0%	0	+	16.277	381.627	-	-	VNR
			-	-6.895	381.627	-	-	VNR
	37,5%	0	+	13.626	381.627	-	-	VNR
			-	-9.547	381.627	-	-	VNR
	50,0%	0	+	10.974	381.627	-	-	VNR
			-	-12.198	381.627	-	-	VNR
	62,5%	0	+	8.323	381.627	-	-	VNR
			-	-14.850	381.627	-	-	VNR
	75,0%	0	+	5.671	381.627	-	-	VNR
			-	-17.501	381.627	-	-	VNR
	87,5%	0	+	3.020	381.627	-	-	VNR
			-	-20.152	381.627	-	-	VNR
	100,0%	0	+	368	381.627	-	-	VNR
			-	-21.713	381.627	-	-	VNR
Trave 17-24	0%	0	+	19.747	381.627	-	-	VNR
			-	0	381.627	-	-	VNR
	12,5%	0	+	17.365	381.627	-	-	VNR
			-	0	381.627	-	-	VNR
	25,0%	0	+	13.937	381.627	-	-	VNR
			-	-925	381.627	-	-	VNR
	37,5%	0	+	10.508	381.627	-	-	VNR
			-	-4.353	381.627	-	-	VNR
	50,0%	0	+	7.080	381.627	-	-	VNR
			-	-7.781	381.627	-	-	VNR
	62,5%	0	+	3.652	381.627	-	-	VNR
			-	-11.209	381.627	-	-	VNR
	75,0%	0	+	224	381.627	-	-	VNR
			-	-14.637	381.627	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	381.627	-	-	VNR
			-	-18.066	381.627	-	-	VNR
	100%	0	+	0	381.627	-	-	VNR
			-	-20.448	381.627	-	-	VNR
Primo Impalcato					**Travata: Trave 4-11-18-25**			
Trave 4-11	0%	1174	+	47.118	381.627	51.245	2,50	6,83
			-	-39.465	381.627	51.245	2,50	7,92
	12,5%	1174	+	46.740	381.627	51.245	2,50	6,88
			-	-40.889	381.627	51.245	2,50	7,69
	25,0%	1174	+	45.316	381.627	51.245	2,50	7,06
			-	-42.312	381.627	51.245	2,50	7,47
	37,5%	1174	+	43.893	381.627	51.245	2,50	7,25
			-	-43.736	381.627	51.245	2,50	7,27
	50,0%	1174	+	42.469	381.627	51.245	2,50	7,45
			-	-45.159	381.627	51.245	2,50	7,08
	62,5%	1174	+	41.046	381.627	51.245	2,50	7,66
			-	-46.583	381.627	51.245	2,50	6,90
	75,0%	1174	+	39.622	381.627	51.245	2,50	7,89
			-	-48.006	381.627	51.245	2,50	6,72
	87,5%	1174	+	38.199	381.627	51.245	2,50	8,13
			-	-49.430	381.627	51.245	2,50	6,56
	100%	1174	+	36.775	381.627	51.245	2,50	8,38
			-	-49.808	381.627	51.245	2,50	6,52
Trave 11-18	0%	0	+	23.435	381.627	-	-	VNR
			-	-5.826	381.627	-	-	VNR
	12,5%	0	+	21.960	381.627	-	-	VNR
			-	-8.346	381.627	-	-	VNR
	25,0%	0	+	19.440	381.627	-	-	VNR
			-	-10.866	381.627	-	-	VNR
	37,5%	0	+	16.920	381.627	-	-	VNR
			-	-13.386	381.627	-	-	VNR
	50,0%	0	+	14.400	381.627	-	-	VNR
			-	-15.906	381.627	-	-	VNR
	62,5%	0	+	11.880	381.627	-	-	VNR
			-	-18.427	381.627	-	-	VNR
	75,0%	0	+	9.360	381.627	-	-	VNR
			-	-20.947	381.627	-	-	VNR
	87,5%	0	+	6.840	381.627	-	-	VNR
			-	-23.467	381.627	-	-	VNR
	100%	0	+	4.320	381.627	-	-	VNR
			-	-24.942	381.627	-	-	VNR
Trave 18-25	0%	0	+	21.167	381.627	-	-	VNR
			-	0	381.627	-	-	VNR
	12,5%	0	+	18.785	381.627	-	-	VNR
			-	0	381.627	-	-	VNR
	25,0%	0	+	15.357	381.627	-	-	VNR
			-	-2.471	381.627	-	-	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	37,5%	0	+	11.929	381.627	-	-	VNR
			-	-5.899	381.627	-	-	VNR
	50,0%	0	+	8.501	381.627	-	-	VNR
			-	-9.327	381.627	-	-	VNR
	62,5%	0	+	5.073	381.627	-	-	VNR
			-	-12.755	381.627	-	-	VNR
	75,0%	0	+	1.644	381.627	-	-	VNR
			-	-16.183	381.627	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	381.627	-	-	VNR
			-	-19.611	381.627	-	-	VNR
	100%	0	+	0	381.627	-	-	VNR
			-	-21.994	381.627	-	-	VNR
Primo Impalcato					**Travata: Trave 15-14b-P4**			
Trave 15-14b	0%	12940	+	150.746	516.659	68.441	2,50	2,08
			-	-113.398	516.659	68.441	2,50	2,45
	12,5%	12940	+	150.746	516.659	68.441	2,50	2,08
			-	-115.215	516.659	68.441	2,50	2,43
	25,0%	12940	+	150.382	516.659	68.441	2,50	2,08
			-	-117.032	516.659	68.441	2,50	2,41
	37,5%	12940	+	148.566	516.659	68.441	2,50	2,10
			-	-118.850	516.659	68.441	2,50	2,39
	50,0%	12940	+	146.749	516.659	68.441	2,50	2,11
			-	-120.668	516.659	68.441	2,50	2,37
	62,5%	12940	+	144.931	516.659	68.441	2,50	2,13
			-	-122.486	516.659	68.441	2,50	2,35
	75,0%	12940	+	143.114	516.659	68.441	2,50	2,15
			-	-124.305	516.659	68.441	2,50	2,33
	87,5%	12940	+	141.296	516.659	68.441	2,50	2,16
			-	-124.531	516.659	68.441	2,50	2,33
	100,0%	12940	+	139.478	516.659	68.441	2,50	2,18
			-	-124.531	516.659	68.441	2,50	2,33
Trave 14b-P4	0%	2784	+	20.861	516.116	68.441	2,50	12,33
			-	-3.428	516.116	68.441	2,50	21,13
	12,5%	2784	+	20.118	516.116	68.441	2,50	12,55
			-	-6.630	516.116	68.441	2,50	18,68
	25,0%	2784	+	16.919	516.255	68.441	2,50	13,61
			-	-9.836	516.255	68.441	2,50	16,74
	37,5%	2784	+	13.715	516.547	68.441	2,50	14,87
			-	-13.048	516.547	68.441	2,50	15,17
	50,0%	2784	+	10.506	516.838	68.441	2,50	16,39
			-	-16.266	516.838	68.441	2,50	13,86
	62,5%	2784	+	7.291	517.130	68.441	2,50	18,26
			-	-19.488	517.130	68.441	2,50	12,76
	75,0%	2784	+	4.072	517.422	68.441	2,50	20,60
			-	-22.715	517.422	68.441	2,50	11,82
	87,5%	2784	+	847	517.714	68.441	2,50	23,63
			-	-25.948	517.714	68.441	2,50	11,01
	100%	2784	+	0	518.007	68.441	2,50	VNR
			-	-26.387	518.007	68.441	2,50	10,92
Primo Impalcato					**Travata: Trave 5-12-19-26**			
Trave 5-12	0%	1592	+	46.616	381.627	51.245	2,50	6,53
			-	-35.045	381.627	51.245	2,50	8,14
	12,5%	1592	+	46.113	381.627	51.245	2,50	6,58
			-	-36.593	381.627	51.245	2,50	7,88
	25,0%	1592	+	44.564	381.627	51.245	2,50	6,76
			-	-38.142	381.627	51.245	2,50	7,63
	37,5%	1592	+	43.016	381.627	51.245	2,50	6,95
			-	-39.691	381.627	51.245	2,50	7,40
	50,0%	1592	+	41.467	381.627	51.245	2,50	7,16
			-	-41.239	381.627	51.245	2,50	7,19
	62,5%	1592	+	39.918	381.627	51.245	2,50	7,37
			-	-42.788	381.627	51.245	2,50	6,98
	75,0%	1592	+	38.370	381.627	51.245	2,50	7,60
			-	-44.337	381.627	51.245	2,50	6,79
	87,5%	1592	+	36.821	381.627	51.245	2,50	7,84
			-	-45.885	381.627	51.245	2,50	6,61
	100,0%	1592	+	35.272	381.627	51.245	2,50	8,10
			-	-46.354	381.627	51.245	2,50	6,56
Trave 12-19	0%	1511	+	25.606	381.627	51.245	2,50	10,35
			-	-6.975	381.627	51.245	2,50	20,94
	12,5%	1511	+	24.140	381.627	51.245	2,50	10,78
			-	-9.487	381.627	51.245	2,50	18,40
	25,0%	1511	+	21.628	381.627	51.245	2,50	11,61
			-	-11.998	381.627	51.245	2,50	16,41
	37,5%	1511	+	19.117	381.627	51.245	2,50	12,57
			-	-14.510	381.627	51.245	2,50	14,81
	50,0%	1511	+	16.605	381.627	51.245	2,50	13,70
			-	-17.021	381.627	51.245	2,50	13,50
	62,5%	1511	+	14.094	381.627	51.245	2,50	15,06
			-	-19.533	381.627	51.245	2,50	12,40
	75,0%	1511	+	11.582	381.627	51.245	2,50	16,71
			-	-22.044	381.627	51.245	2,50	11,46
	87,5%	1511	+	9.070	381.627	51.245	2,50	18,78

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-24.556	381.627	51.245	2,50	10,66
	100%	1511	+	6.559	381.627	51.245	2,50	21,43
			-	-26.022	381.627	51.245	2,50	10,24
Trave 19-26	0%	0	+	22.849	381.627	-	-	VNR
			-	0	381.627	-	-	VNR
	12,5%	0	+	20.467	381.627	-	-	VNR
			-	-531	381.627	-	-	VNR
	25,0%	0	+	17.039	381.627	-	-	VNR
			-	-3.959	381.627	-	-	VNR
	37,5%	0	+	13.611	381.627	-	-	VNR
			-	-7.387	381.627	-	-	VNR
	50,0%	0	+	10.182	381.627	-	-	VNR
			-	-10.815	381.627	-	-	VNR
	62,5%	0	+	6.754	381.627	-	-	VNR
			-	-14.243	381.627	-	-	VNR
	75,0%	0	+	3.326	381.627	-	-	VNR
			-	-17.671	381.627	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	381.627	-	-	VNR
			-	-21.100	381.627	-	-	VNR
	100%	0	+	0	381.627	-	-	VNR
			-	-23.482	381.627	-	-	VNR
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6-13-20-27**			
Trave 6-13	0%	1503	+	53.449	381.627	51.245	2,50	5,90
			-	-41.718	381.627	51.245	2,50	7,21
	12,5%	1503	+	52.946	381.627	51.245	2,50	5,95
			-	-43.267	381.627	51.245	2,50	7,01
	25,0%	1503	+	51.397	381.627	51.245	2,50	6,10
			-	-44.816	381.627	51.245	2,50	6,81
	37,5%	1503	+	49.848	381.627	51.245	2,50	6,25
			-	-46.364	381.627	51.245	2,50	6,63
	50,0%	1503	+	48.300	381.627	51.245	2,50	6,41
			-	-47.913	381.627	51.245	2,50	6,46
	62,5%	1503	+	46.751	381.627	51.245	2,50	6,59
			-	-49.461	381.627	51.245	2,50	6,29
	75,0%	1503	+	45.202	381.627	51.245	2,50	6,77
			-	-51.010	381.627	51.245	2,50	6,14
	87,5%	1503	+	43.654	381.627	51.245	2,50	6,96
			-	-52.559	381.627	51.245	2,50	5,99
	100,0%	1503	+	42.105	381.627	51.245	2,50	7,16
			-	-53.032	381.627	51.245	2,50	5,94
Trave 13-20	0%	1504	+	28.483	381.627	51.245	2,50	9,62
			-	-9.600	381.627	51.245	2,50	18,35
	12,5%	1504	+	27.017	381.627	51.245	2,50	9,99
			-	-12.112	381.627	51.245	2,50	16,37
	25,0%	1504	+	24.505	381.627	51.245	2,50	10,69
			-	-14.623	381.627	51.245	2,50	14,78
	37,5%	1504	+	21.994	381.627	51.245	2,50	11,50
			-	-17.135	381.627	51.245	2,50	13,47
	50,0%	1504	+	19.482	381.627	51.245	2,50	12,44
			-	-19.646	381.627	51.245	2,50	12,37
	62,5%	1504	+	16.971	381.627	51.245	2,50	13,55
			-	-22.158	381.627	51.245	2,50	11,44
	75,0%	1504	+	14.459	381.627	51.245	2,50	14,87
			-	-24.669	381.627	51.245	2,50	10,64
	87,5%	1504	+	11.947	381.627	51.245	2,50	16,49
			-	-27.181	381.627	51.245	2,50	9,94
	100%	1504	+	9.436	381.627	51.245	2,50	18,49
			-	-28.647	381.627	51.245	2,50	9,58
Trave 20-27	0%	0	+	24.550	381.627	-	-	VNR
			-	0	381.627	-	-	VNR
	12,5%	0	+	22.168	381.627	-	-	VNR
			-	-2.138	381.627	-	-	VNR
	25,0%	0	+	18.740	381.627	-	-	VNR
			-	-5.566	381.627	-	-	VNR
	37,5%	0	+	15.312	381.627	-	-	VNR
			-	-8.994	381.627	-	-	VNR
	50,0%	0	+	11.884	381.627	-	-	VNR
			-	-12.422	381.627	-	-	VNR
	62,5%	0	+	8.455	381.627	-	-	VNR
			-	-15.850	381.627	-	-	VNR
	75,0%	0	+	5.027	381.627	-	-	VNR
			-	-19.278	381.627	-	-	VNR
	87,5%	0	+	1.599	381.627	-	-	VNR
			-	-22.706	381.627	-	-	VNR
	100%	0	+	0	381.627	-	-	VNR
			-	-25.089	381.627	-	-	VNR
Primo Impalcato					**Travata: Trave 7-14-21-28**			
Trave 7-14	0%	1793	+	72.019	381.627	51.245	2,50	4,47
			-	-66.554	381.627	51.245	2,50	4,78
	12,5%	1793	+	71.705	381.627	51.245	2,50	4,49
			-	-67.735	381.627	51.245	2,50	4,71
	25,0%	1793	+	70.524	381.627	51.245	2,50	4,55
			-	-68.914	381.627	51.245	2,50	4,64

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	37,5%	1793	+	69.344	381.627	51.245	2,50	4,61
			-	-70.092	381.627	51.245	2,50	4,57
	50,0%	1793	+	68.165	381.627	51.245	2,50	4,68
			-	-71.267	381.627	51.245	2,50	4,51
	62,5%	1793	+	66.989	381.627	51.245	2,50	4,75
			-	-72.442	381.627	51.245	2,50	4,45
	75,0%	1793	+	65.813	381.627	51.245	2,50	4,82
			-	-73.614	381.627	51.245	2,50	4,39
	87,5%	1793	+	64.640	381.627	51.245	2,50	4,89
			-	-74.786	381.627	51.245	2,50	4,33
	100%	1793	+	63.468	381.627	51.245	2,50	4,97
			-	-75.096	381.627	51.245	2,50	4,31
Trave 14-21	0%	1311	+	30.465	381.627	51.245	2,50	9,49
			-	-15.803	381.627	51.245	2,50	14,93
	12,5%	1311	+	29.230	381.627	51.245	2,50	9,79
			-	-17.909	381.627	51.245	2,50	13,79
	25,0%	1311	+	27.125	381.627	51.245	2,50	10,35
			-	-20.011	381.627	51.245	2,50	12,82
	37,5%	1311	+	25.024	381.627	51.245	2,50	10,97
			-	-22.107	381.627	51.245	2,50	11,97
	50,0%	1311	+	22.928	381.627	51.245	2,50	11,67
			-	-24.198	381.627	51.245	2,50	11,24
	62,5%	1311	+	20.838	381.627	51.245	2,50	12,47
			-	-26.284	381.627	51.245	2,50	10,59
	75,0%	1311	+	18.753	381.627	51.245	2,50	13,38
			-	-28.365	381.627	51.245	2,50	10,01
	87,5%	1311	+	16.673	381.627	51.245	2,50	14,44
			-	-30.441	381.627	51.245	2,50	9,49
	100,0%	1311	+	14.599	381.627	51.245	2,50	15,66
			-	-31.653	381.627	51.245	2,50	9,21
Trave 21-28	0%	0	+	23.609	381.627	-	-	VNR
			-	-2.456	381.627	-	-	VNR
	12,5%	0	+	21.653	381.627	-	-	VNR
			-	-5.271	381.627	-	-	VNR
	25,0%	0	+	18.838	381.627	-	-	VNR
			-	-8.086	381.627	-	-	VNR
	37,5%	0	+	16.023	381.627	-	-	VNR
			-	-10.901	381.627	-	-	VNR
	50,0%	0	+	13.208	381.627	-	-	VNR
			-	-13.716	381.627	-	-	VNR
	62,5%	0	+	10.393	381.627	-	-	VNR
			-	-16.531	381.627	-	-	VNR
	75,0%	0	+	7.577	381.627	-	-	VNR
			-	-19.346	381.627	-	-	VNR
	87,5%	0	+	4.762	381.627	-	-	VNR
			-	-22.161	381.627	-	-	VNR
	100%	0	+	1.947	381.627	-	-	VNR
			-	-24.117	381.627	-	-	VNR
Primo Impalcato					**Travata: Trave 9-16-23**			
Trave 9-16	0%	1436	+	22.412	381.627	51.245	2,50	11,53
			-	-2.324	381.627	51.245	2,50	29,32
	12,5%	1436	+	20.863	381.627	51.245	2,50	12,09
			-	-4.974	381.627	51.245	2,50	24,36
	25,0%	1436	+	18.213	381.627	51.245	2,50	13,20
			-	-7.625	381.627	51.245	2,50	20,83
	37,5%	1436	+	15.563	381.627	51.245	2,50	14,53
			-	-10.275	381.627	51.245	2,50	18,20
	50,0%	1436	+	12.913	381.627	51.245	2,50	16,17
			-	-12.925	381.627	51.245	2,50	16,16
	62,5%	1436	+	10.262	381.627	51.245	2,50	18,21
			-	-15.575	381.627	51.245	2,50	14,53
	75,0%	1436	+	7.612	381.627	51.245	2,50	20,85
			-	-18.225	381.627	51.245	2,50	13,20
	87,5%	1436	+	4.962	381.627	51.245	2,50	24,38
			-	-20.876	381.627	51.245	2,50	12,09
	100%	1436	+	2.312	381.627	51.245	2,50	29,34
			-	-22.435	381.627	51.245	2,50	11,52
Trave 16-23	0%	0	+	19.466	381.627	-	-	VNR
			-	0	381.627	-	-	VNR
	12,5%	0	+	17.083	381.627	-	-	VNR
			-	0	381.627	-	-	VNR
	25,0%	0	+	13.655	381.627	-	-	VNR
			-	-182	381.627	-	-	VNR
	37,5%	0	+	10.227	381.627	-	-	VNR
			-	-3.611	381.627	-	-	VNR
	50,0%	0	+	6.799	381.627	-	-	VNR
			-	-7.039	381.627	-	-	VNR
	62,5%	0	+	3.371	381.627	-	-	VNR
			-	-10.467	381.627	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	381.627	-	-	VNR
			-	-13.895	381.627	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	381.627	-	-	VNR
			-	-17.323	381.627	-	-	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	100%	0	+	0	381.627	-	-	VNR
			-	-19.705	381.627	-	-	VNR
Primo Impalcato					**Travata: Trave 7b-9b**			
Trave 7b-9b	0%	1128	+	4.338	172.642	16.852	2,50	10,86
			-	0	172.642	16.852	2,50	VNR
	12,5%	1128	+	3.953	172.642	16.852	2,50	11,13
			-	0	172.642	16.852	2,50	VNR
	25,0%	1434	+	2.526	171.981	16.852	2,50	10,02
			-	0	171.981	16.852	2,50	VNR
	37,5%	1434	+	2.091	171.981	16.852	2,50	10,28
			-	0	171.981	16.852	2,50	VNR
	50,0%	1652	+	1.355	171.417	16.852	2,50	9,44
			-	-328	171.417	16.852	2,50	10,01
	62,5%	1694	+	736	171.713	16.852	2,50	9,54
			-	-2.841	171.713	16.852	2,50	8,54
	75,0%	1694	+	301	171.713	16.852	2,50	9,78
			-	-3.276	171.713	16.852	2,50	8,36
	87,5%	1511	+	0	172.422	16.852	2,50	VNR
			-	-6.482	172.422	16.852	2,50	7,86
	100,0%	1511	+	0	172.422	16.852	2,50	VNR
			-	-6.874	172.422	16.852	2,50	7,72

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
T_{Ed} Momento torcente di progetto.
+/- [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
T_{Rcd} Momento resistente del calcestruzzo.
$Ctg\Theta$ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
$CS_{v,T}$ Coefficiente di sicurezza per taglio e torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

$\%LLI$ Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7**							
Trave: Trave 1-2				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	0,917	17,43	15.022	17.415	0	19.00	SI	RAR	9,143	360,00	15.022	17.415	0	39.37	SI
	QPR	0,825	13,07	13.641	15.654	0	15.84	SI								
25,0%	RAR	0,905	17,43	14.732	-17.200	0	19.25	SI	RAR	9,040	360,00	14.648	-17.195	0	39.82	SI
	QPR	0,829	13,07	13.641	-15.733	0	15.77	SI								
50,0%	RAR	1,253	17,43	15.006	-24.298	0	13.91	SI	RAR	13,197	360,00	14.648	-24.328	0	27.27	SI
	QPR	1,148	13,07	13.641	-22.270	0	11.38	SI								
75,0%	RAR	0,288	17,43	15.022	-4.529	0	60.50	SI	RAR	1,643	360,00	14.664	-4.503	0	NS	SI
	QPR	0,253	13,07	13.641	-3.936	0	51.67	SI								
100%	RAR	2,150	17,43	14.732	42.698	0	8.10	SI	RAR	23,897	360,00	14.732	42.698	0	15.06	SI
	QPR	1,978	13,07	13.641	39.285	0	6.60	SI								
Trave: Trave 2-3				**FRC=0,02 cm**												
0%	RAR	2,210	17,43	18.523	43.583	0	7.88	SI	RAR	24,159	360,00	18.523	43.583	0	14.90	SI
	QPR	2,033	13,07	16.862	40.103	0	6.43	SI								
25,0%	RAR	0,246	17,43	18.433	-3.351	0	70.90	SI	RAR	0,767	360,00	17.894	-3.371	0	NS	SI
	QPR	0,223	13,07	16.862	-3.035	0	58.52	SI								
50,0%	RAR	1,038	17,43	18.523	-19.571	0	16.79	SI	RAR	10,202	360,00	17.894	-19.561	0	35.28	SI
	QPR	0,954	13,07	16.862	-18.014	0	13.69	SI								
75,0%	RAR	0,339	17,43	18.735	-5.238	0	51.38	SI	RAR	1,801	360,00	18.106	-5.169	0	NS	SI
	QPR	0,310	13,07	16.862	-4.818	0	42.11	SI								
100,0%	RAR	2,039	17,43	18.315	40.107	0	8.54	SI	RAR	22,179	360,00	17.894	40.113	0	16.23	SI
	QPR	1,860	13,07	16.862	36.571	0	7.02	SI								
Trave: Trave 3-4				**FRC=0,03 cm**												
0%	RAR	2,173	17,43	20.551	42.651	0	8.01	SI	RAR	23,480	360,00	20.551	42.651	0	15.33	SI
	QPR	2,001	13,07	19.087	39.249	0	6.53	SI								
25,0%	RAR	0,406	17,43	20.568	-6.428	0	42.98	SI	RAR	2,451	360,00	19.425	-6.436	0	NS	SI
	QPR	0,364	13,07	19.087	-5.717	0	35.89	SI								
50,0%	RAR	1,198	17,43	20.747	-22.645	0	14.55	SI	RAR	11,880	360,00	19.425	-22.616	0	30.30	SI
	QPR	1,096	13,07	19.087	-20.714	0	11.92	SI								
75,0%	RAR	0,405	17,43	20.372	-6.431	0	43.05	SI	RAR	2,400	360,00	19.425	-6.349	0	NS	SI
	QPR	0,365	13,07	19.087	-5.736	0	35.80	SI								
100,0%	RAR	2,176	17,43	20.747	42.689	0	8.00	SI	RAR	23,600	360,00	19.604	42.748	0	15.25	SI
	QPR	1,999	13,07	19.087	39.218	0	6.53	SI								
Trave: Trave 4-5				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	2,486	17,43	20.746	44.970	0	7.01	SI	RAR	25,727	360,00	20.746	44.970	0	13.99	SI
	QPR	2,313	13,07	19.603	41.813	0	5.65	SI								
25,0%	RAR	0,303	17,43	21.040	-4.168	0	57.56	SI	RAR	1,397	360,00	19.876	-4.222	0	NS	SI
	QPR	0,288	13,07	19.603	-4.000	0	45.33	SI								
50,0%	RAR	1,211	17,43	21.040	-21.139	0	14.38	SI	RAR	11,522	360,00	19.876	-21.146	0	31.24	SI
	QPR	1,134	13,07	19.603	-19.798	0	11.52	SI								
75,0%	RAR	0,400	17,43	20.746	-6.005	0	43.56	SI	RAR	2,424	360,00	19.876	-5.938	0	NS	SI
	QPR	0,373	13,07	19.603	-5.578	0	35.05	SI								

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
100%	RAR	2,292	17,43	19.876	41.406	0	7.60	SI	RAR	23,644	360,00	19.876	41.406	0	15.22	SI
	QPR	2,144	13,07	19.603	38.666	0	6.09	SI								
Trave: Trave 5-6				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	2,421	17,43	20.370	43.778	0	7.19	SI	RAR	25,035	360,00	20.370	43.778	0	14.37	SI
	QPR	2,262	13,07	19.365	40.879	0	5.77	SI								
25,0%	RAR	0,343	17,43	20.035	-4.989	0	50.82	SI	RAR	1,847	360,00	20.035	-4.989	0	NS	SI
	QPR	0,320	13,07	19.365	-4.612	0	40.81	SI								
50,0%	RAR	1,227	17,43	20.600	-21.461	0	14.20	SI	RAR	11,702	360,00	20.035	-21.461	0	30.76	SI
	QPR	1,148	13,07	19.365	-20.069	0	11.38	SI								
75,0%	RAR	0,392	17,43	20.853	-5.853	0	44.43	SI	RAR	2,342	360,00	20.370	-5.849	0	NS	SI
	QPR	0,367	13,07	19.365	-5.485	0	35.62	SI								
100%	RAR	2,328	17,43	20.035	42.065	0	7.48	SI	RAR	24,029	360,00	20.035	42.065	0	14.98	SI
	QPR	2,169	13,07	19.365	39.144	0	6.02	SI								
Trave: Trave 6-7				**FRC=0,05 cm**												
0%	RAR	2,502	17,43	20.672	45.277	0	6.96	SI	RAR	25,915	360,00	20.672	45.277	0	13.89	SI
	QPR	2,329	13,07	19.874	42.095	0	5.61	SI								
25,0%	RAR	0,304	17,43	21.242	-4.169	0	57.41	SI	RAR	1,288	360,00	21.242	-4.169	0	NS	SI
	QPR	0,282	13,07	19.874	-3.870	0	46.28	SI								
50,0%	RAR	1,342	17,43	21.242	-23.572	0	12.98	SI	RAR	12,931	360,00	20.672	-23.576	0	27.83	SI
	QPR	1,249	13,07	19.874	-21.927	0	10.46	SI								
75,0%	RAR	0,784	17,43	20.672	-13.189	0	22.22	SI	RAR	6,717	360,00	20.672	-13.189	0	53.59	SI
	QPR	0,722	13,07	19.874	-12.072	0	18.11	SI								
100%	RAR	1,540	17,43	21.242	27.257	0	11.32	SI	RAR	15,101	360,00	21.242	27.257	0	23.83	SI
	QPR	1,451	13,07	19.874	25.699	0	9.00	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14**							
Trave: Trave 8-9				**FRC=0,10 cm**												
0%	RAR	6,261	17,43	23.835	45.757	0	2.78	SI	RAR	222,900	360,00	23.835	45.757	0	1.61	SI
	QPR	5,730	13,07	22.138	41.872	0	2.28	SI								
25,0%	RAR	1,802	17,43	24.109	-21.129	0	9.67	SI	RAR	16,616	360,00	23.967	-21.136	0	21.66	SI
	QPR	1,641	13,07	22.138	-19.226	0	7.96	SI								
50,0%	RAR	5,296	17,43	24.109	-38.617	0	3.29	SI	RAR	185,162	360,00	23.835	-38.620	0	1.94	SI
	QPR	4,830	13,07	22.138	-35.223	0	2.70	SI								
75,0%	RAR	0,645	17,43	24.109	-6.735	0	27.03	SI	RAR	3,926	360,00	23.835	-6.754	0	91.69	SI
	QPR	0,587	13,07	22.138	-6.116	0	22.28	SI								
100%	RAR	9,140	17,43	24.109	74.519	0	1.90	SI	RAR	284,646	360,00	23.967	74.516	0	1.26	SI
	QPR	8,352	13,07	22.138	68.095	0	1.56	SI								
Trave: Trave 9-10				**FRC=0,09 cm**												
0%	RAR	9,050	17,43	22.845	73.831	0	1.92	SI	RAR	282,504	360,00	22.845	73.831	0	1.27	SI
	QPR	8,279	13,07	21.084	67.524	0	1.57	SI								
25,0%	RAR	0,734	17,43	23.018	-7.993	0	23.74	SI	RAR	5,090	360,00	22.704	-7.979	0	70.72	SI
	QPR	0,668	13,07	21.084	-7.269	0	19.55	SI								
50,0%	RAR	4,878	17,43	22.845	-35.562	0	3.57	SI	RAR	169,889	360,00	22.704	-35.556	0	2.11	SI
	QPR	4,464	13,07	21.084	-32.534	0	2.92	SI								
75,0%	RAR	0,805	17,43	22.845	-8.937	0	21.65	SI	RAR	5,916	360,00	22.845	-8.937	0	60.85	SI
	QPR	0,745	13,07	21.084	-8.272	0	17.55	SI								
100,0%	RAR	8,824	17,43	23.018	71.967	0	1.97	SI	RAR	274,992	360,00	22.704	71.935	0	1.30	SI
	QPR	8,035	13,07	21.084	65.519	0	1.62	SI								
Trave: Trave 10-11				**FRC=0,11 cm**												
0%	RAR	9,401	17,43	24.838	76.643	0	1.85	SI	RAR	292,660	360,00	24.838	76.643	0	1.23	SI
	QPR	8,605	13,07	23.481	70.145	0	1.51	SI								
25,0%	RAR	0,961	17,43	25.377	-10.806	0	18.14	SI	RAR	7,366	360,00	24.926	-10.794	0	48.87	SI
	QPR	0,871	13,07	23.481	-9.767	0	15.00	SI								
50,0%	RAR	5,425	17,43	25.377	-39.548	0	3.21	SI	RAR	189,235	360,00	24.838	-39.542	0	1.90	SI
	QPR	4,951	13,07	23.481	-36.090	0	2.64	SI								
75,0%	RAR	0,843	17,43	25.377	-9.627	0	20.68	SI	RAR	6,328	360,00	24.838	-9.641	0	56.88	SI
	QPR	0,773	13,07	23.481	-8.821	0	16.90	SI								
100%	RAR	8,968	17,43	25.377	78.957	0	1.94	SI	RAR	243,925	360,00	24.838	78.922	0	1.47	SI
	QPR	8,185	13,07	23.481	72.039	0	1.59	SI								
Trave: Trave 11-12				**FRC=0,11 cm**												
0%	RAR	9,053	17,43	26.373	79.664	0	1.92	SI	RAR	245,661	360,00	26.212	79.667	0	1.46	SI
	QPR	8,271	13,07	24.830	72.759	0	1.58	SI								
25,0%	RAR	0,821	17,43	26.735	-9.232	0	21.22	SI	RAR	5,852	360,00	26.212	-9.221	0	61.51	SI
	QPR	0,753	13,07	24.830	-8.436	0	17.37	SI								
50,0%	RAR	5,411	17,43	26.735	-39.421	0	3.22	SI	RAR	187,509	360,00	26.212	-39.422	0	1.91	SI
	QPR	4,945	13,07	24.830	-36.018	0	2.64	SI								
75,0%	RAR	0,977	17,43	26.735	-10.922	0	17.83	SI	RAR	7,381	360,00	26.212	-10.934	0	48.77	SI
	QPR	0,896	13,07	24.830	-9.987	0	14.59	SI								
100%	RAR	9,360	17,43	26.735	76.261	0	1.86	SI	RAR	290,194	360,00	26.212	76.237	0	1.24	SI
	QPR	8,553	13,07	24.830	69.655	0	1.52	SI								
Trave: Trave 12-13				**FRC=0,09 cm**												
0%	RAR	9,131	17,43	26.252	74.371	0	1.90	SI	RAR	282,771	360,00	26.124	74.373	0	1.27	SI
	QPR	8,351	13,07	24.651	68.002	0	1.56	SI								
25,0%	RAR	0,722	17,43	26.316	-7.592	0	24.14	SI	RAR	4,465	360,00	26.124	-7.588	0	80.62	SI
	QPR	0,661	13,07	24.651	-6.914	0	19.77	SI								
50,0%	RAR	4,912	17,43	26.252	-35.742	0	3.54	SI	RAR	168,148	360,00	26.124	-35.742	0	2.14	SI
	QPR	4,492	13,07	24.651	-32.674	0	2.91	SI								
75,0%	RAR	0,911	17,43	26.316	-10.084	0	19.13	SI	RAR	6,650	360,00	26.124	-10.088	0	54.13	SI
	QPR	0,841	13,07	24.651	-9.278	0	15.54	SI								
100,0%	RAR	8,524	17,43	26.231	69.378	0	2.04	SI	RAR	262,710	360,00	26.124	69.375	0	1.37	SI
	QPR	7,776	13,07	24.651	63.275	0	1.68	SI								
Trave: Trave 13-14				**FRC=0,10 cm**												
0%	RAR	9,262	17,43	30.476	75.319	0	1.88	SI	RAR	284,010	360,00	30.476	75.319	0	1.26	SI
	QPR	8,440	13,07	28.972	68.601	0	1.54	SI								

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
25,0%	RAR	0,674	17,43	31.171	-6.611	0	25.85	SI	RAR	3,233	360,00	30.476	-6.590	0	NS	SI
	QPR	0,621	13,07	28.972	-6.065	0	21.06	SI								
50,0%	RAR	5,233	17,43	31.171	-38.028	0	3.33	SI	RAR	176,748	360,00	30.476	-38.023	0	2.03	SI
	QPR	4,766	13,07	28.972	-34.619	0	2.74	SI								
75,0%	RAR	1,672	17,43	31.171	-18.969	0	10.42	SI	RAR	14,166	360,00	30.476	-18.979	0	25.41	SI
	QPR	1,509	13,07	28.972	-17.060	0	8.66	SI								
100,0%	RAR	6,933	17,43	31.171	50.569	0	2.51	SI	RAR	242,925	360,00	30.476	50.543	0	1.48	SI
	QPR	6,391	13,07	28.972	46.612	0	2.04	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**							
Trave: Trave 15-16				**FRC=0,13 cm**												
0%	RAR	6,604	17,43	48.409	82.409	0	2.63	SI	RAR	237,702	360,00	48.409	82.409	0	1.51	SI
	QPR	6,097	13,07	45.638	76.061	0	2.14	SI								
25,0%	RAR	1,935	17,43	49.012	-39.127	0	9.00	SI	RAR	17,495	360,00	48.409	-39.077	0	20.57	SI
	QPR	1,750	13,07	45.638	-35.284	0	7.47	SI								
50,0%	RAR	5,725	17,43	49.025	-71.304	0	3.04	SI	RAR	202,520	360,00	48.409	-71.291	0	1.77	SI
	QPR	5,217	13,07	45.638	-64.973	0	2.50	SI								
75,0%	RAR	0,762	17,43	49.025	-13.964	0	22.86	SI	RAR	4,714	360,00	48.409	-13.957	0	76.36	SI
	QPR	0,699	13,07	45.638	-12.755	0	18.70	SI								
100%	RAR	9,379	17,43	49.012	132.939	0	1.85	SI	RAR	288,160	360,00	48.409	132.888	0	1.24	SI
	QPR	8,564	13,07	45.638	121.337	0	1.52	SI								
Trave: Trave 16-17				**FRC=0,09 cm**												
0%	RAR	8,478	17,43	41.916	120.242	0	2.05	SI	RAR	261,527	360,00	41.473	120.269	0	1.37	SI
	QPR	7,741	13,07	39.065	109.747	0	1.68	SI								
25,0%	RAR	0,688	17,43	42.435	-12.726	0	25.35	SI	RAR	4,428	360,00	41.848	-12.767	0	81.30	SI
	QPR	0,637	13,07	39.065	-11.809	0	20.52	SI								
50,0%	RAR	4,625	17,43	41.848	-57.568	0	3.76	SI	RAR	162,381	360,00	41.473	-57.566	0	2.21	SI
	QPR	2,521	13,07	39.065	-52.729	0	5.18	SI								
75,0%	RAR	0,752	17,43	41.916	-14.252	0	23.16	SI	RAR	5,197	360,00	41.473	-14.263	0	69.27	SI
	QPR	0,690	13,07	39.065	-13.029	0	18.94	SI								
100%	RAR	8,268	17,43	41.848	117.228	0	2.10	SI	RAR	254,484	360,00	41.848	117.228	0	1.41	SI
	QPR	7,568	13,07	39.065	107.267	0	1.72	SI								
Trave: Trave 17-18				**FRC=0,09 cm**												
0%	RAR	8,215	17,43	41.359	116.480	0	2.12	SI	RAR	252,936	360,00	41.359	116.480	0	1.42	SI
	QPR	7,519	13,07	38.957	106.585	0	1.73	SI								
25,0%	RAR	0,799	17,43	41.688	-15.332	0	21.82	SI	RAR	5,724	360,00	41.688	-15.332	0	62.89	SI
	QPR	0,730	13,07	38.957	-13.966	0	17.89	SI								
50,0%	RAR	4,737	17,43	41.688	-58.988	0	3.67	SI	RAR	166,962	360,00	41.359	-58.988	0	2.15	SI
	QPR	2,576	13,07	38.957	-53.941	0	5.07	SI								
75,0%	RAR	0,766	17,43	41.791	-14.581	0	22.74	SI	RAR	5,365	360,00	41.359	-14.587	0	67.10	SI
	QPR	0,703	13,07	38.957	-13.343	0	18.58	SI								
100%	RAR	8,320	17,43	41.688	117.959	0	2.09	SI	RAR	256,235	360,00	41.688	117.959	0	1.40	SI
	QPR	7,606	13,07	38.957	107.823	0	1.71	SI								
Trave: Trave 18-19				**FRC=0,09 cm**												
0%	RAR	8,318	17,43	41.989	117.930	0	2.09	SI	RAR	256,151	360,00	41.621	117.938	0	1.40	SI
	QPR	7,609	13,07	39.174	107.848	0	1.71	SI								
25,0%	RAR	0,764	17,43	41.868	-14.535	0	22.80	SI	RAR	5,315	360,00	41.868	-14.535	0	67.73	SI
	QPR	0,701	13,07	39.174	-13.279	0	18.64	SI								
50,0%	RAR	4,729	17,43	41.989	-58.878	0	3.68	SI	RAR	166,469	360,00	41.621	-58.878	0	2.16	SI
	QPR	2,572	13,07	39.174	-53.847	0	5.08	SI								
75,0%	RAR	0,793	17,43	41.989	-15.181	0	21.98	SI	RAR	5,653	360,00	41.621	-15.184	0	63.68	SI
	QPR	0,727	13,07	39.174	-13.862	0	17.99	SI								
100%	RAR	8,227	17,43	41.868	116.628	0	2.11	SI	RAR	253,101	360,00	41.868	116.628	0	1.42	SI
	QPR	7,526	13,07	39.174	106.671	0	1.73	SI								
Trave: Trave 19-20				**FRC=0,09 cm**												
0%	RAR	8,319	17,43	42.957	117.917	0	2.09	SI	RAR	255,766	360,00	42.730	117.920	0	1.40	SI
	QPR	7,618	13,07	40.160	107.953	0	1.71	SI								
25,0%	RAR	0,755	17,43	42.890	-14.238	0	23.09	SI	RAR	5,117	360,00	42.890	-14.238	0	70.34	SI
	QPR	0,692	13,07	40.160	-12.987	0	18.89	SI								
50,0%	RAR	4,684	17,43	42.890	-58.292	0	3.72	SI	RAR	164,092	360,00	42.730	-58.292	0	2.19	SI
	QPR	2,555	13,07	40.160	-53.391	0	5.11	SI								
75,0%	RAR	0,760	17,43	43.780	-14.288	0	22.94	SI	RAR	5,171	360,00	42.730	-14.330	0	69.61	SI
	QPR	0,704	13,07	40.160	-13.262	0	18.57	SI								
100%	RAR	8,304	17,43	42.890	117.722	0	2.09	SI	RAR	255,229	360,00	42.890	117.722	0	1.41	SI
	QPR	7,578	13,07	40.160	107.393	0	1.72	SI								
Trave: Trave 20-21				**FRC=0,11 cm**												
0%	RAR	8,762	17,43	46.904	124.135	0	1.98	SI	RAR	268,632	360,00	46.904	124.135	0	1.34	SI
	QPR	7,992	13,07	43.832	113.206	0	1.63	SI								
25,0%	RAR	0,691	17,43	46.811	-12.493	0	25.21	SI	RAR	4,055	360,00	46.811	-12.493	0	88.78	SI
	QPR	0,636	13,07	43.832	-11.448	0	20.54	SI								
50,0%	RAR	5,335	17,43	46.904	-66.427	0	3.26	SI	RAR	187,937	360,00	46.747	-66.428	0	1.91	SI
	QPR	4,861	13,07	43.832	-60.517	0	2.68	SI								
75,0%	RAR	1,866	17,43	46.904	-37.757	0	9.33	SI	RAR	16,906	360,00	46.747	-37.758	0	21.29	SI
	QPR	1,686	13,07	43.832	-34.002	0	7.75	SI								
100,0%	RAR	5,903	17,43	46.811	73.609	0	2.95	SI	RAR	210,601	360,00	46.811	73.609	0	1.70	SI
	QPR	5,462	13,07	43.832	68.091	0	2.39	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**							
Trave: Trave 22-23				**FRC=0,09 cm**												
0%	RAR	5,309	17,43	35.480	54.906	0	3.28	SI	RAR	195,405	360,00	35.480	54.906	0	1.84	SI
	QPR	4,950	13,07	33.557	51.193	0	2.64	SI								
25,0%	RAR	1,296	17,43	35.397	-21.698	0	13.45	SI	RAR	10,972	360,00	35.397	-21.698	0	32.81	SI
	QPR	1,176	13,07	33.557	-19.600	0	11.11	SI								
50,0%	RAR	2,436	17,43	35.838	-42.964	0	7.15	SI	RAR	23,696	360,00	35.397	-42.966	0	15.19	SI
	QPR	2,240	13,07	33.557	-39.459	0	5.83	SI								

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id$_{Cmb}$	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id$_{Cmb}$	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]		
75,0%	RAR	0,608	17,43	35.838	-9.086	0	28.66	SI	RAR	3,415	360,00	35.480	-9.095	0	NS	SI
	QPR	0,563	13,07	33.557	-8.385	0	23.21	SI								
100%	RAR	7,100	17,43	35.397	80.089	0	2.45	SI	RAR	238,189	360,00	35.397	80.089	0	1.51	SI
	QPR	6,529	13,07	33.557	73.621	0	2.00	SI								
Trave: Trave 23-24				**FRC=0,06 cm**												
0%	RAR	6,502	17,43	30.859	73.385	0	2.68	SI	RAR	218,971	360,00	30.859	73.385	0	1.64	SI
	QPR	5,982	13,07	29.091	67.494	0	2.18	SI								
25,0%	RAR	0,558	17,43	31.496	-8.427	0	31.26	SI	RAR	3,305	360,00	30.634	-8.452	0	NS	SI
	QPR	0,520	13,07	29.091	-7.883	0	25.13	SI								
50,0%	RAR	2,034	17,43	30.888	-35.804	0	8.57	SI	RAR	19,678	360,00	30.634	-35.798	0	18.29	SI
	QPR	1,881	13,07	29.091	-33.084	0	6.94	SI								
75,0%	RAR	0,589	17,43	30.859	-8.826	0	29.57	SI	RAR	3,528	360,00	30.859	-8.826	0	NS	SI
	QPR	0,544	13,07	29.091	-8.110	0	24.01	SI								
100,0%	RAR	6,994	17,43	30.634	72.634	0	2.49	SI	RAR	268,272	360,00	30.634	72.634	0	1.34	SI
	QPR	6,457	13,07	29.091	67.036	0	2.02	SI								
Trave: Trave 24-25				**FRC=0,07 cm**												
0%	RAR	6,948	17,43	30.287	72.149	0	2.50	SI	RAR	266,601	360,00	30.287	72.149	0	1.35	SI
	QPR	6,409	13,07	28.432	66.550	0	2.03	SI								
25,0%	RAR	0,615	17,43	29.952	-9.363	0	28.35	SI	RAR	3,901	360,00	29.952	-9.363	0	92.29	SI
	QPR	0,568	13,07	28.432	-8.594	0	23.02	SI								
50,0%	RAR	2,063	17,43	30.287	-36.386	0	8.45	SI	RAR	20,069	360,00	29.952	-36.386	0	17.93	SI
	QPR	1,905	13,07	28.432	-33.568	0	6.86	SI								
75,0%	RAR	0,602	17,43	30.287	-9.099	0	28.96	SI	RAR	3,724	360,00	30.287	-9.099	0	96.67	SI
	QPR	0,556	13,07	28.432	-8.373	0	23.51	SI								
100%	RAR	6,997	17,43	29.952	72.674	0	2.49	SI	RAR	268,846	360,00	29.952	72.674	0	1.33	SI
	QPR	6,452	13,07	28.432	66.991	0	2.02	SI								
Trave: Trave 25-26				**FRC=0,07 cm**												
0%	RAR	7,017	17,43	30.425	72.868	0	2.48	SI	RAR	269,365	360,00	30.425	72.868	0	1.33	SI
	QPR	6,469	13,07	28.544	67.167	0	2.02	SI								
25,0%	RAR	0,595	17,43	30.073	-8.984	0	29.30	SI	RAR	3,667	360,00	30.073	-8.984	0	98.16	SI
	QPR	0,551	13,07	28.544	-8.266	0	23.74	SI								
50,0%	RAR	2,061	17,43	30.425	-36.345	0	8.45	SI	RAR	20,038	360,00	30.062	-36.345	0	17.96	SI
	QPR	1,903	13,07	28.544	-33.534	0	6.86	SI								
75,0%	RAR	0,619	17,43	30.425	-9.406	0	28.16	SI	RAR	3,900	360,00	30.425	-9.406	0	92.31	SI
	QPR	0,571	13,07	28.544	-8.638	0	22.91	SI								
100%	RAR	6,936	17,43	30.073	72.019	0	2.51	SI	RAR	266,244	360,00	30.073	72.019	0	1.35	SI
	QPR	6,398	13,07	28.544	66.420	0	2.04	SI								
Trave: Trave 26-27				**FRC=0,06 cm**												
0%	RAR	7,066	17,43	31.225	73.368	0	2.46	SI	RAR	270,846	360,00	31.225	73.368	0	1.32	SI
	QPR	6,521	13,07	29.427	67.699	0	2.00	SI								
25,0%	RAR	0,580	17,43	31.055	-8.641	0	30.04	SI	RAR	3,406	360,00	31.055	-8.641	0	NS	SI
	QPR	0,536	13,07	29.427	-7.933	0	24.38	SI								
50,0%	RAR	2,054	17,43	31.225	-36.160	0	8.48	SI	RAR	19,872	360,00	31.040	-36.161	0	18.11	SI
	QPR	1,900	13,07	29.427	-33.410	0	6.87	SI								
75,0%	RAR	0,609	17,43	31.953	-9.382	0	28.62	SI	RAR	3,831	360,00	31.225	-9.393	0	93.97	SI
	QPR	0,566	13,07	29.427	-8.731	0	23.11	SI								
100,0%	RAR	6,369	17,43	31.055	71.859	0	2.73	SI	RAR	214,058	360,00	31.055	71.859	0	1.68	SI
	QPR	5,861	13,07	29.427	66.102	0	2.23	SI								
Trave: Trave 27-28				**FRC=0,08 cm**												
0%	RAR	6,682	17,43	33.144	75.365	0	2.60	SI	RAR	224,229	360,00	33.144	75.365	0	1.60	SI
	QPR	6,139	13,07	31.300	69.238	0	2.12	SI								
25,0%	RAR	0,537	17,43	33.125	-7.912	0	32.47	SI	RAR	2,844	360,00	33.125	-7.912	0	NS	SI
	QPR	0,498	13,07	31.300	-7.310	0	26.22	SI								
50,0%	RAR	2,270	17,43	33.144	-40.049	0	7.67	SI	RAR	22,079	360,00	33.144	-40.049	0	16.30	SI
	QPR	2,088	13,07	31.300	-36.788	0	6.26	SI								
75,0%	RAR	1,263	17,43	33.144	-21.242	0	13.80	SI	RAR	10,827	360,00	33.144	-21.242	0	33.25	SI
	QPR	1,146	13,07	31.300	-19.198	0	11.40	SI								
100%	RAR	4,714	17,43	33.125	48.727	0	3.69	SI	RAR	172,451	360,00	33.125	48.727	0	2.08	SI
	QPR	2,552	13,07	31.300	45.459	0	5.12	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1-8-15-22**							
Trave: Trave 1-8				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,372	17,43	3.438	7.314	0	46.81	SI	RAR	4,032	360,00	3.438	7.314	0	89.27	SI
	QPR	0,250	13,07	2.362	4.910	0	52.25	SI								
25,0%	RAR	0,170	17,43	3.438	3.160	0	NS	SI	RAR	1,612	360,00	3.438	3.160	0	NS	SI
	QPR	0,095	13,07	2.362	1.726	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,064	17,43	3.000	1.046	0	NS	SI	RAR	0,409	360,00	3.000	1.046	0	NS	SI
	QPR	0,034	13,07	2.362	475	0	NS	SI								
75,0%	RAR	0,106	17,43	2.088	1.981	0	NS	SI	RAR	1,015	360,00	2.088	1.981	0	NS	SI
	QPR	0,068	13,07	2.362	1.173	0	NS	SI								
100,0%	RAR	0,262	17,43	1.918	5.193	0	66.52	SI	RAR	2,898	360,00	1.918	5.193	0	NS	SI
	QPR	0,198	13,07	2.362	3.839	0	66.05	SI								
Trave: Trave 8-15				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,802	17,43	14.783	15.072	0	21.74	SI	RAR	7,794	360,00	14.783	15.072	0	46.18	SI
	QPR	0,655	13,07	11.135	12.402	0	19.95	SI								
25,0%	RAR	0,205	17,43	10.862	-3.211	0	84.94	SI	RAR	1,150	360,00	10.166	-3.141	0	NS	SI
	QPR	0,167	13,07	11.135	-2.408	0	78.16	SI								
50,0%	RAR	0,484	17,43	13.633	-8.672	0	36.00	SI	RAR	4,244	360,00	10.819	-8.525	0	84.82	SI
	QPR	0,419	13,07	11.135	-7.577	0	31.16	SI								
75,0%	RAR	0,340	17,43	14.783	-5.621	0	51.22	SI	RAR	2,286	360,00	14.783	-5.621	0	NS	SI
	QPR	0,253	13,07	11.135	-4.158	0	51.74	SI								
100%	RAR	0,449	17,43	10.166	8.262	0	38.85	SI	RAR	4,134	360,00	10.166	8.262	0	87.07	SI
	QPR	0,381	13,07	11.135	6.793	0	34.29	SI								
Trave: Trave 15-22				**FRC=0,02 cm**												

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id$_{Cmb}$	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id$_{Cmb}$	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]		
0%	RAR	0,661	17,43	17.517	11.932	0	26.38	SI	RAR	5,781	360,00	17.517	11.932	0	62.27	SI
	QPR	0,562	13,07	13.097	10.318	0	23.25	SI								
25,0%	RAR	0,333	17,43	12.568	-5.682	0	52.27	SI	RAR	2,483	360,00	11.325	-5.561	0	NS	SI
	QPR	0,305	13,07	13.097	-5.044	0	42.91	SI								
50,0%	RAR	0,519	17,43	17.517	-9.037	0	33.56	SI	RAR	4,483	360,00	11.293	-8.989	0	80.30	SI
	QPR	0,492	13,07	13.097	-8.876	0	26.58	SI								
75,0%	RAR	0,174	17,43	17.517	-1.958	0	NS	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,116	13,07	13.097	-1.179	0	NS	SI								
100,0%	RAR	1,007	17,43	12.568	19.477	0	17.31	SI	RAR	10,509	360,00	12.568	19.477	0	34.25	SI
	QPR	0,939	13,07	13.097	18.049	0	13.91	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 2-9-16-23**							
Trave: Trave 2-9				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,845	17,43	2.556	5.934	0	20.63	SI	RAR	7,902	360,00	2.556	5.934	0	45.55	SI
	QPR	0,617	13,07	1.097	4.377	0	21.17	SI								
25,0%	RAR	0,364	17,43	2.556	2.479	0	47.92	SI	RAR	3,140	360,00	2.556	2.479	0	NS	SI
	QPR	0,231	13,07	1.097	1.600	0	56.65	SI								
50,0%	RAR	0,083	17,43	2.556	464	0	NS	SI	RAR	0,389	360,00	2.210	457	0	NS	SI
	QPR	0,036	13,07	1.097	199	0	NS	SI								
75,0%	RAR	0,059	17,43	693	391	0	NS	SI	RAR	0,463	360,00	693	391	0	NS	SI
	QPR	0,030	13,07	1.097	159	0	NS	SI								
100,0%	RAR	0,282	17,43	693	1.986	0	61.91	SI	RAR	2,662	360,00	693	1.986	0	NS	SI
	QPR	0,211	13,07	1.097	1.462	0	61.81	SI								
Trave: Trave 9-16				**FRC=0,02 cm**												
0%	RAR	0,902	17,43	10.231	5.948	0	19.32	SI	RAR	7,087	360,00	10.231	5.948	0	50.79	SI
	QPR	0,788	13,07	7.553	5.268	0	16.58	SI								
25,0%	RAR	0,290	17,43	7.468	-1.695	0	60.09	SI	RAR	1,573	360,00	6.924	-1.687	0	NS	SI
	QPR	0,254	13,07	7.553	-1.434	0	51.38	SI								
50,0%	RAR	0,600	17,43	9.452	-3.819	0	29.04	SI	RAR	4,358	360,00	7.443	-3.748	0	82.60	SI
	QPR	0,543	13,07	7.553	-3.509	0	24.06	SI								
75,0%	RAR	0,277	17,43	10.231	-1.454	0	63.03	SI	RAR	0,893	360,00	10.231	-1.454	0	NS	SI
	QPR	0,201	13,07	7.553	-1.051	0	65.01	SI								
100%	RAR	0,972	17,43	7.468	6.591	0	17.93	SI	RAR	8,299	360,00	6.924	6.567	0	43.37	SI
	QPR	0,868	13,07	7.553	5.839	0	15.06	SI								
Trave: Trave 16-23				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	1,548	17,43	13.488	10.413	0	11.26	SI	RAR	13,071	360,00	11.837	10.415	0	27.54	SI
	QPR	1,377	13,07	8.673	9.442	0	9.49	SI								
25,0%	RAR	0,361	17,43	7.853	-2.187	0	48.22	SI	RAR	2,295	360,00	6.848	-2.205	0	NS	SI
	QPR	0,334	13,07	8.673	-1.951	0	39.08	SI								
50,0%	RAR	0,894	17,43	11.837	-5.805	0	19.49	SI	RAR	7,183	360,00	7.844	-5.829	0	50.11	SI
	QPR	0,821	13,07	8.673	-5.443	0	15.92	SI								
75,0%	RAR	0,280	17,43	13.488	-1.311	0	62.19	SI	RAR	0,574	360,00	6.832	-955	0	NS	SI
	QPR	0,206	13,07	8.673	-1.032	0	63.31	SI								
100%	RAR	1,759	17,43	7.853	12.227	0	9.90	SI	RAR	16,001	360,00	7.853	12.227	0	22.49	SI
	QPR	1,634	13,07	8.673	11.282	0	8.00	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 3-10-17-24**							
Trave: Trave 3-10				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,648	17,43	1.675	4.570	0	26.88	SI	RAR	6,117	360,00	1.675	4.570	0	58.85	SI
	QPR	0,535	13,07	1.528	3.765	0	24.42	SI								
25,0%	RAR	0,257	17,43	1.675	1.760	0	67.76	SI	RAR	2,244	360,00	1.675	1.760	0	NS	SI
	QPR	0,198	13,07	1.528	1.346	0	65.88	SI								
50,0%	RAR	0,059	17,43	1.635	342	0	NS	SI	RAR	0,294	360,00	1.635	342	0	NS	SI
	QPR	0,046	13,07	1.528	251	0	NS	SI								
75,0%	RAR	0,110	17,43	1.517	712	0	NS	SI	RAR	0,817	360,00	1.517	712	0	NS	SI
	QPR	0,078	13,07	1.528	480	0	NS	SI								
100,0%	RAR	0,363	17,43	1.517	2.531	0	47.96	SI	RAR	3,324	360,00	1.517	2.531	0	NS	SI
	QPR	0,294	13,07	1.528	2.034	0	44.42	SI								
Trave: Trave 10-17				**FRC=0,02 cm**												
0%	RAR	0,641	17,43	7.509	4.216	0	27.17	SI	RAR	4,995	360,00	7.509	4.216	0	72.07	SI
	QPR	0,568	13,07	6.853	3.722	0	23.02	SI								
25,0%	RAR	0,391	17,43	7.118	-2.438	0	44.57	SI	RAR	2,587	360,00	7.118	-2.438	0	NS	SI
	QPR	0,353	13,07	6.853	-2.177	0	37.06	SI								
50,0%	RAR	0,589	17,43	7.475	-3.845	0	29.57	SI	RAR	4,495	360,00	7.146	-3.824	0	80.09	SI
	QPR	0,546	13,07	6.853	-3.565	0	23.94	SI								
75,0%	RAR	0,149	17,43	7.509	-677	0	NS	SI	RAR	0,117	360,00	7.509	-677	0	NS	SI
	QPR	0,111	13,07	6.853	-442	0	NS	SI								
100,0%	RAR	1,151	17,43	7.118	7.895	0	15.14	SI	RAR	10,110	360,00	7.118	7.895	0	35.60	SI
	QPR	1,051	13,07	6.853	7.191	0	12.43	SI								
Trave: Trave 17-24				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	1,477	17,43	8.514	10.168	0	11.79	SI	RAR	13,090	360,00	8.514	10.168	0	27.50	SI
	QPR	1,356	13,07	8.182	9.312	0	9.64	SI								
25,0%	RAR	0,371	17,43	8.829	-2.205	0	46.98	SI	RAR	2,104	360,00	8.565	-2.202	0	NS	SI
	QPR	0,338	13,07	8.182	-2.005	0	38.63	SI								
50,0%	RAR	0,870	17,43	8.678	-5.796	0	20.03	SI	RAR	7,070	360,00	8.514	-5.800	0	50.92	SI
	QPR	0,814	13,07	8.182	-5.419	0	16.06	SI								
75,0%	RAR	0,221	17,43	8.321	-1.158	0	78.71	SI	RAR	0,692	360,00	8.321	-1.158	0	NS	SI
	QPR	0,189	13,07	8.182	-931	0	69.22	SI								
100%	RAR	1,784	17,43	8.661	12.365	0	9.76	SI	RAR	16,103	360,00	8.661	12.365	0	22.35	SI
	QPR	1,655	13,07	8.182	11.460	0	7.89	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 4-11-18-25**							
Trave: Trave 4-11				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,227	17,43	1.959	1.530	0	76.71	SI	RAR	1,896	360,00	1.959	1.530	0	NS	SI
	QPR	0,159	13,07	1.846	1.043	0	82.45	SI								
25,0%	RAR	0,123	17,43	1.945	-785	0	NS	SI	RAR	0,870	360,00	1.945	-785	0	NS	SI

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
	QPR	0,083	13,07	1.846	-498	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,115	17,43	2.010	-721	0	NS	SI	RAR	0,776	360,00	2.010	-721	0	NS	SI
	QPR	0,107	13,07	1.846	-675	0	NS	SI								
75,0%	RAR	0,124	17,43	1.945	792	0	NS	SI	RAR	0,880	360,00	1.945	792	0	NS	SI
	QPR	0,085	13,07	1.846	512	0	NS	SI								
100%	RAR	0,532	17,43	1.945	3.718	0	32.77	SI	RAR	4,914	360,00	1.945	3.718	0	73.26	SI
	QPR	0,440	13,07	1.846	3.062	0	29.72	SI								
Trave: Trave 11-18				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,732	17,43	9.749	4.752	0	23.80	SI	RAR	5,491	360,00	9.749	4.752	0	65.56	SI
	QPR	0,668	13,07	9.148	4.323	0	19.56	SI								
25,0%	RAR	0,314	17,43	9.629	-1.754	0	55.52	SI	RAR	1,408	360,00	9.402	-1.763	0	NS	SI
	QPR	0,279	13,07	9.148	-1.529	0	46.84	SI								
50,0%	RAR	0,536	17,43	9.838	-3.335	0	32.54	SI	RAR	3,540	360,00	9.629	-3.327	0	NS	SI
	QPR	0,499	13,07	9.148	-3.106	0	26.21	SI								
75,0%	RAR	0,149	17,43	9.749	-564	0	NS	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,123	13,07	9.148	-410	0	NS	SI								
100%	RAR	1,076	17,43	9.629	7.230	0	16.19	SI	RAR	8,920	360,00	9.629	7.230	0	40.35	SI
	QPR	0,980	13,07	9.148	6.560	0	13.34	SI								
Trave: Trave 18-25				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	1,397	17,43	9.934	9.517	0	12.47	SI	RAR	12,039	360,00	9.934	9.517	0	29.90	SI
	QPR	1,291	13,07	9.301	8.791	0	10.12	SI								
25,0%	RAR	0,422	17,43	9.913	-2.515	0	41.30	SI	RAR	2,416	360,00	9.549	-2.505	0	NS	SI
	QPR	0,384	13,07	9.301	-2.275	0	34.03	SI								
50,0%	RAR	0,882	17,43	9.934	-5.822	0	19.75	SI	RAR	6,958	360,00	9.748	-5.816	0	51.74	SI
	QPR	0,825	13,07	9.301	-5.439	0	15.85	SI								
75,0%	RAR	0,188	17,43	9.859	-840	0	92.52	SI	RAR	0,087	360,00	9.859	-840	0	NS	SI
	QPR	0,165	13,07	9.301	-700	0	79.31	SI								
100%	RAR	1,868	17,43	9.748	12.908	0	9.33	SI	RAR	16,734	360,00	9.748	12.908	0	21.51	SI
	QPR	1,730	13,07	9.301	11.941	0	7.55	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 5-12-19-26**							
Trave: Trave 5-12				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,559	17,43	3.043	3.854	0	31.20	SI	RAR	4,981	360,00	3.043	3.854	0	72.26	SI
	QPR	0,457	13,07	2.804	3.134	0	28.62	SI								
25,0%	RAR	0,097	17,43	3.043	536	0	NS	SI	RAR	0,408	360,00	3.043	536	0	NS	SI
	QPR	0,051	13,07	2.804	224	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,185	17,43	2.836	-1.179	0	94.37	SI	RAR	1,323	360,00	2.685	-1.171	0	NS	SI
	QPR	0,170	13,07	2.804	-1.072	0	77.11	SI								
75,0%	RAR	0,167	17,43	3.043	-1.038	0	NS	SI	RAR	1,100	360,00	3.043	-1.038	0	NS	SI
	QPR	0,125	13,07	2.804	-753	0	NS	SI								
100,0%	RAR	0,298	17,43	2.685	1.998	0	58.55	SI	RAR	2,463	360,00	2.685	1.998	0	NS	SI
	QPR	0,184	13,07	2.804	1.179	0	70.86	SI								
Trave: Trave 12-19				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,915	17,43	4.703	6.330	0	19.04	SI	RAR	8,214	360,00	4.703	6.330	0	43.82	SI
	QPR	0,834	13,07	4.258	5.767	0	15.67	SI								
25,0%	RAR	0,166	17,43	3.858	-990	0	NS	SI	RAR	0,946	360,00	3.858	-990	0	NS	SI
	QPR	0,127	13,07	4.258	-690	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,467	17,43	4.703	-3.112	0	37.29	SI	RAR	3,797	360,00	4.170	-3.083	0	94.81	SI
	QPR	0,435	13,07	4.258	-2.903	0	30.05	SI								
75,0%	RAR	0,185	17,43	4.746	-1.083	0	94.10	SI	RAR	0,978	360,00	4.746	-1.083	0	NS	SI
	QPR	0,152	13,07	4.258	-869	0	86.06	SI								
100%	RAR	0,902	17,43	3.858	6.280	0	19.31	SI	RAR	8,237	360,00	3.858	6.280	0	43.70	SI
	QPR	0,784	13,07	4.258	5.408	0	16.67	SI								
Trave: Trave 19-26				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	1,455	17,43	8.142	10.027	0	11.97	SI	RAR	12,937	360,00	8.142	10.027	0	27.82	SI
	QPR	1,341	13,07	7.638	9.238	0	9.74	SI								
25,0%	RAR	0,391	17,43	7.644	-2.412	0	44.55	SI	RAR	2,495	360,00	7.644	-2.412	0	NS	SI
	QPR	0,342	13,07	7.638	-2.058	0	38.24	SI								
50,0%	RAR	0,872	17,43	8.161	-5.836	0	19.99	SI	RAR	7,176	360,00	7.881	-5.827	0	50.16	SI
	QPR	0,814	13,07	7.638	-5.451	0	16.05	SI								
75,0%	RAR	0,216	17,43	8.079	-1.129	0	80.82	SI	RAR	0,678	360,00	8.079	-1.129	0	NS	SI
	QPR	0,187	13,07	7.638	-942	0	70.08	SI								
100%	RAR	1,808	17,43	7.881	12.578	0	9.63	SI	RAR	16,482	360,00	7.881	12.578	0	21.84	SI
	QPR	1,652	13,07	7.638	11.469	0	7.91	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 6-13-20-27**							
Trave: Trave 6-13				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,572	17,43	606	4.127	0	30.48	SI	RAR	5,356	360,00	606	4.127	0	67.20	SI
	QPR	0,459	13,07	2.458	3.212	0	28.47	SI								
25,0%	RAR	0,099	17,43	6.509	-393	0	NS	SI	RAR	0,830	360,00	606	681	0	NS	SI
	QPR	0,056	13,07	2.458	281	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,200	17,43	6.509	-1.095	0	87.30	SI	RAR	1,422	360,00	608	-1.080	0	NS	SI
	QPR	0,162	13,07	2.458	-1.035	0	80.71	SI								
75,0%	RAR	0,164	17,43	606	-1.149	0	NS	SI	RAR	1,519	360,00	606	-1.149	0	NS	SI
	QPR	0,121	13,07	2.458	-738	0	NS	SI								
100,0%	RAR	0,404	17,43	6.509	2.561	0	43.16	SI	RAR	2,824	360,00	6.509	2.561	0	NS	SI
	QPR	0,181	13,07	2.458	1.174	0	72.13	SI								
Trave: Trave 13-20				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,974	17,43	3.326	6.819	0	17.90	SI	RAR	9,038	360,00	3.326	6.819	0	39.83	SI
	QPR	0,872	13,07	4.296	6.038	0	14.99	SI								
25,0%	RAR	0,200	17,43	6.804	-1.086	0	86.95	SI	RAR	0,758	360,00	6.804	-1.086	0	NS	SI
	QPR	0,109	13,07	4.296	-559	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,473	17,43	5.948	-3.084	0	36.88	SI	RAR	3,887	360,00	3.862	-3.124	0	92.61	SI
	QPR	0,436	13,07	4.296	-2.912	0	29.95	SI								
75,0%	RAR	0,212	17,43	3.326	-1.353	0	82.05	SI	RAR	1,503	360,00	3.326	-1.353	0	NS	SI

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id$_{Cmb}$	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id$_{Cmb}$	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]		
100%	QPR	0,173	13,07	4.296	-1.019	0	75.60	SI								
	RAR	0,952	17,43	6.804	6.485	0	18.30	SI	RAR	8,199	360,00	6.804	6.485	0	43.90	SI
	QPR	0,744	13,07	4.296	5.119	0	17.57	SI								
Trave: Trave 20-27				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	1,486	17,43	7.804	10.267	0	11.72	SI	RAR	13,304	360,00	7.804	10.267	0	27.06	SI
	QPR	1,359	13,07	7.608	9.368	0	9.61	SI								
25,0%	RAR	0,417	17,43	8.622	-2.544	0	41.83	SI	RAR	2,570	360,00	8.622	-2.544	0	NS	SI
	QPR	0,333	13,07	7.608	-1.997	0	39.24	SI								
50,0%	RAR	0,873	17,43	8.449	-5.830	0	19.96	SI	RAR	7,211	360,00	7.804	-5.847	0	49.92	SI
	QPR	0,815	13,07	7.608	-5.459	0	16.03	SI								
75,0%	RAR	0,236	17,43	7.547	-1.300	0	73.94	SI	RAR	0,973	360,00	7.547	-1.300	0	NS	SI
	QPR	0,197	13,07	7.608	-1.020	0	66.33	SI								
100%	RAR	1,844	17,43	8.622	12.798	0	9.45	SI	RAR	16,703	360,00	8.622	12.798	0	21.55	SI
	QPR	1,632	13,07	7.608	11.323	0	8.01	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 7-14-21-28**							
Trave: Trave 7-14				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,257	17,43	4.570	-1.707	0	67.81	SI	RAR	2,068	360,00	-573	1.537	0	NS	SI
	QPR	0,066	13,07	1.118	445	0	NS	SI								
25,0%	RAR	0,277	17,43	4.570	-1.827	0	63.00	SI	RAR	2,019	360,00	4.570	-1.827	0	NS	SI
	QPR	0,108	13,07	1.118	-750	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,126	17,43	4.570	-667	0	NS	SI	RAR	1,066	360,00	-573	-728	0	NS	SI
	QPR	0,105	13,07	1.118	-697	0	NS	SI								
75,0%	RAR	0,279	17,43	4.570	1.769	0	62.37	SI	RAR	1,942	360,00	4.570	1.769	0	NS	SI
	QPR	0,092	13,07	1.118	602	0	NS	SI								
100%	RAR	0,755	17,43	4.570	5.480	0	23.08	SI	RAR	6,685	360,00	4.570	5.480	0	53.85	SI
	QPR	0,423	13,07	1.118	3.144	0	30.92	SI								
Trave: Trave 14-21				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,730	17,43	4.964	4.983	0	23.88	SI	RAR	6,329	360,00	4.964	4.983	0	56.88	SI
	QPR	0,618	13,07	5.484	4.156	0	21.14	SI								
25,0%	RAR	0,335	17,43	7.090	-2.039	0	51.98	SI	RAR	2,041	360,00	7.090	-2.039	0	NS	SI
	QPR	0,213	13,07	5.484	-1.245	0	61.37	SI								
50,0%	RAR	0,440	17,43	6.600	-2.814	0	39.65	SI	RAR	3,323	360,00	5.325	-2.831	0	NS	SI
	QPR	0,417	13,07	5.484	-2.712	0	31.32	SI								
75,0%	RAR	0,127	17,43	4.964	-653	0	NS	SI	RAR	0,360	360,00	4.964	-653	0	NS	SI
	QPR	0,076	13,07	5.484	-263	0	NS	SI								
100,0%	RAR	1,138	17,43	7.090	7.806	0	15.31	SI	RAR	9,990	360,00	7.090	7.806	0	36.03	SI
	QPR	0,887	13,07	5.484	6.087	0	14.73	SI								
Trave: Trave 21-28				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	1,356	17,43	7.167	9.370	0	12.84	SI	RAR	12,136	360,00	7.167	9.370	0	29.66	SI
	QPR	1,251	13,07	7.116	8.614	0	10.45	SI								
25,0%	RAR	0,389	17,43	7.589	-2.403	0	44.75	SI	RAR	2,488	360,00	7.589	-2.403	0	NS	SI
	QPR	0,299	13,07	7.116	-1.775	0	43.77	SI								
50,0%	RAR	0,773	17,43	7.315	-5.174	0	22.53	SI	RAR	6,338	360,00	7.301	-5.174	0	56.79	SI
	QPR	0,744	13,07	7.116	-4.976	0	17.56	SI								
75,0%	RAR	0,233	17,43	7.167	-1.303	0	74.69	SI	RAR	1,018	360,00	7.167	-1.303	0	NS	SI
	QPR	0,189	13,07	7.116	-988	0	69.11	SI								
100%	RAR	1,681	17,43	7.589	11.678	0	10.36	SI	RAR	15,272	360,00	7.589	11.678	0	23.57	SI
	QPR	1,470	13,07	7.116	10.187	0	8.89	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1-2-1b-3-4-5-6-7**							
Trave: Trave 1-2				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,656	17,43	-8.769	14.237	0	26.58	SI	RAR	8,884	360,00	-8.769	14.237	0	40.52	SI
	QPR	0,584	13,07	-8.171	12.716	0	22.37	SI								
25,0%	RAR	0,066	17,43	-8.016	-2.083	0	NS	SI	RAR	1,842	360,00	-8.855	-2.145	0	NS	SI
	QPR	0,062	13,07	-8.171	-2.011	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,290	17,43	-8.769	-6.750	0	60.03	SI	RAR	4,521	360,00	-8.769	-6.750	0	79.63	SI
	QPR	0,266	13,07	-8.171	-6.205	0	49.07	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,717	360,00	-8.850	215	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,870	17,43	-8.855	18.637	0	20.03	SI	RAR	11,453	360,00	-8.855	18.637	0	31.43	SI
	QPR	0,794	13,07	-8.171	17.008	0	16.47	SI								
Trave: Trave 2-1b				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	1,776	17,43	3.173	36.090	0	9.81	SI	RAR	20,835	360,00	2.680	36.061	0	17.27	SI
	QPR	1,508	13,07	754	30.824	0	8.66	SI								
25,0%	RAR	0,456	17,43	3.173	9.055	0	38.21	SI	RAR	5,064	360,00	3.173	9.055	0	71.08	SI
	QPR	0,365	13,07	754	7.416	0	35.78	SI								
50,0%	RAR	0,612	17,43	2.680	-12.287	0	28.49	SI	RAR	6,981	360,00	2.680	-12.287	0	51.56	SI
	QPR	0,524	13,07	754	-10.665	0	24.95	SI								
75,0%	RAR	1,365	17,43	2.680	-27.721	0	12.76	SI	RAR	15,975	360,00	2.680	-27.721	0	22.53	SI
	QPR	1,146	13,07	754	-23.418	0	11.40	SI								
100%	RAR	1,834	17,43	2.680	-37.329	0	9.50	SI	RAR	21,575	360,00	2.680	-37.329	0	16.68	SI
	QPR	1,509	13,07	754	-30.845	0	8.66	SI								
Trave: Trave 1b-3				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	1,243	17,43	-2.057	-25.663	0	14.01	SI	RAR	15,093	360,00	-2.057	-25.663	0	23.85	SI
	QPR	1,046	13,07	-1.815	-21.603	0	12.49	SI								
25,0%	RAR	0,372	17,43	-2.057	-7.816	0	46.81	SI	RAR	4,693	360,00	-2.057	-7.816	0	76.71	SI
	QPR	0,295	13,07	-1.815	-6.200	0	44.38	SI								
50,0%	RAR	0,582	17,43	-1.800	12.095	0	29.93	SI	RAR	7,169	360,00	-1.800	12.095	0	50.21	SI
	QPR	0,513	13,07	-1.815	10.668	0	25.50	SI								
75,0%	RAR	1,568	17,43	-1.504	32.658	0	11.11	SI	RAR	18,515	360,00	-2.353	32.662	0	19.44	SI
	QPR	1,391	13,07	-1.815	29.018	0	9.39	SI								
100%	RAR	3,958	17,43	-2.057	55.374	0	4.40	SI	RAR	137,967	360,00	-2.057	55.374	0	2.60	SI
	QPR	2,347	13,07	-1.815	48.851	0	5.56	SI								
Trave: Trave 3-4				**FRC=0,04 cm**												

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id$_{Cmb}$	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id$_{Cmb}$	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]		
0%	RAR	4,203	17,43	-4.195	54.378	0	4.14	SI	RAR	169,346	360,00	-4.392	54.390	0	2.12	SI
	QPR	3,742	13,07	-4.589	48.490	0	3.49	SI								
25,0%	RAR	0,366	17,43	-4.195	-7.884	0	47.61	SI	RAR	4,975	360,00	-5.038	-7.958	0	72.36	SI
	QPR	0,326	13,07	-4.589	-7.091	0	40.14	SI								
50,0%	RAR	1,340	17,43	-4.195	-27.835	0	13.00	SI	RAR	16,546	360,00	-5.038	-27.813	0	21.75	SI
	QPR	1,190	13,07	-4.589	-24.803	0	10.98	SI								
75,0%	RAR	0,248	17,43	-4.195	-5.465	0	70.27	SI	RAR	3,465	360,00	-4.195	-5.465	0	NS	SI
	QPR	0,206	13,07	-4.589	-4.637	0	63.50	SI								
100,0%	RAR	4,590	17,43	-5.038	59.444	0	3.79	SI	RAR	185,175	360,00	-5.038	59.444	0	1.94	SI
	QPR	4,124	13,07	-4.589	53.411	0	3.16	SI								
Trave: Trave 4-5				**FRC=0,06 cm**												
0%	RAR	5,961	17,43	-6.246	62.601	0	2.92	SI	RAR	251,134	360,00	-6.246	62.601	0	1.43	SI
	QPR	5,428	13,07	-6.529	57.066	0	2.40	SI								
25,0%	RAR	0,460	17,43	-6.951	-9.090	0	37.86	SI	RAR	5,833	360,00	-6.951	-9.090	0	61.71	SI
	QPR	0,426	13,07	-6.529	-8.419	0	30.68	SI								
50,0%	RAR	1,719	17,43	-6.270	-32.542	0	10.14	SI	RAR	19,863	360,00	-6.951	-32.541	0	18.12	SI
	QPR	1,575	13,07	-6.529	-29.885	0	8.29	SI								
75,0%	RAR	0,408	17,43	-6.246	-8.060	0	42.73	SI	RAR	5,177	360,00	-6.246	-8.060	0	69.53	SI
	QPR	0,367	13,07	-6.529	-7.325	0	35.57	SI								
100%	RAR	6,155	17,43	-6.951	64.670	0	2.83	SI	RAR	259,706	360,00	-6.951	64.670	0	1.38	SI
	QPR	5,641	13,07	-6.529	59.266	0	2.31	SI								
Trave: Trave 5-6				**FRC=0,06 cm**												
0%	RAR	6,143	17,43	-9.145	64.594	0	2.83	SI	RAR	260,769	360,00	-9.145	64.594	0	1.38	SI
	QPR	5,620	13,07	-8.979	59.124	0	2.32	SI								
25,0%	RAR	0,384	17,43	-9.435	-7.846	0	45.35	SI	RAR	5,230	360,00	-9.435	-7.846	0	68.83	SI
	QPR	0,348	13,07	-8.979	-7.133	0	37.57	SI								
50,0%	RAR	1,679	17,43	-9.133	-32.002	0	10.38	SI	RAR	19,682	360,00	-9.435	-32.002	0	18.29	SI
	QPR	1,537	13,07	-8.979	-29.340	0	8.50	SI								
75,0%	RAR	0,394	17,43	-9.145	-8.201	0	44.29	SI	RAR	5,389	360,00	-9.145	-8.201	0	66.80	SI
	QPR	0,357	13,07	-8.979	-7.492	0	36.59	SI								
100%	RAR	5,567	17,43	-9.435	63.900	0	3.13	SI	RAR	208,135	360,00	-9.435	63.900	0	1.72	SI
	QPR	5,090	13,07	-8.979	58.417	0	2.56	SI								
Trave: Trave 6-7				**FRC=0,06 cm**												
0%	RAR	5,643	17,43	-12.605	64.862	0	3.08	SI	RAR	212,747	360,00	-12.605	64.862	0	1.69	SI
	QPR	5,150	13,07	-11.935	59.226	0	2.53	SI								
25,0%	RAR	0,308	17,43	-12.131	-6.784	0	56.50	SI	RAR	4,714	360,00	-12.131	-6.784	0	76.36	SI
	QPR	0,277	13,07	-11.935	-6.176	0	47.10	SI								
50,0%	RAR	1,748	17,43	-12.131	-33.511	0	9.97	SI	RAR	20,769	360,00	-12.605	-33.518	0	17.33	SI
	QPR	1,596	13,07	-11.935	-30.651	0	8.19	SI								
75,0%	RAR	0,794	17,43	-12.605	-15.716	0	21.96	SI	RAR	10,118	360,00	-12.605	-15.716	0	35.57	SI
	QPR	0,715	13,07	-11.935	-14.192	0	18.29	SI								
100%	RAR	4,459	17,43	-12.131	47.032	0	3.90	SI	RAR	193,239	360,00	-12.131	47.032	0	1.86	SI
	QPR	2,268	13,07	-11.935	43.206	0	5.76	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 7b-8-9-8b-10-11-12-13-14**							
Trave: Trave 7b-8				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	0,127	17,43	9.404	-1.750	0	NS	SI	RAR	0,390	360,00	9.404	-1.750	0	NS	SI
	QPR	0,102	13,07	7.579	-1.395	0	NS	SI								
25,0%	RAR	0,133	17,43	9.404	1.864	0	NS	SI	RAR	0,513	360,00	7.804	1.777	0	NS	SI
	QPR	0,119	13,07	7.579	1.735	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,381	17,43	17.927	6.162	0	45.77	SI	RAR	2,419	360,00	17.441	6.154	0	NS	SI
	QPR	0,337	13,07	14.868	5.541	0	38.81	SI								
75,0%	RAR	0,668	17,43	34.361	10.541	0	26.10	SI	RAR	3,882	360,00	33.570	10.517	0	92.72	SI
	QPR	0,593	13,07	29.015	9.487	0	22.06	SI								
100%	RAR	1,187	17,43	43.842	20.306	0	14.68	SI	RAR	8,899	360,00	43.842	20.306	0	40.45	SI
	QPR	1,050	13,07	37.484	18.096	0	12.44	SI								
Trave: Trave 8-9				**FRC=0,03 cm**												
0%	RAR	4,789	17,43	-26.345	63.158	0	3.63	SI	RAR	209,297	360,00	-26.345	63.158	0	1.72	SI
	QPR	4,270	13,07	-24.566	56.371	0	3.06	SI								
25,0%	RAR	0,289	17,43	-26.173	-8.310	0	60.34	SI	RAR	6,595	360,00	-26.173	-8.310	0	54.59	SI
	QPR	0,251	13,07	-24.566	-7.385	0	52.11	SI								
50,0%	RAR	1,417	17,43	-26.173	-31.419	0	12.30	SI	RAR	20,070	360,00	-26.259	-31.424	0	17.93	SI
	QPR	1,263	13,07	-24.566	-28.117	0	10.35	SI								
75,0%	RAR	0,197	17,43	-26.345	-6.631	0	88.45	SI	RAR	5,567	360,00	-26.345	-6.631	0	64.66	SI
	QPR	0,167	13,07	-24.566	-5.837	0	78.10	SI								
100%	RAR	4,634	17,43	-26.173	66.363	0	3.76	SI	RAR	176,331	360,00	-26.173	66.363	0	2.04	SI
	QPR	4,145	13,07	-24.566	59.446	0	3.15	SI								
Trave: Trave 9-8b				**FRC=0,03 cm**												
0%	RAR	5,523	17,43	-11.321	82.944	0	3.15	SI	RAR	176,546	360,00	-11.810	82.927	0	2.03	SI
	QPR	4,895	13,07	-11.877	73.621	0	2.67	SI								
25,0%	RAR	0,716	17,43	-11.321	15.876	0	24.35	SI	RAR	9,672	360,00	-11.810	15.819	0	37.22	SI
	QPR	0,617	13,07	-11.877	13.885	0	21.18	SI								
50,0%	RAR	1,290	17,43	-11.790	-27.836	0	13.50	SI	RAR	16,425	360,00	-11.790	-27.836	0	21.91	SI
	QPR	1,144	13,07	-11.877	-24.816	0	11.42	SI								
75,0%	RAR	2,262	17,43	-11.790	-47.992	0	7.70	SI	RAR	27,755	360,00	-11.790	-47.992	0	12.97	SI
	QPR	1,996	13,07	-11.877	-42.488	0	6.54	SI								
100,0%	RAR	2,167	17,43	-10.597	-45.903	0	8.04	SI	RAR	26,502	360,00	-10.597	-45.903	0	13.58	SI
	QPR	1,835	13,07	-11.877	-39.136	0	7.12	SI								
Trave: Trave 8b-10				**FRC=-0,01 cm**												
0%	RAR	1,838	17,43	-6.473	-38.704	0	9.48	SI	RAR	22,183	360,00	-6.473	-38.704	0	16.22	SI
	QPR	1,621	13,07	-6.579	-34.230	0	8.06	SI								
25,0%	RAR	0,522	17,43	-7.217	-12.624	0	33.37	SI	RAR	7,367	360,00	-7.217	-12.624	0	48.86	SI
	QPR	0,449	13,07	-6.579	-10.883	0	29.13	SI								
50,0%	RAR	0,926	17,43	-6.473	20.228	0	18.82	SI	RAR	11,033	360,00	-6.473	20.228	0	32.62	SI

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
	QPR	0,812	13,07	-6.579	17.832	0	16.08	SI								
75,0%	RAR	3,722	17,43	-6.473	58.741	0	4.68	SI	RAR	107,220	360,00	-6.473	58.741	0	3.35	SI
	QPR	2,420	13,07	-6.579	51.930	0	5.40	SI								
100,0%	RAR	6,564	17,43	-6.473	103.291	0	2.65	SI	RAR	186,856	360,00	-6.473	103.291	0	1.92	SI
	QPR	5,806	13,07	-6.579	91.411	0	2.25	SI								
Trave: Trave 10-11				**FRC=0,15 cm**												
0%	RAR	10,558	17,43	-9.081	109.658	0	1.65	SI	RAR	260,135	360,00	-9.081	109.658	0	1.38	SI
	QPR	9,327	13,07	-8.931	96.976	0	1.40	SI								
25,0%	RAR	0,988	17,43	-9.089	-15.334	0	17.64	SI	RAR	13,248	360,00	-9.089	-15.334	0	27.17	SI
	QPR	0,868	13,07	-8.931	-13.542	0	15.06	SI								
50,0%	RAR	6,804	17,43	-9.089	-56.418	0	2.56	SI	RAR	231,781	360,00	-9.089	-56.418	0	1.55	SI
	QPR	6,010	13,07	-8.931	-49.875	0	2.17	SI								
75,0%	RAR	0,872	17,43	-9.089	-13.616	0	19.99	SI	RAR	11,849	360,00	-9.161	-13.617	0	30.38	SI
	QPR	0,765	13,07	-8.931	-12.016	0	17.09	SI								
100%	RAR	10,888	17,43	-8.994	113.077	0	1.60	SI	RAR	268,142	360,00	-9.081	113.071	0	1.34	SI
	QPR	9,620	13,07	-8.931	100.035	0	1.35	SI								
Trave: Trave 11-12				**FRC=0,15 cm**												
0%	RAR	10,823	17,43	-10.821	112.498	0	1.61	SI	RAR	267,374	360,00	-10.821	112.498	0	1.34	SI
	QPR	9,561	13,07	-10.406	99.418	0	1.36	SI								
25,0%	RAR	0,877	17,43	-10.668	-13.813	0	19.87	SI	RAR	12,127	360,00	-10.668	-13.813	0	29.68	SI
	QPR	0,772	13,07	-10.406	-12.236	0	16.93	SI								
50,0%	RAR	6,766	17,43	-10.668	-56.167	0	2.57	SI	RAR	231,725	360,00	-10.821	-56.164	0	1.55	SI
	QPR	5,977	13,07	-10.406	-49.672	0	2.18	SI								
75,0%	RAR	0,930	17,43	-10.821	-14.615	0	18.73	SI	RAR	12,794	360,00	-10.821	-14.615	0	28.13	SI
	QPR	0,816	13,07	-10.406	-12.887	0	16.02	SI								
100%	RAR	10,665	17,43	-10.802	110.855	0	1.63	SI	RAR	263,524	360,00	-10.802	110.855	0	1.36	SI
	QPR	9,430	13,07	-10.406	98.113	0	1.38	SI								
Trave: Trave 12-13				**FRC=0,12 cm**												
0%	RAR	9,993	17,43	-13.003	104.031	0	1.74	SI	RAR	248,226	360,00	-13.003	104.031	0	1.45	SI
	QPR	8,826	13,07	-12.342	91.975	0	1.48	SI								
25,0%	RAR	0,755	17,43	-12.987	-12.043	0	23.07	SI	RAR	11,299	360,00	-13.026	-12.039	0	31.86	SI
	QPR	0,665	13,07	-12.342	-10.673	0	19.65	SI								
50,0%	RAR	6,868	17,43	-13.003	-51.174	0	2.53	SI	RAR	281,374	360,00	-13.003	-51.174	0	1.27	SI
	QPR	6,070	13,07	-12.342	-45.276	0	2.15	SI								
75,0%	RAR	0,846	17,43	-12.996	-13.369	0	20.60	SI	RAR	12,432	360,00	-13.026	-13.368	0	28.95	SI
	QPR	0,744	13,07	-12.342	-11.831	0	17.56	SI								
100,0%	RAR	9,735	17,43	-13.003	101.382	0	1.79	SI	RAR	241,991	360,00	-13.003	101.382	0	1.48	SI
	QPR	8,602	13,07	-12.342	89.662	0	1.51	SI								
Trave: Trave 13-14				**FRC=0,13 cm**												
0%	RAR	9,869	17,43	-19.623	103.138	0	1.76	SI	RAR	248,512	360,00	-20.177	103.192	0	1.44	SI
	QPR	8,702	13,07	-18.691	91.009	0	1.50	SI								
25,0%	RAR	0,620	17,43	-19.623	-10.686	0	28.13	SI	RAR	10,283	360,00	-20.177	-10.656	0	35.00	SI
	QPR	0,545	13,07	-18.691	-9.508	0	23.99	SI								
50,0%	RAR	6,257	17,43	-19.608	-52.334	0	2.78	SI	RAR	222,001	360,00	-20.177	-52.328	0	1.62	SI
	QPR	5,515	13,07	-18.691	-46.191	0	2.37	SI								
75,0%	RAR	1,471	17,43	-19.608	-21.805	0	11.85	SI	RAR	19,736	360,00	-20.177	-21.820	0	18.24	SI
	QPR	1,276	13,07	-18.691	-19.039	0	10.24	SI								
100,0%	RAR	8,973	17,43	-19.623	80.909	0	1.94	SI	RAR	271,343	360,00	-20.177	80.868	0	1.32	SI
	QPR	7,970	13,07	-18.691	71.952	0	1.64	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**							
Trave: Trave 15-16				**FRC=0,10 cm**												
0%	RAR	6,065	17,43	-44.796	123.844	0	2.87	SI	RAR	233,334	360,00	-44.917	123.834	0	1.54	SI
	QPR	5,406	13,07	-40.624	110.437	0	2.41	SI								
25,0%	RAR	1,527	17,43	-44.970	-51.740	0	11.41	SI	RAR	22,480	360,00	-44.970	-51.740	0	16.01	SI
	QPR	1,338	13,07	-40.624	-45.451	0	9.77	SI								
50,0%	RAR	5,554	17,43	-44.970	-100.180	0	3.13	SI	RAR	265,896	360,00	-44.970	-100.180	0	1.35	SI
	QPR	4,913	13,07	-40.624	-88.660	0	2.66	SI								
75,0%	RAR	0,514	17,43	-44.917	-20.983	0	33.92	SI	RAR	10,171	360,00	-44.917	-20.983	0	35.39	SI
	QPR	0,452	13,07	-40.624	-18.554	0	28.94	SI								
100%	RAR	8,393	17,43	-44.970	186.012	0	2.07	SI	RAR	269,033	360,00	-44.970	186.012	0	1.33	SI
	QPR	7,436	13,07	-40.624	164.853	0	1.75	SI								
Trave: Trave 16-17				**FRC=0,07 cm**												
0%	RAR	7,802	17,43	-36.772	172.553	0	2.23	SI	RAR	248,330	360,00	-36.772	172.553	0	1.44	SI
	QPR	6,900	13,07	-33.322	152.667	0	1.89	SI								
25,0%	RAR	0,438	17,43	-36.958	-17.779	0	39.75	SI	RAR	8,570	360,00	-36.958	-17.779	0	42.00	SI
	QPR	0,394	13,07	-33.322	-16.000	0	33.14	SI								
50,0%	RAR	4,562	17,43	-36.772	-82.265	0	3.82	SI	RAR	218,392	360,00	-36.958	-82.268	0	1.64	SI
	QPR	4,051	13,07	-33.322	-73.092	0	3.22	SI								
75,0%	RAR	0,554	17,43	-36.875	-21.102	0	31.46	SI	RAR	9,929	360,00	-36.875	-21.102	0	36.25	SI
	QPR	0,487	13,07	-33.322	-18.625	0	26.86	SI								
100%	RAR	7,810	17,43	-36.958	165.861	0	2.23	SI	RAR	267,881	360,00	-36.958	165.861	0	1.34	SI
	QPR	6,936	13,07	-33.322	147.365	0	1.88	SI								
Trave: Trave 17-18				**FRC=0,07 cm**												
0%	RAR	7,900	17,43	-34.084	167.558	0	2.20	SI	RAR	269,662	360,00	-34.084	167.558	0	1.33	SI
	QPR	7,002	13,07	-31.044	148.573	0	1.86	SI								
25,0%	RAR	0,561	17,43	-34.177	-21.084	0	31.05	SI	RAR	9,802	360,00	-34.177	-21.084	0	36.72	SI
	QPR	0,496	13,07	-31.044	-18.706	0	26.36	SI								
50,0%	RAR	4,666	17,43	-34.065	-83.960	0	3.73	SI	RAR	221,166	360,00	-34.177	-83.959	0	1.62	SI
	QPR	4,137	13,07	-31.044	-74.490	0	3.16	SI								
75,0%	RAR	0,567	17,43	-34.084	-21.261	0	30.73	SI	RAR	9,868	360,00	-34.084	-21.261	0	36.48	SI
	QPR	0,498	13,07	-31.044	-18.786	0	26.23	SI								
100%	RAR	7,880	17,43	-34.177	167.187	0	2.21	SI	RAR	269,042	360,00	-34.177	167.187	0	1.33	SI

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
	QPR	6,994	13,07	-31.044	148.399	0	1.86	SI								
Trave: Trave 18-19				**FRC=0,07 cm**												
0%	RAR	7,959	17,43	-32.516	168.718	0	2.19	SI	RAR	270,956	360,00	-32.516	168.718	0	1.32	SI
	QPR	7,051	13,07	-29.829	149.518	0	1.85	SI								
25,0%	RAR	0,546	17,43	-32.607	-20.440	0	31.94	SI	RAR	9,480	360,00	-32.607	-20.440	0	37.97	SI
	QPR	0,483	13,07	-29.829	-18.178	0	27.07	SI								
50,0%	RAR	4,665	17,43	-32.553	-83.866	0	3.73	SI	RAR	220,176	360,00	-32.607	-83.865	0	1.63	SI
	QPR	4,136	13,07	-29.829	-74.410	0	3.16	SI								
75,0%	RAR	0,587	17,43	-32.516	-21.753	0	29.68	SI	RAR	9,992	360,00	-32.516	-21.753	0	36.02	SI
	QPR	0,514	13,07	-29.829	-19.185	0	25.41	SI								
100%	RAR	7,834	17,43	-32.607	166.080	0	2.22	SI	RAR	266,934	360,00	-32.607	166.080	0	1.34	SI
	QPR	6,953	13,07	-29.829	147.491	0	1.88	SI								
Trave: Trave 19-20				**FRC=0,07 cm**												
0%	RAR	7,941	17,43	-32.125	168.330	0	2.19	SI	RAR	270,232	360,00	-32.125	168.330	0	1.33	SI
	QPR	7,043	13,07	-29.634	149.320	0	1.85	SI								
25,0%	RAR	0,542	17,43	-32.167	-20.279	0	32.16	SI	RAR	9,397	360,00	-32.167	-20.279	0	38.30	SI
	QPR	0,478	13,07	-29.634	-18.013	0	27.33	SI								
50,0%	RAR	4,628	17,43	-32.167	-83.188	0	3.76	SI	RAR	218,329	360,00	-32.167	-83.188	0	1.64	SI
	QPR	4,108	13,07	-29.634	-73.912	0	3.18	SI								
75,0%	RAR	0,552	17,43	-32.125	-20.588	0	31.59	SI	RAR	9,517	360,00	-32.125	-20.588	0	37.82	SI
	QPR	0,490	13,07	-29.634	-18.382	0	26.68	SI								
100%	RAR	7,910	17,43	-32.167	167.688	0	2.20	SI	RAR	269,254	360,00	-32.167	167.688	0	1.33	SI
	QPR	7,005	13,07	-29.634	148.570	0	1.86	SI								
Trave: Trave 20-21				**FRC=0,09 cm**												
0%	RAR	8,286	17,43	-34.302	175.669	0	2.10	SI	RAR	282,278	360,00	-34.302	175.669	0	1.27	SI
	QPR	7,319	13,07	-32.000	155.289	0	1.78	SI								
25,0%	RAR	0,473	17,43	-34.351	-18.292	0	36.84	SI	RAR	8,712	360,00	-34.351	-18.292	0	41.31	SI
	QPR	0,418	13,07	-32.000	-16.311	0	31.28	SI								
50,0%	RAR	5,249	17,43	-34.331	-94.255	0	3.32	SI	RAR	246,336	360,00	-34.339	-94.255	0	1.46	SI
	QPR	4,636	13,07	-32.000	-83.324	0	2.81	SI								
75,0%	RAR	1,618	17,43	-34.302	-52.449	0	10.77	SI	RAR	22,433	360,00	-34.302	-52.449	0	16.04	SI
	QPR	1,406	13,07	-32.000	-45.757	0	9.29	SI								
100,0%	RAR	5,585	17,43	-34.351	107.382	0	3.12	SI	RAR	233,127	360,00	-34.351	107.382	0	1.54	SI
	QPR	5,010	13,07	-32.000	96.382	0	2.60	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**							
Trave: Trave 22-23				**FRC=0,12 cm**												
0%	RAR	7,233	17,43	-24.334	89.321	0	2.40	SI	RAR	248,486	360,00	-24.334	89.321	0	1.44	SI
	QPR	6,527	13,07	-22.949	80.628	0	2.00	SI								
25,0%	RAR	1,297	17,43	-24.438	-27.282	0	13.43	SI	RAR	17,479	360,00	-24.438	-27.282	0	20.59	SI
	QPR	1,151	13,07	-22.949	-24.293	0	11.36	SI								
50,0%	RAR	5,800	17,43	-24.122	-61.417	0	3.00	SI	RAR	257,625	360,00	-24.438	-61.422	0	1.39	SI
	QPR	5,209	13,07	-22.949	-55.198	0	2.50	SI								
75,0%	RAR	0,582	17,43	-24.334	-13.511	0	29.97	SI	RAR	9,275	360,00	-24.334	-13.511	0	38.81	SI
	QPR	0,516	13,07	-22.949	-12.087	0	25.33	SI								
100%	RAR	8,970	17,43	-24.438	116.818	0	1.94	SI	RAR	277,639	360,00	-24.438	116.818	0	1.29	SI
	QPR	8,063	13,07	-22.949	105.041	0	1.62	SI								
Trave: Trave 23-24				**FRC=0,09 cm**												
0%	RAR	8,433	17,43	-20.730	109.732	0	2.06	SI	RAR	260,037	360,00	-20.730	109.732	0	1.38	SI
	QPR	7,569	13,07	-19.523	98.514	0	1.72	SI								
25,0%	RAR	0,543	17,43	-20.890	-12.480	0	32.09	SI	RAR	8,480	360,00	-20.890	-12.480	0	42.45	SI
	QPR	0,490	13,07	-19.523	-11.315	0	26.66	SI								
50,0%	RAR	5,053	17,43	-20.788	-53.500	0	3.44	SI	RAR	224,129	360,00	-20.890	-53.498	0	1.60	SI
	QPR	4,553	13,07	-19.523	-48.221	0	2.87	SI								
75,0%	RAR	0,603	17,43	-20.730	-13.679	0	28.90	SI	RAR	9,175	360,00	-20.730	-13.679	0	39.23	SI
	QPR	0,534	13,07	-19.523	-12.205	0	24.46	SI								
100,0%	RAR	8,251	17,43	-20.890	107.336	0	2.11	SI	RAR	254,677	360,00	-20.890	107.336	0	1.41	SI
	QPR	7,432	13,07	-19.523	96.730	0	1.75	SI								
Trave: Trave 24-25				**FRC=0,09 cm**												
0%	RAR	8,324	17,43	-19.919	108.282	0	2.09	SI	RAR	256,446	360,00	-19.919	108.282	0	1.40	SI
	QPR	7,481	13,07	-18.838	97.340	0	1.74	SI								
25,0%	RAR	0,596	17,43	-20.127	-13.489	0	29.25	SI	RAR	9,031	360,00	-20.127	-13.489	0	39.86	SI
	QPR	0,533	13,07	-18.838	-12.135	0	24.50	SI								
50,0%	RAR	5,110	17,43	-20.127	-54.068	0	3.41	SI	RAR	225,966	360,00	-20.127	-54.068	0	1.59	SI
	QPR	4,600	13,07	-18.838	-48.698	0	2.84	SI								
75,0%	RAR	0,613	17,43	-19.919	-13.821	0	28.42	SI	RAR	9,214	360,00	-19.919	-13.821	0	39.06	SI
	QPR	0,544	13,07	-18.838	-12.348	0	24.03	SI								
100%	RAR	8,272	17,43	-20.127	107.611	0	2.10	SI	RAR	254,974	360,00	-20.127	107.611	0	1.41	SI
	QPR	7,448	13,07	-18.838	96.910	0	1.75	SI								
Trave: Trave 25-26				**FRC=0,09 cm**												
0%	RAR	8,360	17,43	-19.529	108.701	0	2.08	SI	RAR	257,345	360,00	-19.529	108.701	0	1.39	SI
	QPR	7,508	13,07	-18.489	97.690	0	1.74	SI								
25,0%	RAR	0,585	17,43	-19.732	-13.240	0	29.79	SI	RAR	8,863	360,00	-19.732	-13.240	0	40.62	SI
	QPR	0,524	13,07	-18.489	-11.921	0	24.94	SI								
50,0%	RAR	5,104	17,43	-19.666	-53.992	0	3.41	SI	RAR	225,414	360,00	-19.737	-53.992	0	1.59	SI
	QPR	4,595	13,07	-18.489	-48.629	0	2.84	SI								
75,0%	RAR	0,620	17,43	-19.529	-13.934	0	28.10	SI	RAR	9,260	360,00	-19.529	-13.934	0	38.87	SI
	QPR	0,550	13,07	-18.489	-12.436	0	23.78	SI								
100%	RAR	8,251	17,43	-19.732	107.308	0	2.11	SI	RAR	254,188	360,00	-19.732	107.308	0	1.41	SI
	QPR	7,429	13,07	-18.489	96.656	0	1.75	SI								
Trave: Trave 26-27				**FRC=0,09 cm**												
0%	RAR	8,380	17,43	-20.331	108.992	0	2.08	SI	RAR	258,276	360,00	-20.331	108.992	0	1.39	SI
	QPR	7,531	13,07	-19.154	97.999	0	1.73	SI								
25,0%	RAR	0,573	17,43	-20.409	-13.057	0	30.39	SI	RAR	8,793	360,00	-20.409	-13.057	0	40.94	SI

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
	QPR	0,513	13,07	-19.154	-11.744	0	25.49	SI								
50,0%	RAR	5,095	17,43	-20.331	-53.916	0	3.42	SI	RAR	225,535	360,00	-20.409	-53.917	0	1.59	SI
	QPR	4,589	13,07	-19.154	-48.592	0	2.84	SI								
75,0%	RAR	0,620	17,43	-20.331	-13.983	0	28.12	SI	RAR	9,332	360,00	-20.331	-13.983	0	38.57	SI
	QPR	0,553	13,07	-19.154	-12.548	0	23.65	SI								
100,0%	RAR	8,232	17,43	-20.409	107.136	0	2.11	SI	RAR	253,923	360,00	-20.409	107.136	0	1.41	SI
	QPR	7,406	13,07	-19.154	96.386	0	1.76	SI								
Trave: Trave 27-28				**FRC=0,10 cm**												
0%	RAR	8,475	17,43	-22.581	110.331	0	2.05	SI	RAR	262,092	360,00	-22.581	110.331	0	1.37	SI
	QPR	7,600	13,07	-21.279	98.976	0	1.72	SI								
25,0%	RAR	0,486	17,43	-22.553	-11.457	0	35.85	SI	RAR	7,970	360,00	-22.553	-11.457	0	45.17	SI
	QPR	0,435	13,07	-21.279	-10.339	0	30.03	SI								
50,0%	RAR	5,386	17,43	-22.581	-57.027	0	3.23	SI	RAR	239,159	360,00	-22.581	-57.027	0	1.50	SI
	QPR	4,837	13,07	-21.279	-51.246	0	2.70	SI								
75,0%	RAR	1,279	17,43	-22.581	-26.791	0	13.62	SI	RAR	17,085	360,00	-22.581	-26.791	0	21.07	SI
	QPR	1,129	13,07	-21.279	-23.748	0	11.57	SI								
100%	RAR	6,451	17,43	-22.553	79.696	0	2.70	SI	RAR	222,068	360,00	-22.553	79.696	0	1.62	SI
	QPR	5,838	13,07	-21.279	72.153	0	2.23	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 9b-10b-11b**							
Trave: Trave 9b-10b				**FRC=0,07 cm**												
0%	RAR	0,537	17,43	-4.614	-1.376	0	32.46	SI	RAR	5,380	360,00	-4.624	-1.376	0	66.91	SI
	QPR	0,407	13,07	-3.623	-1.046	0	32.13	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	1,132	360,00	-4.624	53	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,238	17,43	4.641	397	0	73.29	SI	RAR	0,317	360,00	3.993	358	0	NS	SI
	QPR	0,202	13,07	3.941	338	0	64.63	SI								
75,0%	RAR	0,768	17,43	19.853	1.128	0	22.68	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,643	13,07	16.717	942	0	20.31	SI								
100%	RAR	1,711	17,43	19.853	3.288	0	10.18	SI	RAR	6,422	360,00	19.853	3.288	0	56.05	SI
	QPR	1,426	13,07	16.717	2.735	0	9.16	SI								
Trave: Trave 10b-11b				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	1,309	17,43	27.906	2.111	0	13.31	SI	RAR	1,213	360,00	24.058	1.938	0	NS	SI
	QPR	1,110	13,07	23.346	1.800	0	11.77	SI								
25,1%	RAR	1,619	17,43	27.906	2.819	0	10.76	SI	RAR	3,242	360,00	27.906	2.819	0	NS	SI
	QPR	1,348	13,07	23.346	2.344	0	9.70	SI								
50,1%	RAR	1,960	17,43	28.849	3.572	0	8.89	SI	RAR	5,566	360,00	27.906	3.543	0	64.67	SI
	QPR	1,592	13,07	23.346	2.903	0	8.21	SI								
74,9%	RAR	2,316	17,43	28.849	4.386	0	7.52	SI	RAR	8,074	360,00	28.849	4.386	0	44.58	SI
	QPR	1,843	13,07	23.346	3.478	0	7.09	SI								
100,0%	RAR	2,678	17,43	28.849	5.215	0	6.50	SI	RAR	10,737	360,00	28.849	5.215	0	33.52	SI
	QPR	2,101	13,07	23.346	4.068	0	6.22	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1-8-11b-15-22**							
Trave: Trave 1-8				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,559	17,43	2.618	11.216	0	31.17	SI	RAR	6,361	360,00	2.618	11.216	0	56.59	SI
	QPR	0,390	13,07	2.780	7.732	0	33.53	SI								
25,0%	RAR	0,345	17,43	2.618	6.824	0	50.56	SI	RAR	3,801	360,00	2.618	6.824	0	94.70	SI
	QPR	0,239	13,07	2.780	4.646	0	54.65	SI								
50,0%	RAR	0,245	17,43	3.264	4.717	0	71.20	SI	RAR	2,531	360,00	3.264	4.717	0	NS	SI
	QPR	0,176	13,07	2.780	3.354	0	74.23	SI								
75,0%	RAR	0,257	17,43	3.776	4.923	0	67.78	SI	RAR	2,622	360,00	3.709	4.926	0	NS	SI
	QPR	0,201	13,07	2.780	3.854	0	65.19	SI								
100,0%	RAR	0,386	17,43	3.776	7.559	0	45.18	SI	RAR	4,152	360,00	3.776	7.559	0	86.69	SI
	QPR	0,312	13,07	2.780	6.147	0	41.84	SI								
Trave: Trave 8-11b				**FRC=0,06 cm**												
0%	RAR	0,921	17,43	2.446	18.638	0	18.93	SI	RAR	10,698	360,00	2.446	18.638	0	33.65	SI
	QPR	0,705	13,07	532	14.391	0	18.54	SI								
25,0%	RAR	0,166	17,43	-4.801	3.839	0	NS	SI	RAR	2,596	360,00	-6.201	3.743	0	NS	SI
	QPR	0,072	13,07	-7.803	2.195	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,207	17,43	-23.847	-6.431	0	84.00	SI	RAR	5,344	360,00	-23.847	-6.431	0	67.36	SI
	QPR	0,177	13,07	-20.835	-5.521	0	74.05	SI								
75,0%	RAR	0,452	17,43	-33.460	-12.310	0	38.60	SI	RAR	9,413	360,00	-33.460	-12.310	0	38.24	SI
	QPR	0,382	13,07	-29.416	-10.525	0	34.18	SI								
100%	RAR	0,708	17,43	-36.493	-17.849	0	24.60	SI	RAR	12,844	360,00	-36.493	-17.849	0	28.02	SI
	QPR	0,565	13,07	-31.649	-14.473	0	23.13	SI								
Trave: Trave 11b-15				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,828	17,43	-36.486	-20.291	0	21.06	SI	RAR	14,266	360,00	-36.486	-20.291	0	25.23	SI
	QPR	0,651	13,07	-31.701	-16.232	0	20.08	SI								
25,0%	RAR	0,561	17,43	-36.486	-14.837	0	31.04	SI	RAR	11,088	360,00	-36.486	-14.837	0	32.46	SI
	QPR	0,425	13,07	-31.701	-11.597	0	30.78	SI								
50,0%	RAR	0,208	17,43	-31.861	-7.172	0	83.83	SI	RAR	6,659	360,00	-36.486	-7.236	0	54.06	SI
	QPR	0,099	13,07	-31.701	-4.921	0	NS	SI								
75,0%	RAR	0,090	17,43	-34.158	4.976	0	NS	SI	RAR	5,190	360,00	-37.864	4.557	0	69.36	SI
	QPR	0,040	13,07	-31.701	3.718	0	NS	SI								
100,0%	RAR	0,636	17,43	-37.864	16.495	0	27.39	SI	RAR	12,147	360,00	-37.864	16.495	0	29.63	SI
	QPR	0,554	13,07	-31.701	14.244	0	23.60	SI								
Trave: Trave 15-22				**FRC=0,02 cm**												
0%	RAR	1,301	17,43	-13.769	27.917	0	13.39	SI	RAR	17,195	360,00	-17.119	27.541	0	20.93	SI
	QPR	1,113	13,07	-18.367	24.479	0	11.74	SI								
25,0%	RAR	0,132	17,43	-21.640	-4.680	0	NS	SI	RAR	4,176	360,00	-21.640	-4.680	0	86.20	SI
	QPR	0,107	13,07	-18.367	-3.867	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,623	17,43	-13.769	-14.022	0	27.98	SI	RAR	9,753	360,00	-21.842	-14.228	0	36.91	SI
	QPR	0,596	13,07	-18.367	-13.887	0	21.93	SI								
75,0%	RAR	0,295	17,43	-13.769	-7.306	0	59.05	SI	RAR	5,179	360,00	-13.769	-7.306	0	69.50	SI

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
	QPR	0,190	13,07	-18.367	-5.581	0	68.64	SI								
100,0%	RAR	1,019	17,43	-21.640	22.857	0	17.10	SI	RAR	14,768	360,00	-21.640	22.857	0	24.37	SI
	QPR	0,946	13,07	-18.367	21.053	0	13.82	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 2-4b-9**							
Trave: Trave 2-4b				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	1,398	17,43	7.614	21.841	0	12.46	SI	RAR	14,734	360,00	7.614	21.841	0	24.43	SI
	QPR	1,039	13,07	6.168	16.199	0	12.57	SI								
25,0%	RAR	0,564	17,43	7.512	8.502	0	30.87	SI	RAR	5,431	360,00	7.512	8.502	0	66.28	SI
	QPR	0,392	13,07	6.168	5.830	0	33.37	SI								
50,0%	RAR	0,412	17,43	6.963	-6.092	0	42.35	SI	RAR	3,786	360,00	6.963	-6.092	0	95.09	SI
	QPR	0,281	13,07	6.168	-4.053	0	46.57	SI								
75,0%	RAR	1,160	17,43	6.963	-18.080	0	15.02	SI	RAR	12,152	360,00	6.963	-18.080	0	29.62	SI
	QPR	0,868	13,07	6.168	-13.451	0	15.06	SI								
100%	RAR	1,912	17,43	7.614	-30.070	0	9.11	SI	RAR	20,477	360,00	7.614	-30.070	0	17.58	SI
	QPR	1,424	13,07	6.168	-22.365	0	9.17	SI								
Trave: Trave 4b-9				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	1,899	17,43	7.059	-29.898	0	9.17	SI	RAR	20,488	360,00	4.558	-29.792	0	17.57	SI
	QPR	1,416	13,07	4.526	-22.347	0	9.23	SI								
25,0%	RAR	1,259	17,43	7.059	-19.661	0	13.83	SI	RAR	13,250	360,00	7.059	-19.661	0	27.17	SI
	QPR	0,932	13,07	4.526	-14.606	0	14.02	SI								
50,0%	RAR	0,606	17,43	7.789	-9.152	0	28.74	SI	RAR	5,867	360,00	7.789	-9.152	0	61.36	SI
	QPR	0,423	13,07	4.526	-6.443	0	30.93	SI								
75,0%	RAR	0,302	17,43	4.558	4.515	0	57.65	SI	RAR	2,846	360,00	4.558	4.515	0	NS	SI
	QPR	0,154	13,07	4.526	2.140	0	84.95	SI								
100%	RAR	1,069	17,43	4.558	16.793	0	16.30	SI	RAR	11,415	360,00	4.558	16.793	0	31.53	SI
	QPR	0,716	13,07	4.526	11.145	0	18.25	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 3-10-17-24**							
Trave: Trave 3-10				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,755	17,43	31	5.422	0	23.08	SI	RAR	7,471	360,00	31	5.422	0	48.18	SI
	QPR	0,611	13,07	-101	4.397	0	21.37	SI								
25,0%	RAR	0,259	17,43	162	-1.855	0	67.19	SI	RAR	2,539	360,00	162	-1.855	0	NS	SI
	QPR	0,207	13,07	-101	-1.495	0	63.03	SI								
50,0%	RAR	0,493	17,43	162	-3.531	0	35.36	SI	RAR	4,854	360,00	72	-3.527	0	74.17	SI
	QPR	0,433	13,07	-101	-3.118	0	30.16	SI								
75,0%	RAR	0,131	17,43	148	-930	0	NS	SI	RAR	1,266	360,00	148	-930	0	NS	SI
	QPR	0,065	13,07	-101	-471	0	NS	SI								
100,0%	RAR	1,052	17,43	162	7.548	0	16.56	SI	RAR	10,386	360,00	162	7.548	0	34.66	SI
	QPR	0,897	13,07	-101	6.445	0	14.58	SI								
Trave: Trave 10-17				**FRC=0,02 cm**												
0%	RAR	0,970	17,43	-5.366	7.246	0	17.96	SI	RAR	10,570	360,00	-5.366	7.246	0	34.05	SI
	QPR	0,838	13,07	-4.968	6.275	0	15.60	SI								
25,0%	RAR	0,241	17,43	-5.006	-1.990	0	72.39	SI	RAR	3,286	360,00	-5.006	-1.990	0	NS	SI
	QPR	0,204	13,07	-4.968	-1.721	0	64.19	SI								
50,0%	RAR	0,570	17,43	-5.366	-4.371	0	30.59	SI	RAR	6,607	360,00	-5.366	-4.371	0	54.48	SI
	QPR	0,513	13,07	-4.968	-3.942	0	25.48	SI								
75,0%	RAR	0,058	17,43	-5.423	-698	0	NS	SI	RAR	1,552	360,00	-5.423	-698	0	NS	SI
	QPR	0,018	13,07	-4.968	-388	0	NS	SI								
100,0%	RAR	1,367	17,43	-5.006	10.076	0	12.75	SI	RAR	14,433	360,00	-5.006	10.076	0	24.94	SI
	QPR	1,209	13,07	-4.968	8.941	0	10.81	SI								
Trave: Trave 17-24				**FRC=0,05 cm**												
0%	RAR	1,820	17,43	-10.114	13.595	0	9.57	SI	RAR	19,837	360,00	-10.114	13.595	0	18.14	SI
	QPR	1,616	13,07	-9.297	12.091	0	8.08	SI								
25,0%	RAR	0,328	17,43	-9.608	-2.852	0	53.21	SI	RAR	4,975	360,00	-9.608	-2.852	0	72.35	SI
	QPR	0,281	13,07	-9.297	-2.505	0	46.45	SI								
50,0%	RAR	1,009	17,43	-9.608	-7.749	0	17.26	SI	RAR	11,785	360,00	-10.114	-7.753	0	30.54	SI
	QPR	0,911	13,07	-9.297	-7.026	0	14.35	SI								
75,0%	RAR	0,172	17,43	-10.114	-1.761	0	NS	SI	RAR	3,526	360,00	-10.114	-1.761	0	NS	SI
	QPR	0,138	13,07	-9.297	-1.475	0	94.71	SI								
100%	RAR	2,129	17,43	-9.608	15.789	0	8.18	SI	RAR	22,807	360,00	-9.608	15.789	0	15.78	SI
	QPR	1,903	13,07	-9.297	14.150	0	6.87	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 4-11-18-25**							
Trave: Trave 4-11				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,198	17,43	-2.148	1.611	0	88.14	SI	RAR	2,329	360,00	-2.148	1.611	0	NS	SI
	QPR	0,113	13,07	-2.042	960	0	NS	SI								
25,0%	RAR	0,141	17,43	-2.132	-1.167	0	NS	SI	RAR	1,827	360,00	-2.132	-1.167	0	NS	SI
	QPR	0,096	13,07	-2.042	-826	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,117	17,43	-2.200	-956	0	NS	SI	RAR	1,556	360,00	-2.200	-956	0	NS	SI
	QPR	0,107	13,07	-2.042	-874	0	NS	SI								
75,0%	RAR	0,142	17,43	-2.132	1.133	0	NS	SI	RAR	1,793	360,00	-2.132	1.133	0	NS	SI
	QPR	0,099	13,07	-2.042	816	0	NS	SI								
100%	RAR	0,652	17,43	-2.200	5.056	0	26.73	SI	RAR	6,835	360,00	-2.200	5.056	0	52.67	SI
	QPR	0,546	13,07	-2.042	4.244	0	23.94	SI								
Trave: Trave 11-18				**FRC=0,02 cm**												
0%	RAR	0,784	17,43	-10.322	6.165	0	22.24	SI	RAR	9,619	360,00	-10.322	6.165	0	37.42	SI
	QPR	0,690	13,07	-9.545	5.453	0	18.94	SI								
25,0%	RAR	0,239	17,43	-10.119	-2.244	0	72.89	SI	RAR	4,192	360,00	-10.119	-2.244	0	85.88	SI
	QPR	0,196	13,07	-9.545	-1.903	0	66.74	SI								
50,0%	RAR	0,513	17,43	-10.119	-4.210	0	33.98	SI	RAR	6,936	360,00	-10.322	-4.219	0	51.90	SI
	QPR	0,462	13,07	-9.545	-3.813	0	28.31	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	1,741	360,00	-10.170	-462	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	1,302	17,43	-10.119	9.879	0	13.38	SI	RAR	14,716	360,00	-10.119	9.879	0	24.46	SI
	QPR	1,143	13,07	-9.545	8.709	0	11.43	SI								

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id$_{Cmb}$	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id$_{Cmb}$	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Trave: Trave 18-25				**FRC=0,05 cm**												
0%	RAR	1,756	17,43	-12.350	13.254	0	9.92	SI	RAR	19,611	360,00	-12.350	13.254	0	18.35	SI
	QPR	1,574	13,07	-11.563	11.903	0	8.30	SI								
25,0%	RAR	0,325	17,43	-12.236	-2.973	0	53.57	SI	RAR	5,427	360,00	-12.236	-2.973	0	66.33	SI
	QPR	0,278	13,07	-11.563	-2.600	0	46.98	SI								
50,0%	RAR	0,991	17,43	-12.236	-7.753	0	17.59	SI	RAR	12,030	360,00	-12.350	-7.755	0	29.92	SI
	QPR	0,895	13,07	-11.563	-7.029	0	14.60	SI								
75,0%	RAR	0,132	17,43	-12.350	-1.594	0	NS	SI	RAR	3,538	360,00	-12.350	-1.594	0	NS	SI
	QPR	0,109	13,07	-11.563	-1.386	0	NS	SI								
100%	RAR	2,142	17,43	-12.236	16.018	0	8.13	SI	RAR	23,408	360,00	-12.236	16.018	0	15.37	SI
	QPR	1,912	13,07	-11.563	14.331	0	6.83	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 15-14b-P4**							
Trave: Trave 15-14b				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	1,465	17,43	15.002	26.964	0	11.89	SI	RAR	14,971	360,00	15.002	26.964	0	24.04	SI
	QPR	1,039	13,07	17.064	18.475	0	12.58	SI								
25,0%	RAR	0,880	17,43	15.002	15.603	0	19.80	SI	RAR	8,177	360,00	15.002	15.603	0	44.02	SI
	QPR	0,611	13,07	17.064	10.171	0	21.38	SI								
50,0%	RAR	0,393	17,43	15.002	6.144	0	44.32	SI	RAR	2,694	360,00	10.630	5.870	0	NS	SI
	QPR	0,268	13,07	17.064	3.499	0	48.85	SI								
75,0%	RAR	0,206	17,43	21.317	-1.744	0	84.68	SI	RAR	0,023	360,00	10.630	-1.253	0	NS	SI
	QPR	0,172	13,07	17.064	-1.541	0	75.85	SI								
100,0%	RAR	0,519	17,43	15.002	-7.069	0	33.56	SI	RAR	3,970	360,00	10.630	-6.678	0	90.68	SI
	QPR	0,401	13,07	17.064	-4.950	0	32.57	SI								
Trave: Trave 14b-P4				**FRC=0,02 cm**												
0%	RAR	0,438	17,43	9.857	-6.217	0	39.83	SI	RAR	3,937	360,00	5.795	-6.064	0	91.44	SI
	QPR	0,324	13,07	13.399	-4.033	0	40.34	SI								
25,0%	RAR	0,959	17,43	14.605	-14.284	0	18.17	SI	RAR	9,191	360,00	14.605	-14.284	0	39.16	SI
	QPR	0,782	13,07	17.412	-11.137	0	16.70	SI								
50,0%	RAR	0,993	17,43	26.659	-13.703	0	17.55	SI	RAR	8,836	360,00	19.371	-14.359	0	40.74	SI
	QPR	0,827	13,07	21.437	-11.489	0	15.80	SI								
75,0%	RAR	0,592	17,43	31.443	-6.230	0	29.41	SI	RAR	2,829	360,00	24.155	-6.415	0	NS	SI
	QPR	0,481	13,07	25.476	-5.067	0	27.16	SI								
100%	RAR	0,817	17,43	35.972	9.271	0	21.32	SI	RAR	4,867	360,00	28.684	9.558	0	73.96	SI
	QPR	0,704	13,07	29.330	8.134	0	18.57	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 5-12-19-26**							
Trave: Trave 5-12				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,472	17,43	-3.420	3.756	0	36.93	SI	RAR	5,263	360,00	-3.420	3.756	0	68.39	SI
	QPR	0,357	13,07	-3.424	2.881	0	36.66	SI								
25,0%	RAR	0,096	17,43	-3.884	-927	0	NS	SI	RAR	1,684	360,00	-3.884	-927	0	NS	SI
	QPR	0,013	13,07	-3.424	-280	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,189	17,43	-3.846	-1.558	0	92.18	SI	RAR	2,565	360,00	-3.846	-1.558	0	NS	SI
	QPR	0,168	13,07	-3.424	-1.384	0	77.86	SI								
75,0%	RAR	0,087	17,43	-3.420	-800	0	NS	SI	RAR	1,475	360,00	-3.420	-800	0	NS	SI
	QPR	0,035	13,07	-3.424	-431	0	NS	SI								
100,0%	RAR	0,473	17,43	-3.884	3.786	0	36.87	SI	RAR	5,351	360,00	-3.884	3.786	0	67.27	SI
	QPR	0,317	13,07	-3.424	2.578	0	41.29	SI								
Trave: Trave 12-19				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	1,030	17,43	-6.324	7.728	0	16.92	SI	RAR	11,339	360,00	-6.324	7.728	0	31.75	SI
	QPR	0,904	13,07	-5.848	6.794	0	14.46	SI								
25,0%	RAR	0,165	17,43	-6.002	-1.501	0	NS	SI	RAR	2,720	360,00	-6.002	-1.501	0	NS	SI
	QPR	0,110	13,07	-5.848	-1.096	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,505	17,43	-6.324	-3.954	0	34.53	SI	RAR	6,137	360,00	-6.324	-3.954	0	58.65	SI
	QPR	0,456	13,07	-5.848	-3.577	0	28.68	SI								
75,0%	RAR	0,081	17,43	-6.176	-903	0	NS	SI	RAR	1,916	360,00	-6.176	-903	0	NS	SI
	QPR	0,048	13,07	-5.848	-648	0	NS	SI								
100%	RAR	1,209	17,43	-6.219	9.009	0	14.41	SI	RAR	13,093	360,00	-6.219	9.009	0	27.49	SI
	QPR	1,028	13,07	-5.848	7.691	0	12.71	SI								
Trave: Trave 19-26				**FRC=0,05 cm**												
0%	RAR	1,816	17,43	-10.914	13.609	0	9.59	SI	RAR	19,944	360,00	-10.914	13.609	0	18.05	SI
	QPR	1,622	13,07	-10.188	12.179	0	8.06	SI								
25,0%	RAR	0,331	17,43	-10.703	-2.937	0	52.58	SI	RAR	5,211	360,00	-10.703	-2.937	0	69.08	SI
	QPR	0,270	13,07	-10.188	-2.467	0	48.48	SI								
50,0%	RAR	1,003	17,43	-10.703	-7.761	0	17.37	SI	RAR	11,890	360,00	-10.914	-7.766	0	30.27	SI
	QPR	0,906	13,07	-10.188	-7.038	0	14.42	SI								
75,0%	RAR	0,170	17,43	-10.914	-1.788	0	NS	SI	RAR	3,650	360,00	-10.914	-1.788	0	98.63	SI
	QPR	0,140	13,07	-10.188	-1.537	0	93.24	SI								
100%	RAR	2,139	17,43	-10.703	15.921	0	8.14	SI	RAR	23,108	360,00	-10.703	15.921	0	15.57	SI
	QPR	1,881	13,07	-10.188	14.038	0	6.95	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 6-13-20-27**							
Trave: Trave 6-13				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,540	17,43	-5.110	4.577	0	32.26	SI	RAR	6,195	360,00	-5.110	4.577	0	58.10	SI
	QPR	0,358	13,07	-3.051	3.017	0	36.49	SI								
25,0%	RAR	0,212	17,43	670	-1.634	0	82.19	SI	RAR	2,057	360,00	670	-1.634	0	NS	SI
	QPR	0,004	13,07	-3.051	-196	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,207	17,43	670	-1.531	0	84.30	SI	RAR	2,358	360,00	-4.420	-1.452	0	NS	SI
	QPR	0,157	13,07	-3.051	-1.353	0	83.02	SI								
75,0%	RAR	0,109	17,43	-5.110	-1.095	0	NS	SI	RAR	1,962	360,00	-5.110	-1.095	0	NS	SI
	QPR	0,039	13,07	-3.051	-453	0	NS	SI								
100,0%	RAR	0,632	17,43	670	5.004	0	27.56	SI	RAR	6,149	360,00	670	5.004	0	58.55	SI
	QPR	0,294	13,07	-3.051	2.503	0	44.50	SI								
Trave: Trave 13-20				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	1,079	17,43	-7.174	8.219	0	16.14	SI	RAR	11,560	360,00	-7.174	8.219	0	31.14	SI
	QPR	0,930	13,07	-5.702	7.057	0	14.05	SI								

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id$_{Cmb}$	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id$_{Cmb}$	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]		
25,0%	RAR	0,214	17,43	-2.463	-1.731	0	81.46	SI	RAR	2,635	360,00	-2.463	-1.731	0	NS	SI
	QPR	0,089	13,07	-5.702	-970	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,516	17,43	-4.037	-3.916	0	33.78	SI	RAR	6,257	360,00	-7.174	-3.974	0	57.53	SI
	QPR	0,458	13,07	-5.702	-3.586	0	28.53	SI								
75,0%	RAR	0,112	17,43	-7.692	-1.248	0	NS	SI	RAR	2,528	360,00	-7.692	-1.248	0	NS	SI
	QPR	0,066	13,07	-5.702	-793	0	NS	SI								
100%	RAR	1,256	17,43	-2.463	9.262	0	13.87	SI	RAR	12,510	360,00	-4.037	9.196	0	28.77	SI
	QPR	0,978	13,07	-5.702	7.410	0	13.35	SI								
Trave: Trave 20-27				**FRC=0,05 cm**												
0%	RAR	1,835	17,43	-11.430	13.932	0	9.50	SI	RAR	19,517	360,00	-11.430	13.932	0	18.44	SI
	QPR	1,621	13,07	-10.252	12.317	0	8.06	SI								
25,0%	RAR	0,355	17,43	-8.932	-3.132	0	49.04	SI	RAR	5,243	360,00	-8.932	-3.132	0	68.65	SI
	QPR	0,248	13,07	-10.252	-2.398	0	52.73	SI								
50,0%	RAR	1,009	17,43	-9.869	-7.760	0	17.27	SI	RAR	11,948	360,00	-11.430	-7.767	0	30.13	SI
	QPR	0,906	13,07	-10.252	-7.039	0	14.43	SI								
75,0%	RAR	0,189	17,43	-11.535	-1.959	0	92.09	SI	RAR	3,954	360,00	-11.535	-1.959	0	91.05	SI
	QPR	0,149	13,07	-10.252	-1.607	0	87.44	SI								
100%	RAR	2,180	17,43	-9.869	16.168	0	7.99	SI	RAR	23,357	360,00	-9.869	16.168	0	15.41	SI
	QPR	1,861	13,07	-10.252	13.899	0	7.02	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 7-14-21-28**							
Trave: Trave 7-14				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,464	17,43	2.483	-3.747	0	37.58	SI	RAR	4,196	360,00	2.483	-3.747	0	85.80	SI
	QPR	0,018	13,07	-1.220	216	0	NS	SI								
25,0%	RAR	0,384	17,43	2.483	-3.039	0	45.43	SI	RAR	3,514	360,00	2.483	-3.039	0	NS	SI
	QPR	0,112	13,07	-1.220	-995	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,130	17,43	2.483	-869	0	NS	SI	RAR	1,231	360,00	-3.113	-732	0	NS	SI
	QPR	0,092	13,07	-1.220	-767	0	NS	SI								
75,0%	RAR	0,367	17,43	2.483	2.759	0	47.47	SI	RAR	3,334	360,00	2.483	2.759	0	NS	SI
	QPR	0,106	13,07	-1.220	897	0	NS	SI								
100%	RAR	0,953	17,43	2.483	7.840	0	18.28	SI	RAR	9,040	360,00	2.483	7.840	0	39.82	SI
	QPR	0,469	13,07	-1.220	3.991	0	27.85	SI								
Trave: Trave 14-21				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,737	17,43	-7.070	5.724	0	23.64	SI	RAR	8,271	360,00	-7.070	5.724	0	43.52	SI
	QPR	0,593	13,07	-5.482	4.597	0	22.03	SI								
25,0%	RAR	0,329	17,43	-2.910	-2.617	0	52.94	SI	RAR	3,897	360,00	-2.910	-2.617	0	92.37	SI
	QPR	0,164	13,07	-5.482	-1.518	0	79.66	SI								
50,0%	RAR	0,427	17,43	-4.081	-3.280	0	40.80	SI	RAR	5,272	360,00	-6.577	-3.307	0	68.28	SI
	QPR	0,391	13,07	-5.482	-3.094	0	33.42	SI								
75,0%	RAR	0,114	17,43	-2.910	977	0	NS	SI	RAR	1,719	360,00	-7.070	-706	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	1,304	17,43	-2.910	9.634	0	13.36	SI	RAR	12,965	360,00	-2.910	9.634	0	27.76	SI
	QPR	0,963	13,07	-5.482	7.283	0	13.58	SI								
Trave: Trave 21-28				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	1,465	17,43	-8.600	11.101	0	11.89	SI	RAR	15,497	360,00	-8.600	11.101	0	23.23	SI
	QPR	1,328	13,07	-7.834	10.059	0	9.84	SI								
25,0%	RAR	0,333	17,43	-6.534	-2.836	0	52.37	SI	RAR	4,583	360,00	-6.534	-2.836	0	78.55	SI
	QPR	0,209	13,07	-7.834	-1.976	0	62.67	SI								
50,0%	RAR	0,796	17,43	-7.221	-6.093	0	21.89	SI	RAR	9,349	360,00	-8.600	-6.105	0	38.50	SI
	QPR	0,742	13,07	-7.834	-5.738	0	17.61	SI								
75,0%	RAR	0,157	17,43	-8.833	-1.644	0	NS	SI	RAR	3,194	360,00	-8.833	-1.644	0	NS	SI
	QPR	0,109	13,07	-7.834	-1.229	0	NS	SI								
100%	RAR	1,800	17,43	-6.534	13.430	0	9.68	SI	RAR	18,337	360,00	-6.534	13.430	0	19.63	SI
	QPR	1,533	13,07	-7.834	11.553	0	8.52	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 9-16-23**							
Trave: Trave 9-16				**FRC=0,02 cm**												
0%	RAR	1,224	17,43	-5.005	9.051	0	14.24	SI	RAR	13,202	360,00	-6.031	9.103	0	27.26	SI
	QPR	0,978	13,07	-7.507	7.415	0	13.36	SI								
25,0%	RAR	0,155	17,43	-10.055	-1.637	0	NS	SI	RAR	3,348	360,00	-10.055	-1.637	0	NS	SI
	QPR	0,118	13,07	-7.507	-1.236	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,584	17,43	-6.031	-4.509	0	29.84	SI	RAR	7,286	360,00	-9.061	-4.572	0	49.41	SI
	QPR	0,519	13,07	-7.507	-4.115	0	25.21	SI								
75,0%	RAR	0,224	17,43	-5.005	-1.866	0	77.97	SI	RAR	3,116	360,00	-5.005	-1.866	0	NS	SI
	QPR	0,116	13,07	-7.507	-1.222	0	NS	SI								
100%	RAR	1,124	17,43	-9.061	8.541	0	15.51	SI	RAR	12,757	360,00	-9.061	8.541	0	28.21	SI
	QPR	0,982	13,07	-7.507	7.442	0	13.31	SI								
Trave: Trave 16-23				**FRC=0,05 cm**												
0%	RAR	1,969	17,43	-9.325	14.630	0	8.85	SI	RAR	21,178	360,00	-9.325	14.630	0	16.99	SI
	QPR	1,695	13,07	-11.329	12.760	0	7.71	SI								
25,0%	RAR	0,251	17,43	-13.575	-2.511	0	69.36	SI	RAR	4,935	360,00	-13.575	-2.511	0	72.94	SI
	QPR	0,221	13,07	-11.329	-2.174	0	59.26	SI								
50,0%	RAR	1,015	17,43	-9.325	-7.778	0	17.16	SI	RAR	12,154	360,00	-13.575	-7.748	0	29.61	SI
	QPR	0,897	13,07	-11.329	-7.034	0	14.56	SI								
75,0%	RAR	0,275	17,43	-7.279	-2.353	0	63.41	SI	RAR	4,206	360,00	-9.325	-2.317	0	85.58	SI
	QPR	0,172	13,07	-11.329	-1.821	0	76.20	SI								
100%	RAR	2,005	17,43	-13.575	15.109	0	8.69	SI	RAR	22,300	360,00	-13.575	15.109	0	16.14	SI
	QPR	1,793	13,07	-11.329	13.465	0	7.29	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 7b-9b**							
Trave: Trave 7b-9b				**FRC=0,12 cm**												
0%	RAR	1,239	17,43	19.506	2.216	0	14.07	SI	RAR	3,054	360,00	19.506	2.216	0	NS	SI
	QPR	0,992	13,07	15.085	1.792	0	13.17	SI								
25,0%	RAR	0,581	17,43	15.258	845	0	30.02	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,423	13,07	10.996	619	0	30.91	SI								
50,0%	RAR	0,273	17,43	12.255	236	0	63.79	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id$_{Cmb}$	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id$_{Cmb}$	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]		
75,0%	QPR	0,152	13,07	8.009	94	0	85.94	SI								
	RAR	0,536	17,43	16.338	707	0	32.54	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
100,0%	QPR	0,354	13,07	11.299	452	0	36.90	SI								
	RAR	1,503	17,43	27.163	2.577	0	11.59	SI	RAR	2,619	360,00	27.163	2.577	0	NS	SI
	QPR	1,101	13,07	19.630	1.897	0	11.87	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1b-6b-8b**							
Trave: Trave 1b-6b				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,651	17,43	-760	13.407	0	26.77	SI	RAR	7,864	360,00	-760	13.407	0	45.77	SI
	QPR	0,541	13,07	-572	11.141	0	24.15	SI								
25,0%	RAR	0,173	17,43	-916	-3.636	0	NS	SI	RAR	2,180	360,00	-916	-3.636	0	NS	SI
	QPR	0,130	13,07	-572	-2.709	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,890	17,43	-916	-18.316	0	19.58	SI	RAR	10,735	360,00	-916	-18.316	0	33.53	SI
	QPR	0,717	13,07	-572	-14.752	0	18.22	SI								
75,0%	RAR	1,508	17,43	-916	-30.984	0	11.55	SI	RAR	18,118	360,00	-916	-30.984	0	19.86	SI
	QPR	1,209	13,07	-572	-24.831	0	10.80	SI								
100,0%	RAR	2,028	17,43	-916	-41.640	0	8.59	SI	RAR	24,327	360,00	-916	-41.640	0	14.79	SI
	QPR	1,605	13,07	-572	-32.945	0	8.14	SI								
Trave: Trave 6b-8b				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	1,748	17,43	2.040	-35.621	0	9.97	SI	RAR	20,622	360,00	2.040	-35.621	0	17.45	SI
	QPR	1,337	13,07	2.054	-27.198	0	9.78	SI								
25,0%	RAR	1,363	17,43	2.040	-27.731	0	12.79	SI	RAR	16,024	360,00	2.040	-27.731	0	22.46	SI
	QPR	1,070	13,07	2.054	-21.728	0	12.22	SI								
50,0%	RAR	0,890	17,43	2.040	-18.054	0	19.57	SI	RAR	10,385	360,00	2.040	-18.054	0	34.66	SI
	QPR	0,718	13,07	2.054	-14.514	0	18.21	SI								
75,0%	RAR	0,334	17,43	2.409	-6.625	0	52.17	SI	RAR	3,705	360,00	2.040	-6.591	0	97.17	SI
	QPR	0,280	13,07	2.054	-5.555	0	46.63	SI								
100,0%	RAR	0,353	17,43	1.871	7.070	0	49.32	SI	RAR	3,995	360,00	1.871	7.070	0	90.11	SI
	QPR	0,253	13,07	2.054	4.989	0	51.74	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Scala 2b-3b-4b**							
Trave: Trave 2b-3b				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	7,485	17,43	54.917	28.941	0	2.32	SI	RAR	148,188	360,00	54.157	28.922	0	2.42	SI
	QPR	5,619	13,07	45.337	21.756	0	2.32	SI								
25,0%	RAR	0,161	17,43	46.364	-246	0	NS	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,114	13,07	38.849	27	0	NS	SI								
50,0%	RAR	1,541	17,43	37.661	-12.416	0	11.30	SI	RAR	6,502	360,00	36.751	-12.428	0	55.36	SI
	QPR	1,137	13,07	32.361	-9.047	0	11.49	SI								
75,0%	RAR	0,963	17,43	28.809	-7.628	0	18.09	SI	RAR	3,764	360,00	28.049	-7.642	0	95.65	SI
	QPR	0,705	13,07	25.873	-5.467	0	18.53	SI								
100%	RAR	1,718	17,43	20.256	14.166	0	10.14	SI	RAR	7,421	360,00	19.346	14.119	0	48.51	SI
	QPR	1,317	13,07	19.385	10.768	0	9.92	SI								
Trave: Trave 3b-4b				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	1,753	17,43	32.157	14.180	0	9.94	SI	RAR	6,935	360,00	31.331	14.133	0	51.90	SI
	QPR	1,342	13,07	27.824	10.781	0	9.74	SI								
25,0%	RAR	2,000	17,43	32.157	16.284	0	8.71	SI	RAR	8,183	360,00	31.331	16.276	0	43.99	SI
	QPR	1,503	13,07	27.824	12.154	0	8.69	SI								
50,1%	RAR	2,270	17,43	31.331	18.603	0	7.67	SI	RAR	9,537	360,00	31.331	18.603	0	37.74	SI
	QPR	1,679	13,07	27.824	13.656	0	7.78	SI								
74,9%	RAR	2,564	17,43	31.331	21.115	0	6.79	SI	RAR	10,999	360,00	31.331	21.115	0	32.73	SI
	QPR	1,871	13,07	27.824	15.288	0	6.98	SI								
99,9%	RAR	5,351	17,43	31.331	23.811	0	3.25	SI	RAR	85,408	360,00	31.331	23.811	0	4.21	SI
	QPR	2,078	13,07	27.824	17.049	0	6.29	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Scala 4b-5b-6b**							
Trave: Trave 4b-5b				**FRC=-0,01 cm**												
0%	RAR	7,298	17,43	-1.636	37.047	0	2.38	SI	RAR	99,962	360,00	-1.636	37.047	0	3.60	SI
	QPR	5,767	13,07	2.725	29.252	0	2.26	SI								
25,0%	RAR	4,834	17,43	-1.636	24.472	0	3.60	SI	RAR	66,289	360,00	-1.636	24.472	0	5.43	SI
	QPR	2,199	13,07	2.725	19.410	0	5.94	SI								
50,0%	RAR	1,510	17,43	-1.374	13.398	0	11.54	SI	RAR	7,467	360,00	-1.844	13.385	0	48.21	SI
	QPR	1,205	13,07	2.725	10.609	0	10.84	SI								
75,0%	RAR	0,425	17,43	-1.844	3.806	0	40.99	SI	RAR	2,172	360,00	-1.844	3.806	0	NS	SI
	QPR	0,329	13,07	2.725	2.849	0	39.79	SI								
100%	RAR	0,506	17,43	1.698	-4.413	0	34.45	SI	RAR	2,773	360,00	-1.374	-4.400	0	NS	SI
	QPR	0,447	13,07	2.725	-3.871	0	29.24	SI								
Trave: Trave 5b-6b				**FRC=0,06 cm**												
0%	RAR	0,535	17,43	11.613	-4.438	0	32.54	SI	RAR	2,271	360,00	11.613	-4.438	0	NS	SI
	QPR	0,466	13,07	13.068	-3.795	0	28.03	SI								
25,0%	RAR	1,938	17,43	2.921	-16.991	0	8.99	SI	RAR	10,375	360,00	2.921	-16.991	0	34.69	SI
	QPR	1,521	13,07	6.542	-13.239	0	8.59	SI								
50,0%	RAR	1,940	17,43	-5.771	-17.219	0	8.98	SI	RAR	10,879	360,00	-6.285	-17.203	0	33.09	SI
	QPR	1,526	13,07	17	-13.432	0	8.56	SI								
75,0%	RAR	0,544	17,43	-14.977	-5.146	0	32.03	SI	RAR	3,785	360,00	-14.977	-5.146	0	95.11	SI
	QPR	0,479	13,07	-6.508	-4.372	0	27.28	SI								
100%	RAR	2,130	17,43	-23.156	19.301	0	8.18	SI	RAR	12,863	360,00	-23.508	19.285	0	27.98	SI
	QPR	1,548	13,07	-13.033	13.940	0	8.44	SI								

LEGENDA:

%L$_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L$_{LI}$), a partire dall'estremo iniziale.
Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
FRC Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
Id$_{Cmb}$ Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
$\sigma_{cd,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
N$_{Ed}$, M$_{Ed,3}$, Sollecitazioni di progetto.

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id$_{Cmb}$	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id$_{Cmb}$	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]		

M$_{Ed,2}$
σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
CS Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,\ amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,\ amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato [SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \le \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \le \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).

TRAVI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

%L$_{LI}$	Id$_{Cmb}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A$_e$	Δ_{sm}	W$_d$	W$_{amm}$	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7**					
Trave: Trave 1-2				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	13.821	15.994	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.641	15.654	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	13.759	-3.222	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.641	-3.143	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	13.759	-15.933	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.641	-15.733	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	13.759	-22.365	0	1,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.641	-22.110	0	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	13.821	-22.523	0	1,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.641	-22.270	0	1,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	13.821	-16.438	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.641	-16.213	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	13.821	-4.062	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.641	-3.936	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	13.759	14.737	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.641	14.563	0	0,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	13.759	39.729	0	1,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.641	39.285	0	1,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 2-3				**FRC=0,02 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	16.978	40.510	0	1,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.862	40.103	0	1,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	16.978	15.163	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.862	15.015	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	17.108	-3.088	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.862	-3.035	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	16.978	-14.195	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.862	-14.046	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	16.978	-18.202	0	0,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.862	-18.014	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	16.978	-15.091	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.862	-14.939	0	0,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	17.016	-4.881	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.862	-4.818	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	17.108	12.596	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.862	12.351	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	17.108	37.114	0	1,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.862	36.571	0	1,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 3-4				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	19.212	39.647	0	1,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.087	39.249	0	1,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	19.212	13.147	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.087	13.020	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	19.148	-5.850	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.087	-5.717	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	19.148	-17.218	0	0,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.087	-16.962	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	19.148	-21.010	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.087	-20.714	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	19.148	-17.226	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.087	-16.972	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	19.148	-5.864	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.087	-5.736	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	19.212	13.150	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.087	12.995	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	19.212	39.654	0	1,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.087	39.218	0	1,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 4-5				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	19.729	42.258	0	2,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.603	41.813	0	2,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	19.729	15.308	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.603	15.155	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	19.729	-4.057	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.603	-4.000	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	19.729	-15.834	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.603	-15.651	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	19.729	-20.024	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.603	-19.798	0	0,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	19.729	-16.625	0	0,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75,0%	QPR	19.603	-16.441	0	0,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	19.729	-5.638	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	19.603	-5.578	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	19.729	12.939	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	19.603	12.790	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	19.729	39.106	0	2,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.603	38.666	0	2,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 5-6				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	19.489	41.322	0	2,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.365	40.879	0	2,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	19.489	14.532	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.365	14.379	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	19.489	-4.667	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.365	-4.612	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	19.489	-16.273	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.365	-16.095	0	0,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	19.489	-20.286	0	1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.365	-20.069	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	19.489	-16.705	0	0,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.365	-16.532	0	0,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	19.489	-5.530	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.365	-5.485	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	19.489	13.239	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.365	13.073	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	19.489	39.605	0	2,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.365	39.144	0	2,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 6-7				**FRC=0,05 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	20.005	42.590	0	2,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.874	42.095	0	2,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	20.005	15.812	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.874	15.624	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	20.005	-3.912	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.874	-3.870	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	20.005	-16.581	0	0,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.874	-16.387	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	20.005	-22.194	0	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.874	-21.927	0	1,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	20.005	-20.752	0	1,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.874	-20.489	0	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	20.005	-12.254	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.874	-12.072	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	20.096	3.444	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.874	3.324	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	20.005	25.913	0	1,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.874	25.699	0	1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14**					
Trave: Trave 8-9				**FRC=0,10 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	22.399	42.458	0	3,22	2,36	5,9025 E-04	510	376	0,222	0,400	1,80	SI
	QPR	22.138	41.872	0	3,18	2,36	5,8199 E-04	510	376	0,219	0,300	1,37	SI
12,5%	FRQ	22.214	5.742	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.138	5.685	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	22.399	-19.539	0	1,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.138	-19.226	0	1,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	22.399	-33.371	0	2,51	2,36	4,5308 E-04	510	376	0,170	0,400	2,35	SI
	QPR	22.138	-32.862	0	2,47	2,36	4,4598 E-04	510	376	0,168	0,300	1,79	SI
50,0%	FRQ	22.399	-35.759	0	2,70	2,36	4,8912 E-04	510	376	0,184	0,400	2,17	SI
	QPR	22.138	-35.223	0	2,65	2,36	4,816 E-04	510	376	0,181	0,300	1,66	SI
62,5%	FRQ	22.399	-26.702	0	1,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.138	-26.307	0	1,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	22.399	-6.200	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.138	-6.116	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	22.399	25.746	0	1,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.138	25.351	0	1,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	22.399	69.138	0	5,13	2,36	8,8072 E-04	510	319	0,281	0,400	1,43	SI
	QPR	22.138	68.095	0	5,05	2,36	8,6134 E-04	510	319	0,274	0,300	1,09	SI
Trave: Trave 9-10				**FRC=0,09 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	21.302	68.514	0	5,09	2,36	8,7161 E-04	510	319	0,278	0,400	1,44	SI
	QPR	21.084	67.524	0	5,01	2,36	8,535 E-04	510	319	0,272	0,300	1,10	SI
12,5%	FRQ	21.302	24.280	0	1,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.084	23.937	0	1,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	21.302	-7.387	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.084	-7.269	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	21.302	-26.487	0	1,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.084	-26.092	0	1,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
50,0%	FRQ	21.302	-33.019	0	2,49	2,36	4,502 E-04	510	376	0,169	0,400	2,36	SI
	QPR	21.084	-32.534	0	2,45	2,36	4,4345 E-04	510	376	0,167	0,300	1,80	SI
62,5%	FRQ	21.302	-26.984	0	2,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.084	-26.594	0	1,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	21.302	-8.382	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.084	-8.272	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	21.302	22.788	0	1,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.084	22.433	0	1,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	21.302	66.526	0	4,93	2,36	8,3375 E-04	510	319	0,266	0,400	1,51	SI
	QPR	21.084	65.519	0	4,86	2,36	8,1509 E-04	510	319	0,260	0,300	1,15	SI
Trave: Trave 10-11				**FRC=0,11 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	23.701	71.184	0	5,27	2,36	9,1584 E-04	510	319	0,292	0,400	1,37	SI
	QPR	23.481	70.145	0	5,20	2,36	8,9657 E-04	510	319	0,286	0,300	1,05	SI
12,5%	FRQ	23.701	23.833	0	1,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23.481	23.491	0	1,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	23.701	-9.920	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23.481	-9.767	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	23.701	-30.074	0	2,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23.481	-29.627	0	2,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	23.701	-36.631	0	2,76	2,36	4,9936 E-04	510	376	0,188	0,400	2,13	SI
	QPR	23.481	-36.090	0	2,72	2,36	4,9162 E-04	510	376	0,185	0,300	1,62	SI
62,5%	FRQ	23.701	-29.589	0	2,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23.481	-29.154	0	2,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	23.701	-8.949	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23.481	-8.821	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	23.701	25.290	0	1,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23.481	24.910	0	1,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	23.701	73.128	0	5,23	2,36	7,6657 E-04	510	284	0,218	0,400	1,84	SI
	QPR	23.481	72.039	0	5,15	2,36	7,5041 E-04	510	284	0,213	0,300	1,41	SI
Trave: Trave 11-12				**FRC=0,11 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	25.047	73.839	0	5,27	2,36	7,7479 E-04	510	284	0,220	0,400	1,82	SI
	QPR	24.830	72.759	0	5,19	2,36	7,5846 E-04	510	284	0,216	0,300	1,39	SI
12,5%	FRQ	25.047	25.834	0	1,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.830	25.460	0	1,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	25.047	-8.567	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.830	-8.436	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	25.047	-29.365	0	2,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.830	-28.929	0	2,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	25.047	-36.559	0	2,74	2,36	4,9519 E-04	510	376	0,186	0,400	2,15	SI
	QPR	24.830	-36.018	0	2,70	2,36	4,8755 E-04	510	376	0,183	0,300	1,64	SI
62,5%	FRQ	25.047	-30.148	0	2,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.830	-29.705	0	2,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	25.047	-10.133	0	0,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.830	-9.987	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	25.047	23.486	0	1,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.830	23.134	0	1,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	25.047	70.706	0	5,23	2,36	9,031 E-04	510	319	0,288	0,400	1,39	SI
	QPR	24.830	69.655	0	5,15	2,36	8,8366 E-04	510	319	0,282	0,300	1,07	SI
Trave: Trave 12-13				**FRC=0,09 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	24.853	69.001	0	5,10	2,36	8,7107 E-04	510	319	0,278	0,400	1,44	SI
	QPR	24.651	68.002	0	5,03	2,36	8,5253 E-04	510	319	0,272	0,300	1,10	SI
12,5%	FRQ	24.853	24.752	0	1,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.651	24.400	0	1,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	24.853	-7.024	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.651	-6.914	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	24.853	-26.327	0	1,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.651	-25.938	0	1,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	24.853	-33.157	0	2,48	2,36	4,4426 E-04	510	376	0,167	0,400	2,39	SI
	QPR	24.651	-32.674	0	2,44	2,36	4,3746 E-04	510	376	0,165	0,300	1,82	SI
62,5%	FRQ	24.853	-27.514	0	2,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.651	-27.120	0	2,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	24.853	-9.398	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.651	-9.278	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	24.853	21.191	0	1,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	24.651	20.854	0	1,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	24.853	64.254	0	4,74	2,36	7,8053 E-04	510	319	0,249	0,400	1,61	SI
	QPR	24.651	63.275	0	4,67	2,36	7,6221 E-04	510	319	0,243	0,300	1,24	SI
Trave: Trave 13-14				**FRC=0,10 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	29.220	69.674	0	5,13	2,36	8,7164 E-04	510	319	0,278	0,400	1,44	SI
	QPR	28.972	68.601	0	5,05	2,36	8,5183 E-04	510	319	0,271	0,300	1,11	SI
12,5%	FRQ	29.220	25.913	0	1,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.972	25.504	0	1,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	29.220	-6.149	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.972	-6.065	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	29.220	-26.509	0	1,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.972	-26.106	0	1,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	29.220	-35.169	0	2,61	2,36	4,6478 E-04	510	376	0,175	0,400	2,29	SI
	QPR	28.972	-34.619	0	2,57	2,36	4,5706 E-04	510	376	0,172	0,300	1,74	SI
62,5%	FRQ	29.220	-32.128	0	2,37	2,36	4,1894 E-04	510	376	0,158	0,400	2,54	SI
	QPR	28.972	-31.604	0	2,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	29.220	-17.386	0	1,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.972	-17.060	0	1,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	29.371	9.213	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.972	9.012	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	29.220	47.201	0	3,56	2,36	6,4647 E-04	510	376	0,243	0,400	1,64	SI
	QPR	28.972	46.612	0	3,51	2,36	6,3805 E-04	510	376	0,240	0,300	1,25	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**					
Trave: Trave 15-16				**FRC=0,13 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	46.061	77.004	0	3,35	2,36	6,335 E-04	893	388	0,246	0,400	1,63	SI
	QPR	45.638	76.061	0	3,31	2,36	6,2559 E-04	893	388	0,243	0,300	1,24	SI
12,5%	FRQ	46.146	10.594	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.638	10.281	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	46.061	-35.925	0	1,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.638	-35.284	0	1,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	46.061	-61.350	0	2,64	2,36	4,9194 E-04	893	388	0,191	0,400	2,10	SI
	QPR	45.638	-60.368	0	2,60	2,36	4,8361 E-04	893	388	0,187	0,300	1,60	SI
50,0%	FRQ	46.061	-65.994	0	2,85	2,36	5,3394 E-04	893	388	0,207	0,400	1,93	SI
	QPR	45.638	-64.973	0	2,80	2,36	5,2526 E-04	893	388	0,204	0,300	1,47	SI
62,5%	FRQ	46.061	-49.858	0	2,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.638	-49.101	0	2,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	46.061	-12.946	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.638	-12.755	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	46.061	44.741	0	1,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.638	44.064	0	1,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	46.061	123.185	0	5,21	2,36	8,9364 E-04	893	319	0,285	0,400	1,40	SI
	QPR	45.638	121.337	0	5,13	2,36	8,7413 E-04	893	319	0,279	0,300	1,08	SI
Trave: Trave 16-17				**FRC=0,09 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	39.420	111.425	0	4,72	2,36	7,7585 E-04	893	319	0,247	0,400	1,62	SI
	QPR	39.065	109.747	0	4,65	2,36	7,5832 E-04	893	319	0,242	0,300	1,24	SI
12,5%	FRQ	39.420	39.511	0	1,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	39.065	38.889	0	1,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	39.420	-11.946	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	39.065	-11.809	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	39.420	-42.945	0	1,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	39.065	-42.348	0	1,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	39.420	-53.489	0	2,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	39.065	-52.729	0	2,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	39.420	-43.581	0	1,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	39.065	-42.955	0	1,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	39.420	-13.223	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	39.065	-13.029	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	39.420	37.583	0	1,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	39.065	37.047	0	1,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	39.420	108.829	0	4,61	2,36	7,4744 E-04	893	319	0,238	0,400	1,68	SI
	QPR	39.065	107.267	0	4,54	2,36	7,3118 E-04	893	319	0,233	0,300	1,29	SI
Trave: Trave 17-18				**FRC=0,09 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	39.306	108.142	0	4,58	2,36	7,404	893	319	0,236	0,400	1,70	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	38.957	106.585	0	4,51	2,36	7,2373 E-04	893	319	0,231	0,300	1,30	SI
12,5%	FRQ	39.306	36.759	0	1,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.957	36.237	0	1,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	39.306	-14.182	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.957	-13.966	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	39.306	-44.682	0	1,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.957	-44.025	0	1,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	39.306	-54.740	0	2,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.957	-53.941	0	2,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	39.306	-44.358	0	1,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.957	-43.713	0	1,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	39.306	-13.536	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.957	-13.343	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	39.306	37.725	0	1,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.957	37.169	0	1,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	39.306	109.425	0	4,63	2,36	7,543 E-04	893	319	0,240	0,400	1,66	SI
	QPR	38.957	107.823	0	4,57	2,36	7,3735 E-04	893	319	0,235	0,300	1,28	SI
Trave: Trave 18-19				**FRC=0,09 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	39.518	109.440	0	4,63	2,36	7,5408 E-04	893	319	0,240	0,400	1,66	SI
	QPR	39.174	107.848	0	4,57	2,36	7,3735 E-04	893	319	0,235	0,300	1,28	SI
12,5%	FRQ	39.518	37.764	0	1,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	39.174	37.215	0	1,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	39.518	-13.475	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	39.174	-13.279	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	39.518	-44.278	0	1,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	39.174	-43.632	0	1,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	39.518	-54.644	0	2,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	39.174	-53.847	0	2,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	39.518	-44.575	0	1,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	39.174	-43.923	0	1,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	39.518	-14.070	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	39.174	-13.862	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	39.518	36.868	0	1,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	39.174	36.337	0	1,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	39.518	108.240	0	4,58	2,36	7,4094 E-04	893	319	0,236	0,400	1,69	SI
	QPR	39.174	106.671	0	4,51	2,36	7,2447 E-04	893	319	0,231	0,300	1,30	SI
Trave: Trave 19-20				**FRC=0,09 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	40.505	109.516	0	4,63	2,36	7,5326 E-04	893	319	0,240	0,400	1,67	SI
	QPR	40.160	107.953	0	4,57	2,36	7,369 E-04	893	319	0,235	0,300	1,28	SI
12,5%	FRQ	40.505	37.950	0	1,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	40.160	37.416	0	1,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	40.505	-13.184	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	40.160	-12.987	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	40.505	-43.887	0	1,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	40.160	-43.255	0	1,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	40.505	-54.159	0	2,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	40.160	-53.391	0	2,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	40.505	-44.002	0	1,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	40.160	-43.393	0	1,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	40.505	-13.414	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	40.160	-13.262	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	40.505	37.602	0	1,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	40.160	37.000	0	1,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	40.505	109.046	0	4,61	2,36	7,4816 E-04	893	319	0,238	0,400	1,68	SI
	QPR	40.160	107.393	0	4,54	2,36	7,3058 E-04	893	319	0,233	0,300	1,29	SI
Trave: Trave 20-21				**FRC=0,11 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	44.216	114.962	0	4,86	2,36	8,0663 E-04	893	319	0,257	0,400	1,56	SI
	QPR	43.832	113.206	0	4,78	2,36	7,8822 E-04	893	319	0,251	0,300	1,19	SI
12,5%	FRQ	44.216	42.089	0	1,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	43.832	41.430	0	1,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	44.216	-11.607	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	43.832	-11.448	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	44.216	-46.128	0	1,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	43.832	-45.431	0	1,92	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	44.216	-61.473	0	2,65	2,36	4,9558 E-04	893	388	0,192	0,400	2,08	SI
	QPR	43.832	-60.517	0	2,61	2,36	4,8744 E-04	893	388	0,189	0,300	1,59	SI
62,5%	FRQ	44.216	-57.644	0	2,48	2,36	4,6094 E-04	893	388	0,179	0,400	2,24	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	43.832	-56.707	0	2,43	2,36	4,5299 E-04	893	388	0,176	0,300	1,71	SI
75,0%	FRQ	44.216	-34.641	0	1,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	43.832	-34.002	0	1,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	44.395	7.982	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	43.832	7.598	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	44.216	68.885	0	2,99	2,36	5,6259 E-04	893	388	0,218	0,400	1,83	SI
	QPR	43.832	68.091	0	2,95	2,36	5,5597 E-04	893	388	0,216	0,300	1,39	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**					
Trave: Trave 22-23				**FRC=0,09 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	33.813	51.719	0	2,64	2,36	5,2521 E-04	765	405	0,213	0,400	1,88	SI
	QPR	33.557	51.193	0	2,61	2,36	5,1972 E-04	765	405	0,210	0,300	1,43	SI
12,5%	FRQ	33.946	9.701	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	33.557	9.429	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	33.813	-19.960	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	33.557	-19.600	0	0,92	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	33.813	-36.445	0	1,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	33.557	-35.897	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	33.813	-40.029	0	2,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	33.557	-39.459	0	1,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	33.813	-30.711	0	1,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	33.557	-30.289	0	1,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	33.813	-8.491	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	33.557	-8.385	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	33.813	26.631	0	1,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	33.557	26.251	0	1,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	33.813	74.654	0	3,77	2,36	6,3332 E-04	765	353	0,224	0,400	1,79	SI
	QPR	33.557	73.621	0	3,71	2,36	6,2415 E-04	765	353	0,220	0,300	1,36	SI
Trave: Trave 23-24				**FRC=0,06 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	29.301	68.427	0	3,46	2,36	5,8278 E-04	765	353	0,206	0,400	1,94	SI
	QPR	29.091	67.494	0	3,41	2,36	5,7447 E-04	765	353	0,203	0,300	1,48	SI
12,5%	FRQ	29.301	23.878	0	1,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	29.091	23.534	0	1,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	29.301	-7.961	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	29.091	-7.883	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	29.301	-27.090	0	1,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	29.091	-26.755	0	1,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	29.301	-33.509	0	1,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	29.091	-33.084	0	1,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	29.301	-27.218	0	1,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	29.091	-26.869	0	1,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	29.301	-8.218	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	29.091	-8.110	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	29.301	23.492	0	1,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	29.091	23.191	0	1,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	29.301	67.911	0	3,52	2,36	7,1549 E-04	765	405	0,290	0,400	1,38	SI
	QPR	29.091	67.036	0	3,48	2,36	7,0599 E-04	765	405	0,286	0,300	1,05	SI
Trave: Trave 24-25				**FRC=0,07 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	28.636	67.420	0	3,50	2,36	7,1116 E-04	765	405	0,288	0,400	1,39	SI
	QPR	28.432	66.550	0	3,46	2,36	7,0168 E-04	765	405	0,284	0,300	1,06	SI
12,5%	FRQ	28.636	22.999	0	1,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.432	22.707	0	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	28.636	-8.714	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.432	-8.594	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	28.636	-27.719	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.432	-27.352	0	1,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	28.636	-34.014	0	1,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.432	-33.568	0	1,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	28.636	-27.602	0	1,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.432	-27.241	0	1,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	28.636	-8.481	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.432	-8.373	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	28.636	23.348	0	1,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.432	23.038	0	1,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	28.636	67.886	0	3,53	2,36	7,1651 E-04	765	405	0,290	0,400	1,38	SI
	QPR	28.432	66.991	0	3,48	2,36	7,0672 E-04	765	405	0,286	0,300	1,05	SI
Trave: Trave 25-26				**FRC=0,07 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	28.746	68.055	0	3,53	2,36	7,1818 E-04	765	405	0,291	0,400	1,38	SI
	QPR	28.544	67.167	0	3,49	2,36	7,0846	765	405	0,287	0,300	1,05	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	FRQ	28.746	23.486	0	1,15	2,36	0 E-04	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.544	23.180	0	1,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	28.746	-8.377	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.544	-8.266	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	28.746	-27.531	0	1,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.544	-27.170	0	1,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	28.746	-33.979	0	1,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.544	-33.534	0	1,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	28.746	-27.719	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.544	-27.356	0	1,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	28.746	-8.753	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.544	-8.638	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	28.746	22.920	0	1,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.544	22.621	0	1,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	28.746	67.299	0	3,49	2,36	7,0965 E-04	765	405	0,287	0,400	1,39	SI
	QPR	28.544	66.420	0	3,45	2,36	7,0009 E-04	765	405	0,283	0,300	1,06	SI
Trave: Trave 26-27				**FRC=0,06 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	29.631	68.575	0	3,56	2,36	7,2248 E-04	765	405	0,293	0,400	1,37	SI
	QPR	29.427	67.699	0	3,51	2,36	7,1291 E-04	765	405	0,289	0,300	1,04	SI
12,5%	FRQ	29.631	23.913	0	1,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	29.427	23.613	0	1,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	29.631	-8.043	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	29.427	-7.933	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	29.631	-27.295	0	1,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	29.427	-26.941	0	1,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	29.631	-33.841	0	1,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	29.427	-33.410	0	1,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	29.631	-27.683	0	1,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	29.427	-27.339	0	1,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	29.631	-8.820	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	29.427	-8.731	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	29.631	22.748	0	1,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	29.427	22.416	0	1,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	29.631	67.019	0	3,39	2,36	5,6939 E-04	765	353	0,201	0,400	1,99	SI
	QPR	29.427	66.102	0	3,34	2,36	5,6142 E-04	765	353	0,198	0,300	1,51	SI
Trave: Trave 27-28				**FRC=0,08 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	31.527	70.212	0	3,54	2,36	5,9595 E-04	765	353	0,210	0,400	1,90	SI
	QPR	31.300	69.238	0	3,49	2,36	5,8733 E-04	765	353	0,207	0,300	1,45	SI
12,5%	FRQ	31.527	25.445	0	1,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	31.300	25.080	0	1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	31.527	-7.398	0	0,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	31.300	-7.310	0	0,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	31.527	-28.319	0	1,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	31.300	-27.932	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	31.527	-37.316	0	1,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	31.300	-36.788	0	1,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	31.527	-34.391	0	1,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	31.300	-33.876	0	1,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	31.527	-19.543	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	31.300	-19.198	0	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	31.695	7.483	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	31.300	7.247	0	0,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	31.527	45.921	0	2,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	31.300	45.459	0	2,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 1-8-15-22**					
Trave: Trave 1-8				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	2.569	5.345	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.362	4.910	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.569	3.415	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.362	3.078	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	2.569	1.966	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.362	1.726	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.569	1.000	0	0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.362	858	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	2.346	585	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.362	475	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.346	710	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.362	579	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	2.346	1.325	0	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.362	1.173	0	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.346	2.431	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.362	2.259	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	2.346	4.032	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.362	3.839	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8-15				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
0%	FRQ	11.755	12.755	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.135	12.402	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	11.755	3.982	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.135	3.726	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	11.195	-2.568	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.135	-2.408	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	11.195	-6.368	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.135	-6.132	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	11.195	-7.814	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.135	-7.577	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	11.195	-7.050	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.135	-6.875	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	11.755	-4.384	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.135	-4.158	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10.832	611	0	-0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.135	442	0	-0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	10.832	7.012	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.135	6.793	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 15-22				**FRC=0,02 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	13.925	10.627	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.097	10.318	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	13.925	1.426	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.097	1.196	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	12.686	-5.124	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.097	-5.044	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	12.686	-8.439	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.097	-8.401	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	13.143	-8.917	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.097	-8.876	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	13.143	-6.495	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.097	-6.469	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	13.925	-1.344	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.097	-1.179	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	12.686	7.123	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.097	6.994	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	12.686	18.220	0	0,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.097	18.049	0	0,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 2-9-16-23**					
Trave: Trave 2-9				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	1.347	4.618	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.097	4.377	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.347	3.005	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.097	2.816	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1.347	1.738	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.097	1.600	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.347	815	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.097	729	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.200	241	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.097	199	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.200	41	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.097	10	0	-0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	974	194	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.097	159	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	974	706	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.097	643	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	974	1.551	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.097	1.462	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 9-16				**FRC=0,02 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	7.996	5.378	0	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.553	5.268	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	7.996	1.411	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.553	1.332	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	7.335	-1.459	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.553	-1.434	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	7.602	-3.084	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.553	-3.044	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	7.602	-3.550	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.553	-3.509	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	7.602	-2.870	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.553	-2.840	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	7.996	-1.130	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.553	-1.051	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	7.335	1.903	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.553	1.846	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	7.335	5.913	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.553	5.839	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 16-23				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	8.729	9.548	0	1,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.673	9.442	0	1,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	9.558	2.844	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.673	2.758	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	8.230	-1.982	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.673	-1.951	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	8.729	-4.736	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	8.673	-4.685	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	8.729	-5.504	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.673	-5.443	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	8.729	-4.274	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.673	-4.225	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	8.729	-1.046	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.673	-1.032	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	8.230	4.177	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.673	4.137	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	8.729	11.400	0	1,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.673	11.282	0	1,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 3-10-17-24**					
Trave: Trave 3-10				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	1.546	3.890	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.528	3.765	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.546	2.485	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.528	2.390	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1.546	1.412	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.528	1.346	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.546	669	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.528	633	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.525	265	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.528	251	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.525	218	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.528	200	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	1.514	512	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.528	480	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.514	1.141	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.528	1.091	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	1.514	2.102	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.528	2.034	0	0,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 10-17				**FRC=0,02 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	6.929	3.796	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.853	3.722	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	6.929	263	0	-0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.853	209	0	-0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	6.908	-2.208	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.853	-2.177	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6.908	-3.477	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.853	-3.435	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	6.908	-3.607	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.853	-3.565	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6.908	-2.595	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.853	-2.567	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	6.929	-487	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.853	-442	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6.810	2.851	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.853	2.811	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	6.908	7.279	0	0,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.853	7.191	0	0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 17-24				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	8.240	9.416	0	1,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.182	9.312	0	1,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	8.148	2.718	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.182	2.666	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	8.196	-2.026	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.182	-2.005	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	8.240	-4.751	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.182	-4.700	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	8.240	-5.480	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.182	-5.419	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	8.240	-4.211	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.182	-4.163	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	8.148	-967	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.182	-931	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	8.240	4.319	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.182	4.277	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	8.240	11.580	0	1,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.182	11.460	0	1,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 4-11-18-25**					
Trave: Trave 4-11				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	1.851	1.132	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.846	1.043	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.851	169	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.846	102	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1.848	-551	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.846	-498	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.848	-785	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.846	-757	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.869	-681	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.846	-675	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.851	-272	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.846	-252	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	1.848	560	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	1.846	512	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.848	1.690	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.846	1.617	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.848	3.161	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.846	3.062	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 11-18				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	9.182	4.375	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.148	4.323	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	9.182	902	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.148	863	0	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	9.113	-1.558	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.148	-1.529	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9.221	-2.887	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.148	-2.852	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	9.221	-3.142	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.148	-3.106	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	9.221	-2.317	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.148	-2.292	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	9.182	-438	0	-0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.148	-410	0	-0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	9.113	2.589	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.148	2.541	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	9.221	6.639	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.148	6.560	0	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 18-25				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	9.368	8.892	0	1,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.301	8.791	0	1,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	9.336	2.302	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.301	2.271	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	9.273	-2.298	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.301	-2.275	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9.368	-4.897	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.301	-4.844	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	9.368	-5.500	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.301	-5.439	0	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	9.368	-4.104	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.301	-4.057	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	9.336	-722	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.301	-700	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	9.368	4.678	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.301	4.633	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	9.368	12.064	0	1,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.301	11.941	0	1,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 5-12-19-26**					
Trave: Trave 5-12				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	2.825	3.237	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.804	3.134	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.825	1.556	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.804	1.477	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	2.825	278	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.804	224	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.753	-679	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.804	-626	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	2.753	-1.081	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.804	-1.072	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.825	-1.133	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.804	-1.114	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	2.825	-797	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.804	-753	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.753	133	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.804	11	0	-0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	2.753	1.345	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.804	1.179	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 12-19				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	4.316	5.828	0	0,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.258	5.767	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	4.316	2.053	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.258	2.008	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	4.138	-743	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.258	-690	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	4.138	-2.350	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.258	-2.327	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	4.292	-2.934	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.258	-2.903	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	4.292	-2.441	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.258	-2.417	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	4.316	-905	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.258	-869	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	4.138	1.833	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.258	1.739	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	4.138	5.531	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.258	5.408	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 19-26				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	7.692	9.341	0	1,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	7.638	9.238	0	1,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	7.665	2.645	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.638	2.602	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	7.578	-2.108	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.638	-2.058	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	7.692	-4.795	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.638	-4.742	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	7.692	-5.513	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.638	-5.451	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	7.692	-4.233	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.638	-4.185	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	7.665	-972	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.638	-942	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	7.578	4.355	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.638	4.276	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	7.692	11.589	0	1,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.638	11.469	0	1,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 6-13-20-27**					
Trave: Trave 6-13				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	2.065	3.355	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.458	3.212	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.065	1.652	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.458	1.545	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	2.065	353	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.458	281	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	3.246	-651	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.458	-579	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	2.065	-1.034	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.458	-1.035	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.065	-1.123	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.458	-1.088	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	2.065	-807	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.458	-738	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	3.246	225	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.458	16	0	-0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	3.246	1.452	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.458	1.174	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 13-20				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	4.063	6.143	0	0,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.296	6.038	0	0,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	4.063	2.286	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.296	2.209	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	4.758	-658	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.296	-559	0	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	4.328	-2.291	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.296	-2.266	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	4.328	-2.943	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.296	-2.912	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	4.063	-2.527	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.296	-2.496	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	4.063	-1.077	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.296	-1.019	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	4.758	1.690	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.296	1.520	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	4.758	5.343	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.296	5.119	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 20-27				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	7.660	9.472	0	1,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.608	9.368	0	1,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	7.536	2.767	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.608	2.698	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	7.751	-2.085	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.608	-1.997	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	7.660	-4.768	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.608	-4.716	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	7.660	-5.521	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.608	-5.459	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	7.660	-4.276	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.608	-4.227	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	7.536	-1.068	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.608	-1.020	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	7.751	4.306	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.608	4.164	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	7.751	11.511	0	1,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.608	11.323	0	1,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 7-14-21-28**					
Trave: Trave 7-14				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	773	663	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.118	445	0	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.802	-630	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.118	-309	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1.802	-961	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.118	-750	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.802	-981	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
50,0%	QPR	1.118	-880	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	773	-701	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
62,5%	QPR	1.118	-697	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	773	-263	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
75,0%	QPR	1.118	-203	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	1.802	829	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	1.118	602	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	1.802	2.055	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	1.118	1.718	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	1.802	3.590	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.118	3.144	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 14-21				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	5.339	4.308	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.484	4.156	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	5.339	1.077	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.484	963	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	5.765	-1.393	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.484	-1.245	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	5.765	-2.541	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.484	-2.469	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	5.517	-2.730	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.484	-2.712	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	5.339	-2.017	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.484	-1.976	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	5.339	-342	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.484	-263	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	5.765	2.657	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.484	2.426	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	5.765	6.395	0	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.484	6.087	0	0,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 21-28				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	7.086	8.730	0	1,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.116	8.614	0	1,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	7.086	2.608	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.116	2.521	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	7.170	-1.888	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.116	-1.775	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	7.170	-4.328	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.116	-4.274	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	7.150	-5.006	0	0,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.116	-4.976	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	7.086	-3.913	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.116	-3.881	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	7.086	-1.050	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.116	-988	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	7.170	3.882	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.116	3.701	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	7.170	10.427	0	1,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.116	10.187	0	1,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 1-2-1b-3-4-5-6-7**					
Trave: Trave 1-2				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-8.280	13.048	0	0,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.171	12.716	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-8.280	4.135	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.171	4.036	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-8.280	-2.073	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.171	-2.011	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-8.280	-5.578	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.171	-5.425	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-8.280	-6.379	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.171	-6.205	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-8.280	-4.476	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.171	-4.352	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-8.170	153	0	0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.171	135	0	0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-8.280	7.442	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.171	7.255	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-8.280	17.456	0	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.171	17.008	0	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 2-1b				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	1.432	32.290	0	1,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	754	30.824	0	1,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.432	19.394	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	754	18.454	0	0,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1.432	7.866	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	754	7.416	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	666	-2.302	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	754	-2.290	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.432	-11.089	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	754	-10.665	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.432	-18.515	0	0,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	754	-17.708	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	1.432	-24.574	0	1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	754	-23.418	0	1,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
87,5%	FRQ	1.432	-29.265	0	1,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	754	-27.797	0	1,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.432	-32.589	0	1,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	754	-30.845	0	1,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 1b-3				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-1.807	-22.666	0	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.815	-21.603	0	1,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-1.807	-14.839	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.815	-14.079	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-1.807	-6.648	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.815	-6.200	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-1.627	2.189	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.815	2.049	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-1.627	10.902	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.815	10.668	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-1.807	20.199	0	0,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.815	19.658	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-1.807	29.906	0	1,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.815	29.018	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-1.807	39.993	0	1,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.815	38.749	0	1,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-1.807	50.459	0	2,39	2,36	3,5894 E-04	510	284	0,102	0,400	3,92	SI
	QPR	-1.815	48.851	0	2,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 3-4				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-4.474	49.528	0	2,44	2,36	4,4115 E-04	510	319	0,141	0,400	2,85	SI
	QPR	-4.589	48.490	0	2,39	2,36	4,3236 E-04	510	319	0,138	0,300	2,18	SI
12,5%	FRQ	-4.577	16.446	0	0,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.589	15.966	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-4.474	-7.390	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.589	-7.091	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-4.474	-21.295	0	1,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.589	-20.681	0	1,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-4.474	-25.495	0	1,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.589	-24.803	0	1,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-4.474	-19.989	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.589	-19.455	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-4.474	-4.777	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.589	-4.637	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-4.474	20.142	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.589	19.652	0	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-4.474	54.767	0	2,69	2,36	4,8699 E-04	510	319	0,155	0,400	2,58	SI
	QPR	-4.589	53.411	0	2,63	2,36	4,7553 E-04	510	319	0,152	0,300	1,98	SI
Trave: Trave 4-5				**FRC=0,06 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-6.457	58.419	0	3,15	2,36	6,7054 E-04	765	405	0,272	0,400	1,47	SI
	QPR	-6.529	57.066	0	3,08	2,36	6,5511 E-04	765	405	0,265	0,300	1,13	SI
12,5%	FRQ	-6.457	19.294	0	1,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.529	18.821	0	1,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-6.457	-8.577	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.529	-8.419	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-6.457	-25.193	0	1,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.529	-24.655	0	1,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-6.457	-30.553	0	1,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.529	-29.885	0	1,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-6.457	-24.655	0	1,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.529	-24.109	0	1,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-6.457	-7.500	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.529	-7.325	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-6.457	20.913	0	1,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.529	20.466	0	1,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-6.457	60.586	0	3,27	2,36	6,9486 E-04	765	405	0,281	0,400	1,42	SI
	QPR	-6.529	59.266	0	3,20	2,36	6,8033 E-04	765	405	0,275	0,300	1,09	SI
Trave: Trave 5-6				**FRC=0,06 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-8.951	60.461	0	3,27	2,36	6,9797 E-04	765	405	0,283	0,400	1,42	SI
	QPR	-8.979	59.124	0	3,20	2,36	6,8286 E-04	765	405	0,277	0,300	1,08	SI
12,5%	FRQ	-8.951	20.951	0	1,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.979	20.490	0	1,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-8.951	-7.297	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.979	-7.133	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-8.951	-24.281	0	1,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.979	-23.743	0	1,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-8.951	-30.002	0	1,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.979	-29.340	0	1,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-8.951	-24.458	0	1,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75,0%	QPR	-8.979	-23.923	0	1,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-8.951	-7.648	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	-8.979	-7.492	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-8.951	20.427	0	1,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	-8.979	19.955	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-8.951	59.770	0	3,15	2,36	5,5637 E-04	765	353	0,196	0,400	2,04	SI
	QPR	-8.979	58.417	0	3,08	2,36	5,4428 E-04	765	353	0,192	0,300	1,56	SI
Trave: Trave 6-7				**FRC=0,06 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-11.928	60.637	0	3,21	2,36	5,685 E-04	765	353	0,201	0,400	1,99	SI
	QPR	-11.935	59.226	0	3,13	2,36	5,5554 E-04	765	353	0,196	0,300	1,53	SI
12,5%	FRQ	-11.928	21.935	0	1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.935	21.409	0	1,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-11.928	-6.303	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.935	-6.176	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-11.928	-24.076	0	1,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.935	-23.530	0	1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-11.928	-31.383	0	1,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.935	-30.651	0	1,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-11.928	-28.224	0	1,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.935	-27.538	0	1,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-11.928	-14.598	0	0,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.935	-14.192	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-11.928	9.497	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.935	9.390	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-11.928	44.060	0	2,40	2,36	5,182 E-04	765	405	0,210	0,400	1,91	SI
	QPR	-11.935	43.206	0	2,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 7b-8-9-8b-10-11-12-13-14**					
Trave: Trave 7b-8				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	7.983	-1.472	0	0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.579	-1.395	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	7.542	75	0	-0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.579	70	0	-0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	7.548	1.738	0	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.579	1.735	0	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	15.545	2.931	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.868	2.860	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	15.545	5.696	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.868	5.541	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	30.202	6.097	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	29.015	5.941	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	30.202	9.750	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	29.015	9.487	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	38.911	13.187	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	37.484	12.812	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	38.911	18.632	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	37.484	18.096	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8-9				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-24.589	57.865	0	2,93	2,36	5,4865 E-04	510	319	0,175	0,400	2,29	SI
	QPR	-24.566	56.371	0	2,86	2,36	5,3561 E-04	510	319	0,171	0,300	1,76	SI
12,5%	FRQ	-24.589	19.546	0	1,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.566	19.114	0	1,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-24.589	-7.704	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.566	-7.385	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-24.589	-23.886	0	1,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.566	-23.128	0	1,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-24.589	-29.001	0	1,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.566	-28.117	0	1,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-24.589	-23.052	0	1,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.566	-22.353	0	1,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-24.589	-6.038	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.566	-5.837	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-24.589	22.038	0	1,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.566	21.430	0	1,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-24.589	61.175	0	3,00	2,36	4,6698 E-04	510	284	0,133	0,400	3,01	SI
	QPR	-24.566	59.446	0	2,91	2,36	4,5277 E-04	510	284	0,129	0,300	2,33	SI
Trave: Trave 9-8b				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-11.929	75.403	0	3,50	2,36	5,0418 E-04	510	261	0,132	0,400	3,04	SI
	QPR	-11.877	73.621	0	3,42	2,36	4,8671 E-04	510	261	0,127	0,300	2,36	SI
12,5%	FRQ	-11.929	42.087	0	1,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.877	41.123	0	1,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-11.187	14.308	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.877	13.885	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-11.929	-8.308	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
50,0%	QPR	-11.877	-8.095	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-11.929	-25.389	0	1,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
62,5%	QPR	-11.877	-24.816	0	1,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-11.929	-37.061	0	1,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
75,0%	QPR	-11.877	-36.280	0	1,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-11.187	-43.539	0	2,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	-11.877	-42.488	0	2,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-11.187	-44.860	0	2,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
100,0%	QPR	-11.877	-43.440	0	2,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-11.187	-40.925	0	1,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.877	-39.136	0	1,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8b-10				**FRC=-0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-6.593	-35.262	0	1,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.579	-34.230	0	1,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-6.593	-23.971	0	1,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.579	-23.221	0	1,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-6.593	-11.350	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.579	-10.883	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-6.338	2.996	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.579	2.801	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-6.338	18.370	0	0,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.579	17.832	0	0,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-6.338	35.131	0	1,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.579	34.208	0	1,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-6.338	53.278	0	2,39	2,36	2,7821 E-04	510	245	0,068	0,400	5,87	SI
	QPR	-6.579	51.930	0	2,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-6.338	72.812	0	3,25	2,36	4,0041 E-04	510	245	0,098	0,400	4,08	SI
	QPR	-6.579	70.998	0	3,17	2,36	3,8528 E-04	510	245	0,094	0,300	3,18	SI
100,0%	FRQ	-6.338	93.731	0	4,18	2,36	5,7853 E-04	510	245	0,142	0,400	2,82	SI
	QPR	-6.579	91.411	0	4,08	2,36	5,5923 E-04	510	245	0,137	0,300	2,19	SI
Trave: Trave 10-11				**FRC=0,15 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-8.772	100.025	0	6,80	2,36	9,0072 E-04	510	245	0,220	0,400	1,81	SI
	QPR	-8.931	96.976	0	6,59	2,36	8,6658 E-04	510	245	0,212	0,300	1,41	SI
12,5%	FRQ	-8.772	33.405	0	2,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.931	32.444	0	2,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-8.772	-14.064	0	1,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.931	-13.542	0	1,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-8.772	-42.381	0	3,27	2,36	5,0058 E-04	510	319	0,160	0,400	2,51	SI
	QPR	-8.931	-40.982	0	3,16	2,36	4,8497 E-04	510	319	0,155	0,300	1,94	SI
50,0%	FRQ	-8.772	-51.544	0	3,96	2,36	6,3282 E-04	510	319	0,202	0,400	1,98	SI
	QPR	-8.931	-49.875	0	3,84	2,36	6,017 E-04	510	319	0,192	0,300	1,56	SI
62,5%	FRQ	-8.772	-41.554	0	3,20	2,36	4,9104 E-04	510	319	0,156	0,400	2,56	SI
	QPR	-8.931	-40.219	0	3,10	2,36	4,7619 E-04	510	319	0,152	0,300	1,98	SI
75,0%	FRQ	-8.772	-12.410	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.931	-12.016	0	0,92	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-8.772	35.889	0	2,47	2,36	2,4867 E-04	510	245	0,061	0,400	6,57	SI
	QPR	-8.931	34.735	0	2,39	2,36	2,4107 E-04	510	245	0,059	0,300	5,08	SI
100%	FRQ	-8.772	103.342	0	7,02	2,36	9,374 E-04	510	245	0,229	0,400	1,74	SI
	QPR	-8.931	100.035	0	6,80	2,36	9,0038 E-04	510	245	0,220	0,300	1,36	SI
Trave: Trave 11-12				**FRC=0,15 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-10.300	102.701	0	6,98	2,36	9,3275 E-04	510	245	0,228	0,400	1,75	SI
	QPR	-10.406	99.418	0	6,76	2,36	8,9678 E-04	510	245	0,219	0,300	1,37	SI
12,5%	FRQ	-10.300	35.461	0	2,45	2,36	2,4721 E-04	510	245	0,061	0,400	6,61	SI
	QPR	-10.406	34.314	0	2,37	2,36	2,3967 E-04	510	245	0,059	0,300	5,11	SI
25,0%	FRQ	-10.300	-12.618	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.406	-12.236	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-10.300	-41.536	0	3,21	2,36	4,9352 E-04	510	319	0,157	0,400	2,54	SI
	QPR	-10.406	-40.231	0	3,11	2,36	4,7874 E-04	510	319	0,153	0,300	1,97	SI
50,0%	FRQ	-10.300	-51.293	0	3,95	2,36	6,3221 E-04	510	319	0,201	0,400	1,99	SI
	QPR	-10.406	-49.672	0	3,83	2,36	6,0186	510	319	0,192	0,300	1,56	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
62,5%	FRQ	-10.300	-41.888	0	3,24	2,36	4,9766 E-04	510	319	0,159	0,400	2,52	SI
	QPR	-10.406	-40.557	0	3,14	2,36	4,8258 E-04	510	319	0,154	0,300	1,95	SI
75,0%	FRQ	-10.300	-13.322	0	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.406	-12.887	0	0,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-10.300	34.406	0	2,38	2,36	2,4019 E-04	510	245	0,059	0,400	6,80	SI
	QPR	-10.406	33.339	0	2,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-10.300	101.289	0	6,89	2,36	9,1755 E-04	510	245	0,225	0,400	1,78	SI
	QPR	-10.406	98.113	0	6,67	2,36	8,8166 E-04	510	245	0,216	0,300	1,39	SI
Trave: Trave 12-13				**FRC=0,12 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-12.309	94.987	0	6,47	2,36	8,4993 E-04	510	245	0,208	0,400	1,92	SI
	QPR	-12.342	91.975	0	6,27	2,36	8,1619 E-04	510	245	0,200	0,300	1,50	SI
12,5%	FRQ	-12.309	33.203	0	2,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-12.342	32.146	0	2,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-12.309	-11.014	0	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-12.342	-10.673	0	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-12.309	-37.663	0	3,04	2,36	5,9801 E-04	510	376	0,225	0,400	1,78	SI
	QPR	-12.342	-36.480	0	2,95	2,36	5,8011 E-04	510	376	0,218	0,300	1,37	SI
50,0%	FRQ	-12.309	-46.746	0	3,76	2,36	7,3533 E-04	510	376	0,277	0,400	1,45	SI
	QPR	-12.342	-45.276	0	3,64	2,36	7,1299 E-04	510	376	0,268	0,300	1,12	SI
62,5%	FRQ	-12.309	-38.261	0	3,09	2,36	6,069 E-04	510	376	0,228	0,400	1,75	SI
	QPR	-12.342	-37.059	0	2,99	2,36	5,8886 E-04	510	376	0,222	0,300	1,35	SI
75,0%	FRQ	-12.309	-12.208	0	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-12.342	-11.831	0	0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-12.309	31.413	0	2,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-12.342	30.409	0	2,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-12.309	92.602	0	6,31	2,36	8,2302 E-04	510	245	0,201	0,400	1,99	SI
	QPR	-12.342	89.662	0	6,11	2,36	7,9031 E-04	510	245	0,193	0,300	1,55	SI
Trave: Trave 13-14				**FRC=0,13 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-18.675	94.099	0	6,45	2,36	8,4999 E-04	510	245	0,208	0,400	1,92	SI
	QPR	-18.691	91.009	0	6,24	2,36	8,1571 E-04	510	245	0,200	0,300	1,50	SI
12,5%	FRQ	-18.675	33.917	0	2,39	2,36	2,4491 E-04	510	245	0,060	0,400	6,67	SI
	QPR	-18.691	32.771	0	2,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-18.675	-9.786	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.691	-9.508	0	0,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-18.675	-37.008	0	2,91	2,36	4,5614 E-04	510	319	0,145	0,400	2,75	SI
	QPR	-18.691	-35.829	0	2,82	2,36	4,4266 E-04	510	319	0,141	0,300	2,13	SI
50,0%	FRQ	-18.675	-47.751	0	3,73	2,36	5,8878 E-04	510	319	0,188	0,400	2,13	SI
	QPR	-18.691	-46.191	0	3,61	2,36	5,6144 E-04	510	319	0,179	0,300	1,68	SI
62,5%	FRQ	-18.675	-42.012	0	3,29	2,36	5,1351 E-04	510	319	0,164	0,400	2,44	SI
	QPR	-18.691	-40.595	0	3,19	2,36	4,9728 E-04	510	319	0,158	0,300	1,89	SI
75,0%	FRQ	-18.675	-19.794	0	1,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.691	-19.039	0	1,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-18.675	18.906	0	1,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.691	18.477	0	1,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-18.675	74.086	0	5,53	2,36	8,764 E-04	510	284	0,249	0,400	1,61	SI
	QPR	-18.691	71.952	0	5,37	2,36	8,4319 E-04	510	284	0,240	0,300	1,25	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**					
Trave: Trave 15-16				**FRC=0,10 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-41.207	113.514	0	3,77	2,36	6,9109 E-04	765	294	0,203	0,400	1,97	SI
	QPR	-40.624	110.437	0	3,66	2,36	6,6433 E-04	765	294	0,195	0,300	1,54	SI
12,5%	FRQ	-41.207	18.887	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-40.624	18.651	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-41.207	-47.179	0	1,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-40.624	-45.451	0	1,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-41.207	-84.013	0	2,95	2,36	6,4204	765	353	0,227	0,400	1,76	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
50,0%	QPR	-40.624	-81.221	0	2,85	2,36	6,2173 E-04	765	353	0,220	0,300	1,37	SI
	FRQ	-41.207	-91.618	0	3,20	2,36	7,1337 E-04	765	353	0,252	0,400	1,59	SI
	QPR	-40.624	-88.660	0	3,10	2,36	6,7754 E-04	765	353	0,239	0,300	1,25	SI
62,5%	FRQ	-41.207	-69.996	0	2,48	2,36	5,4442 E-04	765	353	0,192	0,400	2,08	SI
	QPR	-40.624	-67.771	0	2,40	2,36	5,2818 E-04	765	353	0,187	0,300	1,61	SI
75,0%	FRQ	-41.207	-19.148	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-40.624	-18.554	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-41.207	60.924	0	1,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-40.624	58.987	0	1,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-41.207	170.218	0	5,35	2,36	9,101 E-04	765	261	0,238	0,400	1,68	SI
	QPR	-40.624	164.853	0	5,19	2,36	8,7403 E-04	765	261	0,228	0,300	1,31	SI
Trave: Trave 16-17				**FRC=0,07 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-33.817	157.723	0	4,95	2,36	8,1863 E-04	765	261	0,214	0,400	1,87	SI
	QPR	-33.322	152.667	0	4,79	2,36	7,8469 E-04	765	261	0,205	0,300	1,46	SI
12,5%	FRQ	-33.817	56.286	0	1,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.322	54.387	0	1,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-33.817	-16.375	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.322	-16.000	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-33.817	-60.255	0	2,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.322	-58.492	0	2,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-33.817	-75.357	0	2,63	2,36	5,7151 E-04	765	353	0,202	0,400	1,98	SI
	QPR	-33.322	-73.092	0	2,56	2,36	5,5507 E-04	765	353	0,196	0,300	1,53	SI
62,5%	FRQ	-33.817	-61.685	0	2,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.322	-59.801	0	2,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-33.817	-19.242	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.322	-18.625	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-33.817	51.968	0	1,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.322	50.434	0	1,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-33.817	151.934	0	4,87	2,36	8,7754 E-04	765	276	0,242	0,400	1,65	SI
	QPR	-33.322	147.365	0	4,73	2,36	8,4289 E-04	765	276	0,232	0,300	1,29	SI
Trave: Trave 17-18				**FRC=0,07 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-31.423	153.289	0	4,91	2,36	8,8389 E-04	765	276	0,244	0,400	1,64	SI
	QPR	-31.044	148.573	0	4,76	2,36	8,4881 E-04	765	276	0,234	0,300	1,28	SI
12,5%	FRQ	-31.423	52.614	0	1,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.044	50.996	0	1,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-31.423	-19.303	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.044	-18.706	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-31.423	-62.461	0	2,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.044	-60.534	0	2,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-31.423	-76.863	0	2,68	2,36	5,7866 E-04	765	353	0,204	0,400	1,96	SI
	QPR	-31.044	-74.490	0	2,60	2,36	5,6157 E-04	765	353	0,198	0,300	1,51	SI
62,5%	FRQ	-31.423	-62.509	0	2,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.044	-60.573	0	2,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-31.423	-19.399	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.044	-18.786	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-31.423	52.466	0	1,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.044	50.872	0	1,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-31.423	153.084	0	4,90	2,36	8,8254 E-04	765	276	0,243	0,400	1,64	SI
	QPR	-31.044	148.399	0	4,75	2,36	8,4753 E-04	765	276	0,234	0,300	1,28	SI
Trave: Trave 18-19				**FRC=0,07 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-30.129	154.317	0	4,93	2,36	8,8977 E-04	765	276	0,245	0,400	1,63	SI
	QPR	-29.829	149.518	0	4,78	2,36	8,5412 E-04	765	276	0,235	0,300	1,27	SI
12,5%	FRQ	-30.129	53.418	0	1,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.829	51.737	0	1,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-30.129	-18.729	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.829	-18.178	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-30.129	-62.127	0	2,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.829	-60.226	0	2,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-30.129	-76.776	0	2,67	2,36	5,7627 E-04	765	353	0,204	0,400	1,97	SI
	QPR	-29.829	-74.410	0	2,59	2,36	5,594 E-04	765	353	0,198	0,300	1,52	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
62,5%	FRQ	-30.129	-62.677	0	2,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.829	-60.729	0	2,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-30.129	-19.830	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.829	-19.185	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-30.129	51.764	0	1,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.829	50.222	0	1,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-30.129	152.103	0	4,86	2,36	8,734 E-04	765	276	0,241	0,400	1,66	SI
	QPR	-29.829	147.491	0	4,72	2,36	8,3902 E-04	765	276	0,231	0,300	1,30	SI
Trave: Trave 19-20				**FRC=0,07 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-29.879	154.029	0	4,92	2,36	8,8755 E-04	765	276	0,245	0,400	1,64	SI
	QPR	-29.634	149.320	0	4,78	2,36	8,5247 E-04	765	276	0,235	0,300	1,28	SI
12,5%	FRQ	-29.879	53.356	0	1,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.634	51.724	0	1,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-29.879	-18.573	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.634	-18.013	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-29.879	-61.760	0	2,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.634	-59.891	0	2,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-29.879	-76.206	0	2,65	2,36	5,7202 E-04	765	353	0,202	0,400	1,98	SI
	QPR	-29.634	-73.912	0	2,57	2,36	5,5561 E-04	765	353	0,196	0,300	1,53	SI
62,5%	FRQ	-29.879	-61.911	0	2,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.634	-60.075	0	2,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-29.879	-18.875	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.634	-18.382	0	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-29.879	52.899	0	1,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.634	51.167	0	1,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-29.879	153.411	0	4,90	2,36	8,828 E-04	765	276	0,243	0,400	1,64	SI
	QPR	-29.634	148.570	0	4,75	2,36	8,4662 E-04	765	276	0,233	0,300	1,29	SI
Trave: Trave 20-21				**FRC=0,09 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-32.135	160.486	0	5,13	2,36	9,3826 E-04	765	276	0,259	0,400	1,55	SI
	QPR	-32.000	155.289	0	4,97	2,36	8,9954 E-04	765	276	0,248	0,300	1,21	SI
12,5%	FRQ	-32.135	58.366	0	1,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.000	56.415	0	1,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-32.135	-16.778	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.000	-16.311	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-32.135	-64.945	0	2,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.000	-62.890	0	2,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-32.135	-86.137	0	2,99	2,36	6,443 E-04	765	353	0,228	0,400	1,76	SI
	QPR	-32.000	-83.324	0	2,90	2,36	6,2453 E-04	765	353	0,221	0,300	1,36	SI
62,5%	FRQ	-32.135	-80.355	0	2,80	2,36	6,0401 E-04	765	353	0,213	0,400	1,88	SI
	QPR	-32.000	-77.613	0	2,70	2,36	5,8473 E-04	765	353	0,207	0,300	1,45	SI
75,0%	FRQ	-32.135	-47.599	0	1,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.000	-45.757	0	1,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-32.431	12.465	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.000	12.242	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-32.135	98.828	0	3,34	2,36	6,4618 E-04	765	319	0,206	0,400	1,94	SI
	QPR	-32.000	96.382	0	3,26	2,36	6,2224 E-04	765	319	0,198	0,300	1,51	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**					
Trave: Trave 22-23				**FRC=0,12 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-22.979	82.648	0	4,29	2,36	7,1966 E-04	765	319	0,229	0,400	1,74	SI
	QPR	-22.949	80.628	0	4,19	2,36	6,9382 E-04	765	319	0,221	0,300	1,36	SI
12,5%	FRQ	-22.979	19.269	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.949	18.916	0	1,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-22.979	-25.097	0	1,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.949	-24.293	0	1,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-22.979	-50.448	0	2,79	2,36	6,0978 E-04	765	405	0,247	0,400	1,62	SI
	QPR	-22.949	-48.997	0	2,71	2,36	5,9326 E-04	765	405	0,240	0,300	1,25	SI
50,0%	FRQ	-22.979	-56.786	0	3,13	2,36	6,8133 E-04	765	405	0,276	0,400	1,45	SI
	QPR	-22.949	-55.198	0	3,04	2,36	6,6324 E-04	765	405	0,269	0,300	1,12	SI
62,5%	FRQ	-22.979	-44.110	0	2,45	2,36	5,382 E-04	765	405	0,218	0,400	1,84	SI
	QPR	-22.949	-42.894	0	2,38	2,36	5,245 E-04	765	405	0,212	0,300	1,41	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75,0%	FRQ	-22.979	-12.420	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.949	-12.087	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-22.979	38.283	0	1,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.949	37.225	0	1,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-22.979	108.001	0	5,44	2,36	8,9569 E-04	765	294	0,263	0,400	1,52	SI
	QPR	-22.949	105.041	0	5,30	2,36	8,6297 E-04	765	294	0,254	0,300	1,18	SI
Trave: Trave 23-24				**FRC=0,09 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-19.597	101.320	0	5,10	2,36	8,1679 E-04	765	294	0,240	0,400	1,67	SI
	QPR	-19.523	98.514	0	4,96	2,36	7,8575 E-04	765	294	0,231	0,300	1,30	SI
12,5%	FRQ	-19.597	35.507	0	1,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.523	34.484	0	1,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-19.597	-11.572	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.523	-11.315	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-19.597	-39.918	0	2,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.523	-38.884	0	2,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-19.597	-49.531	0	2,73	2,36	5,9341 E-04	765	405	0,240	0,400	1,66	SI
	QPR	-19.523	-48.221	0	2,66	2,36	5,7853 E-04	765	405	0,234	0,300	1,28	SI
62,5%	FRQ	-19.597	-40.412	0	2,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.523	-39.328	0	2,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-19.597	-12.560	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.523	-12.205	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-19.597	34.024	0	1,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.523	33.147	0	1,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-19.597	99.340	0	5,00	2,36	7,9523 E-04	765	294	0,234	0,400	1,71	SI
	QPR	-19.523	96.730	0	4,87	2,36	7,664 E-04	765	294	0,225	0,300	1,33	SI
Trave: Trave 24-25				**FRC=0,09 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-18.902	100.037	0	5,03	2,36	8,0147 E-04	765	294	0,236	0,400	1,70	SI
	QPR	-18.838	97.340	0	4,90	2,36	7,7186 E-04	765	294	0,227	0,300	1,32	SI
12,5%	FRQ	-18.902	34.422	0	1,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.838	33.488	0	1,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-18.902	-12.463	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.838	-12.135	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-18.902	-40.617	0	2,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.838	-39.530	0	2,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-18.902	-50.041	0	2,75	2,36	5,9797 E-04	765	405	0,242	0,400	1,65	SI
	QPR	-18.838	-48.698	0	2,68	2,36	5,8262 E-04	765	405	0,236	0,300	1,27	SI
62,5%	FRQ	-18.902	-40.735	0	2,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.838	-39.637	0	2,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-18.902	-12.699	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.838	-12.348	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-18.902	34.066	0	1,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.838	33.167	0	1,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-18.902	99.561	0	5,01	2,36	7,9655 E-04	765	294	0,234	0,400	1,71	SI
	QPR	-18.838	96.910	0	4,88	2,36	7,6719 E-04	765	294	0,226	0,300	1,33	SI
Trave: Trave 25-26				**FRC=0,09 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-18.551	100.409	0	5,05	2,36	8,0527 E-04	765	294	0,237	0,400	1,69	SI
	QPR	-18.489	97.690	0	4,92	2,36	7,7501 E-04	765	294	0,228	0,300	1,32	SI
12,5%	FRQ	-18.551	34.722	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.489	33.771	0	1,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-18.551	-12.237	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.489	-11.921	0	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-18.551	-40.468	0	2,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.489	-39.388	0	2,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-18.551	-49.971	0	2,75	2,36	5,9644 E-04	765	405	0,242	0,400	1,66	SI
	QPR	-18.489	-48.629	0	2,67	2,36	5,813 E-04	765	405	0,235	0,300	1,27	SI
62,5%	FRQ	-18.551	-40.746	0	2,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.489	-39.645	0	2,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-18.551	-12.795	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.489	-12.436	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-18.551	33.883	0	1,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.489	32.998	0	1,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-18.551	99.288	0	5,00	2,36	7,9275 E-04	765	294	0,233	0,400	1,72	SI
	QPR	-18.489	96.656	0	4,87	2,36	7,637 E-04	765	294	0,225	0,300	1,34	SI
Trave: Trave 26-27				**FRC=0,09 cm**				**AA= PCA**					

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
0%	FRQ	-19.229	100.696	0	5,07	2,36	8,0923 E-04	765	294	0,238	0,400	1,68	SI
	QPR	-19.154	97.999	0	4,93	2,36	7,7966 E-04	765	294	0,229	0,300	1,31	SI
12,5%	FRQ	-19.229	34.955	0	1,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.154	34.016	0	1,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-19.229	-12.061	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.154	-11.744	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-19.229	-40.351	0	2,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.154	-39.280	0	2,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-19.229	-49.916	0	2,75	2,36	5,9719 E-04	765	405	0,242	0,400	1,65	SI
	QPR	-19.154	-48.592	0	2,67	2,36	5,8197 E-04	765	405	0,236	0,300	1,27	SI
62,5%	FRQ	-19.229	-40.755	0	2,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.154	-39.682	0	2,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-19.229	-12.870	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.154	-12.548	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-19.229	33.740	0	1,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.154	32.808	0	1,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-19.229	99.075	0	4,99	2,36	7,917 E-04	765	294	0,233	0,400	1,72	SI
	QPR	-19.154	96.386	0	4,85	2,36	7,6184 E-04	765	294	0,224	0,300	1,34	SI
Trave: Trave 27-28				**FRC=0,10 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-21.329	101.825	0	5,13	2,36	8,2519 E-04	765	294	0,243	0,400	1,65	SI
	QPR	-21.279	98.976	0	4,99	2,36	7,9382 E-04	765	294	0,233	0,300	1,29	SI
12,5%	FRQ	-21.329	36.829	0	1,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.279	35.767	0	1,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-21.329	-10.593	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.279	-10.339	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-21.329	-40.443	0	2,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.279	-39.343	0	2,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-21.329	-52.720	0	2,90	2,36	6,3242 E-04	765	405	0,256	0,400	1,56	SI
	QPR	-21.279	-51.246	0	2,82	2,36	6,1573 E-04	765	405	0,249	0,300	1,20	SI
62,5%	FRQ	-21.329	-47.424	0	2,62	2,36	5,7267 E-04	765	405	0,232	0,400	1,72	SI
	QPR	-21.279	-46.048	0	2,55	2,36	5,5714 E-04	765	405	0,226	0,300	1,33	SI
75,0%	FRQ	-21.329	-24.557	0	1,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.279	-23.748	0	1,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-21.329	15.883	0	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.279	15.652	0	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-21.329	73.894	0	3,84	2,36	6,0494 E-04	765	319	0,193	0,400	2,07	SI
	QPR	-21.279	72.153	0	3,75	2,36	5,8266 E-04	765	319	0,186	0,300	1,62	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 9b-10b-11b**					
Trave: Trave 9b-10b				**FRC=0,07 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-3.855	-1.128	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.623	-1.046	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-3.855	-582	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.623	-539	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-3.855	54	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.623	54	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	4.137	-310	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.941	-288	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	4.137	352	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.941	338	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	4.137	1.024	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.941	974	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	17.500	987	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.717	942	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	17.500	1.899	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.717	1.810	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	17.500	2.870	0	1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.717	2.735	0	0,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 10b-11b				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	24.557	1.867	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23.346	1.800	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	24.557	2.162	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23.346	2.070	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,1%	FRQ	24.557	2.460	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23.346	2.344	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,6%	FRQ	24.557	2.762	0	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23.346	2.622	0	0,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,1%	FRQ	24.557	3.068	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23.346	2.903	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,4%	FRQ	24.557	3.377	0	1,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23.346	3.189	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
74,9%	FRQ	24.557	3.691	0	1,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23.346	3.478	0	1,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,4%	FRQ	24.557	4.008	0	1,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23.346	3.771	0	1,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	24.557	4.330	0	1,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23.346	4.068	0	1,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 1-8-11b-15-22**					
Trave: Trave 1-8				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	2.674	8.350	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.780	7.732	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.674	6.464	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.780	5.965	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	2.674	5.026	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.780	4.646	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.674	4.035	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.780	3.776	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	2.925	3.611	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.780	3.354	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.925	3.651	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.780	3.380	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	2.925	4.138	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.780	3.854	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.925	5.074	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.780	4.776	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	2.925	6.458	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.780	6.147	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8-11b				**FRC=0,06 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	645	15.049	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	532	14.391	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	645	7.678	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	532	7.272	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-7.120	2.492	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.803	2.195	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-8.157	-3.248	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.803	-3.146	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-21.349	-5.691	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.835	-5.521	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-30.311	-7.814	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.416	-7.538	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-30.311	-10.967	0	0,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.416	-10.525	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-32.727	-13.542	0	0,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.649	-12.936	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-32.727	-15.216	0	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.649	-14.473	0	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 11b-15				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-33.041	-17.064	0	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.701	-16.232	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-33.041	-14.881	0	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.701	-14.174	0	0,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-33.041	-12.171	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.701	-11.597	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-33.041	-8.943	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.701	-8.509	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-33.041	-5.209	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.701	-4.921	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-31.398	-1.276	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.701	-842	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-31.858	3.960	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.701	3.718	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-33.041	8.935	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.701	8.750	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-33.041	14.597	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.701	14.244	0	0,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 15-22				**FRC=0,02 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-17.322	25.119	0	1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.367	24.479	0	1,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-17.322	8.492	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.367	8.015	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-18.896	-4.032	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.367	-3.867	0	0,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-18.896	-11.249	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.367	-11.168	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-18.787	-13.975	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.367	-13.887	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-18.787	-12.128	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.367	-12.025	0	0,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-17.322	-5.913	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.367	-5.581	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-18.896	5.703	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.367	5.445	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-18.896	21.395	0	1,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.367	21.053	0	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 2-4b-9**					

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Trave: Trave 2-4b				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	6.431	17.261	0	1,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.168	16.199	0	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	6.431	11.621	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.168	10.954	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	6.314	6.217	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.168	5.830	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6.314	1.131	0	0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.168	828	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	6.431	-4.571	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.168	-4.053	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6.431	-9.726	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.168	-8.813	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	6.431	-14.760	0	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.168	-13.451	0	0,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6.431	-19.673	0	1,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.168	-17.969	0	1,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	6.431	-24.464	0	1,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.168	-22.365	0	1,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 4b-9				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	4.771	-24.501	0	1,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.526	-22.347	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	4.771	-20.242	0	1,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.526	-18.529	0	1,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	4.771	-15.877	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.526	-14.606	0	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	4.771	-11.407	0	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.526	-10.577	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	4.771	-6.831	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.526	-6.443	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	5.074	-2.654	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.526	-2.204	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	4.771	2.636	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.526	2.140	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	4.771	7.527	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.526	6.590	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	4.771	12.524	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.526	11.145	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 3-10-17-24**					
Trave: Trave 3-10				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-121	4.559	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-101	4.397	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-121	1.040	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-101	917	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-77	-1.546	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-101	-1.495	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-153	-2.921	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-101	-2.840	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-153	-3.205	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-101	-3.118	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-153	-2.388	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-101	-2.328	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-121	-548	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-101	-471	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-153	2.550	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-101	2.453	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-153	6.670	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-101	6.445	0	0,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 10-17				**FRC=0,02 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-4.991	6.423	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.968	6.275	0	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-5.031	1.632	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.968	1.555	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-4.991	-1.776	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.968	-1.721	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-4.991	-3.654	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.968	-3.553	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-4.991	-4.050	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.968	-3.942	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-4.991	-2.965	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.968	-2.887	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-5.031	-447	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.968	-388	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-4.991	3.650	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.968	3.555	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-4.991	9.180	0	1,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.968	8.941	0	1,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 17-24				**FRC=0,05 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-9.352	12.407	0	1,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.297	12.091	0	1,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-9.352	3.629	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.297	3.534	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-9.352	-2.566	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.297	-2.505	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
37,5%	FRQ	-9.352	-6.178	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.297	-6.025	0	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-9.352	-7.207	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.297	-7.026	0	1,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-9.352	-5.653	0	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.297	-5.510	0	0,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-9.400	-1.521	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.297	-1.475	0	0,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-9.352	5.205	0	0,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.297	5.078	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-9.352	14.508	0	2,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.297	14.150	0	2,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 4-11-18-25**					
Trave: Trave 4-11				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-2.044	1.076	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.042	960	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-2.041	-252	0	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.042	-150	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-2.041	-894	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.042	-826	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-2.041	-1.102	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.042	-1.067	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-2.064	-891	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.042	-874	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-2.044	-273	0	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.042	-246	0	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-2.041	881	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.042	816	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-2.041	2.411	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.042	2.313	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-2.041	4.375	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.042	4.244	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 11-18				**FRC=0,02 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-9.617	5.576	0	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.545	5.453	0	0,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-9.577	1.144	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.545	1.094	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-9.617	-1.963	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.545	-1.903	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-9.617	-3.637	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.545	-3.539	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-9.617	-3.914	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.545	-3.813	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-9.617	-2.795	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.545	-2.725	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-9.577	-311	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.545	-275	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-9.617	3.634	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.545	3.536	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-9.617	8.943	0	1,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.545	8.709	0	1,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 18-25				**FRC=0,05 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-11.647	12.214	0	1,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.563	11.903	0	1,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-11.647	3.483	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.563	3.393	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-11.647	-2.665	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.563	-2.600	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-11.647	-6.229	0	0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.563	-6.074	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-11.647	-7.211	0	1,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.563	-7.029	0	1,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-11.647	-5.609	0	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.563	-5.467	0	0,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-11.647	-1.424	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.563	-1.386	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-11.647	5.344	0	0,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.563	5.214	0	0,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-11.647	14.695	0	2,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.563	14.331	0	2,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 15-14b-P4**					
Trave: Trave 15-14b				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	17.585	19.794	0	0,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.064	18.475	0	0,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	15.660	15.051	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.064	14.119	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	15.660	10.929	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.064	10.171	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	15.660	7.216	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.064	6.631	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	15.660	3.910	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.064	3.499	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	15.660	1.013	0	-0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.064	775	0	-0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75,0%	FRQ	15.660	-1.476	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.064	-1.541	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	15.660	-3.557	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.064	-3.448	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	15.660	-5.232	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.064	-4.950	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 14b-P4				**FRC=0,02 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	11.804	-4.383	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.399	-4.033	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	13.809	-8.726	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.404	-8.428	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	17.886	-11.742	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.412	-11.137	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	19.990	-12.808	0	0,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.423	-12.158	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	22.097	-12.106	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.437	-11.489	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	24.207	-9.632	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23.455	-9.126	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	26.322	-5.383	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.476	-5.067	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	25.904	702	0	-0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.500	691	0	-0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	27.735	8.197	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	29.330	8.134	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 5-12-19-26**					
Trave: Trave 5-12				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-3.393	3.025	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.424	2.881	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-3.393	1.153	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.424	1.043	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-3.486	-416	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.424	-280	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-3.486	-1.162	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.424	-1.089	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-3.453	-1.421	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.424	-1.384	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-3.453	-1.201	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.424	-1.165	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-3.393	-495	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.424	-431	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-3.486	997	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.424	817	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-3.486	2.822	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.424	2.578	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 12-19				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-5.908	6.964	0	1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.848	6.794	0	0,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-5.864	2.236	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.848	2.173	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-5.829	-1.171	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.848	-1.096	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-5.908	-3.091	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.848	-3.013	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-5.908	-3.668	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.848	-3.577	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-5.908	-2.858	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.848	-2.789	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-5.864	-696	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.848	-648	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-5.829	2.972	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.848	2.845	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-5.908	7.896	0	1,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.848	7.691	0	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 19-26				**FRC=0,05 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-10.264	12.494	0	1,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.188	12.179	0	1,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-10.264	3.690	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.188	3.597	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-10.264	-2.530	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.188	-2.467	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-10.264	-6.166	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.188	-6.012	0	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-10.264	-7.220	0	1,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.188	-7.038	0	1,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-10.264	-5.691	0	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.188	-5.547	0	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-10.264	-1.578	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.188	-1.537	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-10.264	5.117	0	0,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.188	4.991	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-10.264	14.396	0	2,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.188	14.038	0	2,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 6-13-20-27**					

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Trave: Trave 6-13				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-3.436	3.299	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.051	3.017	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-3.436	1.368	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.051	1.153	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-2.280	-491	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.051	-196	0	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-2.280	-1.194	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.051	-1.032	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-3.078	-1.390	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.051	-1.353	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-3.436	-1.213	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.051	-1.160	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-3.436	-572	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.051	-453	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-2.280	1.137	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.051	768	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-2.280	3.005	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.051	2.503	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 13-20				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-5.762	7.231	0	1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.702	7.057	0	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-6.051	2.481	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.702	2.367	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-5.006	-1.116	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.702	-970	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-5.762	-3.031	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.702	-2.954	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-5.762	-3.678	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.702	-3.586	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-5.762	-2.937	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.702	-2.866	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-6.051	-880	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.702	-793	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-5.006	2.884	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.702	2.632	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-5.006	7.742	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.702	7.410	0	1,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 20-27				**FRC=0,05 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-10.333	12.633	0	1,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.252	12.317	0	1,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-10.426	3.799	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.252	3.700	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-9.905	-2.528	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.252	-2.398	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-10.333	-6.132	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.252	-5.978	0	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-10.333	-7.221	0	1,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.252	-7.039	0	1,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-10.333	-5.726	0	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.252	-5.582	0	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-10.426	-1.674	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.252	-1.607	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-9.905	5.085	0	0,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.252	4.887	0	0,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-10.333	14.256	0	2,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.252	13.899	0	2,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 7-14-21-28**					
Trave: Trave 7-14				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-1.593	616	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.220	216	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-474	-1.167	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.220	-570	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-474	-1.399	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.220	-995	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-474	-1.272	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.220	-1.060	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-1.593	-758	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.220	-767	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-1.593	-203	0	0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.220	-114	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-474	1.265	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.220	897	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-474	2.826	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.220	2.265	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-474	4.745	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.220	3.991	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 14-21				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-5.761	4.815	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.482	4.597	0	0,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-5.761	1.133	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.482	971	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-4.929	-1.730	0	0,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.482	-1.518	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
37,5%	FRQ	-4.929	-2.975	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.482	-2.872	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-5.504	-3.145	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.482	-3.094	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-5.761	-2.245	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.482	-2.187	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-5.761	-266	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.482	-153	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-4.929	3.337	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.482	3.005	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-4.929	7.724	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.482	7.283	0	1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 21-28				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-7.988	10.223	0	1,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.834	10.059	0	1,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-7.988	3.130	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.834	3.008	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-7.528	-2.137	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.834	-1.976	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-7.859	-4.971	0	0,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.834	-4.891	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-7.859	-5.829	0	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.834	-5.738	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-7.859	-4.587	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.834	-4.517	0	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-7.988	-1.313	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.834	-1.229	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-7.528	4.376	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.834	4.128	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-7.528	11.882	0	1,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.834	11.553	0	1,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 9-16-23**					
Trave: Trave 9-16				**FRC=0,02 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-6.840	7.699	0	1,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.507	7.415	0	1,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-6.840	2.584	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.507	2.369	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-7.850	-1.312	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.507	-1.236	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-7.404	-3.485	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.507	-3.397	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-7.404	-4.225	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.507	-4.115	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-7.404	-3.486	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.507	-3.390	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-6.840	-1.343	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.507	-1.222	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-7.850	2.486	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.507	2.389	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-7.404	7.618	0	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.507	7.442	0	1,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 16-23				**FRC=0,05 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-11.383	13.101	0	1,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.329	12.760	0	1,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-11.383	4.147	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.329	4.034	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-11.803	-2.217	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.329	-2.174	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-11.383	-6.011	0	0,92	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.329	-5.863	0	0,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-11.383	-7.215	0	1,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.329	-7.034	0	1,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-11.383	-5.836	0	0,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.329	-5.687	0	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-11.383	-1.874	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.329	-1.821	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-11.383	4.671	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.329	4.563	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-11.383	13.799	0	2,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.329	13.465	0	1,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 7b-9b**					
Trave: Trave 7b-9b				**FRC=0,12 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	16.041	1.887	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.085	1.792	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	16.041	934	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.085	873	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	11.908	668	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.996	619	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10.892	63	0	-0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.996	66	0	-0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	8.956	126	0	-0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.009	94	0	-0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	11.329	89	0	-0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.299	84	0	-0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75,0%	FRQ	12.560	515	0	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.299	452	0	0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	21.464	911	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.630	820	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	21.464	2.062	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.630	1.897	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 1b-6b-8b**					
Trave: Trave 1b-6b				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-641	11.633	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-572	11.141	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-641	4.183	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-572	4.050	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-641	-2.935	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-572	-2.709	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-641	-9.562	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-572	-8.976	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-641	-15.697	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-572	-14.752	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-641	-21.341	0	1,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-572	-20.037	0	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-641	-26.494	0	1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-572	-24.831	0	1,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-641	-31.156	0	1,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-572	-29.133	0	1,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-641	-35.326	0	1,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-572	-32.945	0	1,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 6b-8b				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	1.980	-29.602	0	1,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.054	-27.198	0	1,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.980	-26.714	0	1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.054	-24.681	0	1,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1.980	-23.390	0	1,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.054	-21.728	0	1,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.980	-19.630	0	0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.054	-18.339	0	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.980	-15.434	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.054	-14.514	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.980	-10.801	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.054	-10.253	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	1.980	-5.733	0	0,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.054	-5.555	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.096	-529	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.054	-423	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	1.980	5.553	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.054	4.989	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Scala 2b-3b-4b**					
Trave: Trave 2b-3b				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	47.796	23.794	0	2,61	2,36	3,4542 E-04	2422	533	0,184	0,400	2,17	SI
	QPR	45.337	21.756	0	2,38	2,36	3,1435 E-04	2422	532	0,167	0,300	1,79	SI
12,5%	FRQ	44.236	10.133	0	1,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	42.093	9.310	0	0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	38.663	26	0	-0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.849	27	0	-0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	37.115	-6.774	0	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	35.605	-6.092	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	33.555	-10.019	0	1,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	32.361	-9.047	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	29.994	-9.792	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	29.117	-8.838	0	0,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	26.434	-6.092	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.873	-5.467	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	22.910	1.092	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.629	1.069	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	19.313	11.723	0	1,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.385	10.768	0	1,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 3b-4b				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	28.773	11.736	0	1,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.824	10.781	0	1,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	28.773	12.516	0	1,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.824	11.451	0	1,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	28.773	13.332	0	1,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.824	12.154	0	1,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,6%	FRQ	28.773	14.184	0	1,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.824	12.889	0	1,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,1%	FRQ	28.773	15.073	0	1,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.824	13.656	0	1,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,6%	FRQ	28.773	15.998	0	1,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.824	14.456	0	1,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
74,9%	FRQ	28.773	16.959	0	1,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.824	15.288	0	1,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,4%	FRQ	28.773	17.957	0	1,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.824	16.153	0	1,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
99,9%	FRQ	28.773	18.990	0	2,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.824	17.049	0	1,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Scala 4b-5b-6b**					
Trave: Trave 4b-5b				**FRC=-0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	1.350	31.423	0	3,36	2,36	2,4034 E-04	2422	302	0,073	0,400	5,51	SI
	QPR	2.725	29.252	0	3,12	2,36	2,2409 E-04	2422	302	0,068	0,300	4,43	SI
12,5%	FRQ	1.350	25.976	0	2,77	2,36	2,0018 E-04	2422	302	0,061	0,400	6,61	SI
	QPR	2.725	24.201	0	2,58	2,36	1,846 E-04	2422	302	0,056	0,300	5,38	SI
25,0%	FRQ	1.350	20.821	0	2,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.725	19.410	0	2,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.350	15.958	0	1,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.725	14.880	0	1,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.350	11.387	0	1,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.725	10.609	0	1,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.350	7.107	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.725	6.599	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	1.350	3.120	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.725	2.849	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	3.061	-672	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.725	-641	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.350	-3.980	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.725	-3.871	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 5b-6b				**FRC=0,06 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	12.422	-3.942	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.068	-3.795	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	8.850	-10.379	0	1,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.805	-9.674	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	5.278	-14.283	0	1,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.542	-13.239	0	1,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.706	-15.655	0	1,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.280	-14.492	0	1,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-1.866	-14.494	0	1,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17	-13.432	0	1,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-5.439	-10.800	0	1,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.245	-10.059	0	1,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-9.011	-4.574	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.508	-4.372	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-12.583	4.185	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.770	3.627	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-16.155	15.476	0	1,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.033	13.940	0	1,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

%L_{LI} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
FRC Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.
$\sigma_{ct,f}$ Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
ε_{sm} Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
A_e Area efficace del calcestruzzo teso.
Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.
W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.
CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
Verificato [SI] = $W_d \leq W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

TRAVI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)

Travi (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio

Id_{Tr}	%L_{LI}	L_{LI}	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	$V_{Ed,E}^{(+)}$	$V_{Ed,E}^{(-)}$	$V_{Ed,G+Q}$	$V_{Ed,G}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(+)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	Note
	[%]	[m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
Impalcato Copertura										**Travata: Trave 1-2-3-4-5-6-7**						
Trave 1-2	0%	5,26	130.846	130.846	49.905	49.905	30.753	29.690	1,1	85.649	-25.206	0	0	4,16	14,12	GR
	100%		131.657	131.657	49.905	49.905	-44.619	-43.216		11.680	-99.515	0	0	30,47	3,58	
Trave 2-3	0%	5,59	133.501	133.501	47.920	47.920	32.860	31.726	1,1	85.572	-20.986	0	0	4,19	17,09	GR
	100%		134.437	134.437	47.920	47.920	-47.767	-46.267		6.445	-100.480	0	0	55,64	3,57	
Trave 3-4	0%	5,77	134.716	134.716	47.038	47.038	33.877	32.719	1,1	85.619	-19.023	0	0	4,17	18,76	GR
	100%		136.512	136.512	47.038	47.038	-49.224	-47.704		4.038	-100.966	0	0	88,39	3,53	
Trave 4-5	0%	5,75	108.153	105.553	37.166	37.227	34.068	33.560	1,1	74.951	-7.390	0	0	4,55	46,10	GR
	100%		105.553	108.503	37.166	37.227	-49.462	-48.575		0	-90.411	0	0	-	3,77	
Trave 5-6	0%	5,75	108.447	105.553	37.217	37.224	34.088	33.579	1,1	75.027	-7.368	0	0	4,55	46,29	GR
	100%		105.553	108.487	37.217	37.224	-49.502	-48.614		0	-90.448	0	0	-	3,77	

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	L_{LI}	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	$V_{Ed,E}^{(+)}$	$V_{Ed,E}^{(-)}$	$V_{Ed,G+Q}$	$V_{Ed,G}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(+)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	Note
	[%]	[m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
Trave 6-7	0%	5,54	106.202	105.553	38.341	38.224	33.048	32.375	1,1	75.223	-9.672	0	0	4,54	35,33	GR
	100%		106.236	106.236	38.341	38.224	-47.553	-46.879		0	-89.599	0	0	-	3,81	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13-14**							
Trave 8-9	0%	5,30	78.890	78.307	29.688	34.953	72.679	71.036	1,1	105.336	0	0	0	3,24	-	GR
	100%		78.330	106.790	29.688	34.953	-63.595	-62.176		0	-102.043	0	0	-	3,34	
Trave 9-10	0%	5,55	106.569	78.330	33.320	33.316	76.096	74.377	1,1	112.748	0	0	0	3,03	-	GR
	100%		78.330	106.546	33.320	33.316	-66.708	-65.219		0	-103.355	0	0	-	3,30	
Trave 10-11	0%	5,77	107.195	78.330	32.145	36.132	78.648	77.171	1,1	114.008	0	0	0	2,99	-	GR
	100%		78.345	130.222	32.145	36.132	-69.838	-67.980		0	-109.583	0	0	-	3,11	
Trave 11-12	0%	5,77	130.406	78.345	36.158	32.099	79.087	77.299	1,1	118.860	0	0	0	2,88	-	GR
	100%		78.330	106.960	36.158	32.099	-69.021	-67.482		0	-104.330	0	0	-	3,28	
Trave 12-13	0%	5,53	106.866	78.330	33.506	33.510	75.457	74.041	1,1	112.314	0	0	0	3,04	-	GR
	100%		78.330	106.887	33.506	33.510	-66.839	-65.057		0	-103.700	0	0	-	3,30	
Trave 13-14	0%	5,35	107.688	78.330	34.745	29.849	73.569	71.734	1,1	111.789	0	0	0	3,04	-	GR
	100%		78.307	81.457	34.745	29.849	-64.206	-62.945		0	-97.040	0	0	-	3,50	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**							
Trave 15-16	0%	5,79	133.565	131.090	45.699	55.037	138.456	135.740	1,1	188.725	0	0	0	1,80	-	GR
	100%		131.157	187.726	45.699	55.037	-84.947	-82.723		0	-145.488	0	0	-	2,33	
Trave 16-17	0%	5,75	186.391	131.157	55.227	55.242	140.850	138.070	1,1	201.599	0	0	0	1,69	-	GR
	100%		131.157	186.479	55.227	55.242	-83.014	-80.838		0	-143.780	0	0	-	2,37	
Trave 17-18	0%	5,75	186.352	131.157	55.220	55.233	136.738	134.255	1,1	197.480	0	0	0	1,73	-	GR
	100%		131.157	186.426	55.220	55.233	-87.467	-84.985		0	-148.223	0	0	-	2,30	
Trave 18-19	0%	5,75	186.370	131.157	55.223	55.233	141.619	138.412	1,1	202.365	0	0	0	1,68	-	GR
	100%		131.157	186.429	55.223	55.233	-82.532	-80.777		0	-143.289	0	0	-	2,38	
Trave 19-20	0%	5,75	186.547	131.157	55.254	55.261	140.854	138.373	1,1	201.633	0	0	0	1,69	-	GR
	100%		131.157	186.586	55.254	55.261	-83.240	-80.760		0	-144.027	0	0	-	2,37	
Trave 20-21	0%	5,57	187.313	131.157	57.152	47.698	136.658	133.960	1,1	199.526	0	0	0	1,71	-	GR
	100%		131.090	134.572	57.152	47.698	-80.298	-78.193		0	-132.765	0	0	-	2,57	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**							
Trave 22-23	0%	5,79	107.489	107.489	36.786	41.263	87.093	85.696	1,1	127.558	0	0	0	2,67	-	GR
	100%		105.608	131.539	36.786	41.263	-53.587	-52.189		0	-98.975	0	0	-	3,44	
Trave 23-24	0%	5,75	135.190	105.608	41.868	37.491	86.433	85.046	1,1	132.488	0	0	0	2,57	-	GR
	100%		105.553	109.965	41.868	37.491	-53.183	-51.796		0	-94.423	0	0	-	3,61	
Trave 24-25	0%	5,75	109.822	105.553	37.457	37.709	82.233	80.846	1,1	123.435	0	0	0	2,76	-	GR
	100%		105.553	111.271	37.457	37.709	-57.369	-55.982		0	-98.848	0	0	-	3,45	
Trave 25-26	0%	5,75	111.361	105.553	37.724	37.710	86.833	85.027	1,1	128.329	0	0	0	2,66	-	GR
	100%		105.553	111.277	37.724	37.710	-52.752	-51.785		0	-94.233	0	0	-	3,62	
Trave 26-27	0%	5,75	109.928	105.553	37.485	41.867	86.398	85.012	1,1	127.631	0	0	0	2,67	-	GR
	100%		105.608	135.182	37.485	41.867	-53.164	-51.778		0	-99.218	0	0	-	3,44	
Trave 27-28	0%	5,57	131.210	105.608	42.901	38.305	83.691	82.348	1,1	130.882	0	0	0	2,61	-	GR
	100%		107.775	107.775	42.901	38.305	-51.500	-50.157		0	-93.636	0	0	-	3,64	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1-8-15-22**							
Trave 1-8	0%	2,40	131.672	131.672	110.788	110.788	6.470	6.432	1,1	128.337	-115.435	0	0	2,71	3,01	GR
	100%		133.676	133.676	110.788	110.788	-6.556	-6.515		115.352	-128.423	0	0	3,01	2,70	
Trave 8-15	0%	4,35	127.212	127.212	58.631	58.631	17.197	16.176	1,1	81.690	-48.317	0	0	4,37	7,38	GR
	100%		127.877	127.877	58.631	58.631	-14.366	-13.825		50.669	-78.860	0	0	7,04	4,52	
Trave 15-22	0%	5,88	130.867	130.867	44.652	44.652	15.662	15.575	1,1	64.779	-33.542	0	0	5,49	10,60	GR
	100%		131.828	131.828	44.652	44.652	-15.679	-15.591		33.527	-64.796	0	0	10,61	5,49	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 2-9-16-23**							
Trave 2-9	0%	2,41	51.795	51.795	43.725	43.725	4.562	4.486	1,1	52.660	-43.612	0	0	4,83	5,83	GR
	100%		53.412	53.412	43.725	43.725	-4.484	-4.409		43.689	-52.582	0	0	5,82	4,84	
Trave 9-16	0%	4,36	52.990	52.990	24.396	24.396	8.432	8.291	1,1	35.267	-18.545	0	0	7,23	13,75	GR
	100%		53.300	53.300	24.396	24.396	-8.167	-8.034		18.801	-35.003	0	0	13,56	7,29	
Trave 16-23	0%	5,88	55.038	55.038	18.749	18.749	10.728	10.555	1,1	31.352	-10.070	0	0	8,13	25,32	GR
	100%		55.149	55.149	18.749	18.749	-10.759	-10.582		10.042	-31.383	0	0	25,39	8,12	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 3-10-17-24**							
Trave 3-10	0%	2,41	52.856	52.856	43.985	43.985	4.404	4.331	1,1	52.787	-44.052	0	0	4,82	5,78	GR
	100%		52.988	52.988	43.985	43.985	-4.404	-4.332		44.052	-52.788	0	0	5,78	4,82	
Trave 10-17	0%	4,36	53.534	53.534	24.641	24.641	8.267	8.129	1,1	35.372	-18.976	0	0	7,21	13,44	GR
	100%		53.811	53.811	24.641	24.641	-8.244	-8.109		18.997	-35.349	0	0	13,43	7,22	
Trave 17-24	0%	5,88	54.991	54.991	18.715	18.715	10.727	10.554	1,1	31.314	-10.033	0	0	8,15	25,45	GR
	100%		54.995	54.995	18.715	18.715	-10.757	-10.581		10.005	-31.344	0	0	25,52	8,15	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 4-11-18-25**							
Trave 4-11	0%	2,44	53.420	53.420	43.840	43.840	4.468	4.395	1,1	52.693	-43.829	0	0	4,83	5,81	GR
	100%		53.627	53.627	43.840	43.840	-4.469	-4.396		43.829	-52.693	0	0	5,81	4,83	
Trave 11-18	0%	4,32	54.995	54.995	25.458	25.458	7.910	7.780	1,1	35.914	-20.224	0	0	7,11	12,63	GR
	100%		55.051	55.051	25.458	25.458	-7.876	-7.750		20.255	-35.880	0	0	12,61	7,12	
Trave 18-25	0%	5,88	55.035	55.035	18.737	18.737	10.727	10.553	1,1	31.338	-10.058	0	0	8,15	25,40	GR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	L_{LI}	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	$V_{Ed,E}^{(+)}$	$V_{Ed,E}^{(-)}$	$V_{Ed,G+Q}$	$V_{Ed,G}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(+)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	Note
	[%]	[m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
	100%		55.080	55.080	18.737	18.737	-10.758	-10.582		10.029	-31.369	0	0	25,47	8,14	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 5-12-19-26**							
Trave 5-12	0%	2,66	50.436	50.436	39.132	39.132	4.861	4.781	1,1	47.907	-38.264	0	0	5,32	6,66	GR
	100%		53.513	53.513	39.132	39.132	-4.848	-4.770		38.276	-47.894	0	0	6,65	5,32	
Trave 12-19	0%	4,31	52.388	52.388	24.784	24.784	7.883	7.754	1,1	35.146	-19.508	0	0	7,25	13,06	GR
	100%		54.380	54.380	24.784	24.784	-7.850	-7.724		19.538	-35.112	0	0	13,04	7,26	
Trave 19-26	0%	5,88	54.863	54.863	18.673	18.673	10.726	10.553	1,1	31.267	-9.988	0	0	8,16	25,55	GR
	100%		54.878	54.878	18.673	18.673	-10.759	-10.582		9.958	-31.299	0	0	25,63	8,15	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 6-13-20-27**							
Trave 6-13	0%	2,66	66.395	50.574	44.778	38.823	4.861	4.781	1,1	54.117	-37.923	0	0	4,70	6,71	GR
	100%		52.552	52.552	44.778	38.823	-4.850	-4.772		44.484	-47.555	0	0	5,72	5,35	
Trave 13-20	0%	4,31	52.521	52.521	24.696	24.696	7.883	7.754	1,1	35.049	-19.412	0	0	7,27	13,12	GR
	100%		53.870	53.870	24.696	24.696	-7.850	-7.724		19.442	-35.016	0	0	13,10	7,27	
Trave 20-27	0%	5,88	54.719	54.719	18.644	18.644	10.725	10.552	1,1	31.234	-9.956	0	0	8,17	25,63	GR
	100%		54.850	54.850	18.644	18.644	-10.757	-10.581		9.927	-31.266	0	0	25,71	8,16	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 7-14-21-28**							
Trave 7-14	0%	2,44	69.032	69.032	56.732	56.732	4.092	4.054	1,1	66.497	-58.351	0	0	3,83	4,36	GR
	100%		69.388	69.388	56.732	56.732	-4.078	-4.041		58.365	-66.483	0	0	4,36	3,83	
Trave 14-21	0%	4,32	54.403	54.403	25.221	25.221	7.271	7.204	1,1	35.015	-20.539	0	0	7,28	12,41	GR
	100%		54.584	54.584	25.221	25.221	-7.216	-7.152		20.592	-34.960	0	0	12,38	7,29	
Trave 21-28	0%	5,88	54.607	54.607	18.618	18.618	9.769	9.682	1,1	30.248	-10.797	0	0	8,44	23,64	GR
	100%		54.807	54.807	18.618	18.618	-9.785	-9.697		10.782	-30.265	0	0	23,67	8,43	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1-2-1b-3-4-5-6-7**							
Trave 1-2	0%	5,26	129.669	129.669	49.678	49.678	16.021	15.378	1,1	70.667	-39.269	0	0	5,00	9,00	GR
	100%		131.639	131.639	49.678	49.678	-16.020	-15.377		39.269	-70.667	0	0	9,00	5,00	
Trave 2-1b	0%	3,74	116.727	116.727	62.410	66.882	11.393	10.936	1,1	80.044	-62.634	0	0	4,24	5,42	GR
	100%		116.727	133.454	62.410	66.882	-11.393	-10.935		57.716	-84.963	0	0	4,54	3,09	
Trave 1b-3	0%	1,85	114.714	114.714	125.497	142.522	6.249	5.758	1,1	144.296	-151.016	0	0	1,74	1,67	GR
	100%		117.542	149.048	125.497	142.522	-6.397	-5.842		132.205	-163.171	0	0	2,49	2,02	
Trave 3-4	0%	5,77	120.274	133.454	42.113	44.398	41.669	35.389	1,1	87.993	-13.449	0	0	4,04	26,42	GR
	100%		122.552	122.552	42.113	44.398	-63.360	-52.547		0	-112.198	0	0	-	3,17	
Trave 4-5	0%	5,75	104.034	105.553	36.450	36.470	50.388	44.292	1,1	90.483	0	0	0	3,75	-	GR
	100%		105.553	104.151	36.450	36.470	-72.117	-61.479		0	-112.234	0	0	-	3,03	
Trave 5-6	0%	5,75	103.967	105.553	36.448	40.577	50.416	44.314	1,1	90.508	-321	0	0	3,76	NS	GR
	100%		105.608	127.767	36.448	40.577	-72.173	-61.523		0	-116.808	0	0	-	2,91	
Trave 6-7	0%	5,54	123.015	99.302	40.159	35.879	48.606	42.722	1,1	92.781	0	0	0	3,67	-	GR
	100%		99.494	99.494	40.159	35.879	-69.597	-59.324		0	-109.063	0	0	-	3,12	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 7b-8-9-8b-10-11-12-13-14**							
Trave 8-9	0%	5,30	125.232	125.232	47.296	53.241	81.490	66.729	1,1	133.516	0	0	0	2,59	-	GR
	100%		125.231	156.714	47.296	53.241	-48.466	-40.609		11.416	-107.031	0	0	30,27	3,23	
Trave 9-8b	0%	3,71	161.430	98.432	78.776	62.583	56.940	46.628	1,1	143.594	-22.213	0	0	2,39	15,45	GR
	100%		130.439	133.441	78.776	62.583	-33.872	-28.383		58.271	-102.713	0	0	4,24	2,40	
Trave 8b-10	0%	1,84	119.604	151.103	130.203	198.346	28.931	23.538	1,1	172.154	-194.643	0	0	1,39	1,23	GR
	100%		120.506	214.672	130.203	198.346	-17.608	-14.550		128.673	-235.789	0	0	2,61	1,42	
Trave 10-11	0%	5,77	170.448	101.952	47.194	47.193	109.628	88.049	1,1	161.541	0	0	0	2,10	-	GR
	100%		101.952	170.445	47.194	47.193	-95.925	-77.211		0	-147.838	0	0	-	2,30	
Trave 11-12	0%	5,77	170.085	101.952	47.124	47.133	109.819	88.199	1,1	161.654	0	0	0	2,11	-	GR
	100%		101.952	170.141	47.124	47.133	-95.179	-76.628		0	-147.025	0	0	-	2,32	
Trave 12-13	0%	5,53	169.656	101.952	49.140	49.140	105.188	84.481	1,1	159.243	0	0	0	2,14	-	GR
	100%		101.952	169.655	49.140	49.140	-91.793	-73.885		0	-145.847	0	0	-	2,34	
Trave 13-14	0%	5,35	168.581	101.952	46.127	41.894	101.914	81.850	1,1	152.654	0	0	0	2,22	-	GR
	100%		78.345	122.310	46.127	41.894	-88.816	-71.490		0	-134.899	0	0	-	2,51	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 15-16-17-18-19-20-21**							
Trave 15-16	0%	5,79	209.462	146.398	65.278	73.947	167.649	135.526	1,1	239.455	0	0	0	1,63	-	GR
	100%		168.683	281.966	65.278	73.947	-141.056	-114.492		0	-222.398	0	0	-	1,75	
Trave 16-17	0%	5,75	284.820	168.683	78.871	73.306	188.603	152.077	1,1	275.360	0	0	0	1,42	-	GR
	100%		168.678	252.817	78.871	73.306	-120.939	-98.559		0	-201.575	0	0	-	1,94	
Trave 17-18	0%	5,75	253.660	168.678	73.451	73.445	197.242	158.910	1,1	278.039	0	0	0	1,41	-	GR
	100%		168.678	253.622	73.451	73.445	-112.990	-92.271		0	-193.779	0	0	-	2,02	
Trave 18-19	0%	5,75	254.106	168.678	73.529	73.524	197.186	158.864	1,1	278.068	0	0	0	1,41	-	GR
	100%		168.678	254.078	73.529	73.524	-112.962	-92.249		0	-193.839	0	0	-	2,02	
Trave 19-20	0%	5,75	254.237	168.678	73.552	73.590	197.132	158.824	1,1	278.039	0	0	0	1,41	-	GR
	100%		168.678	254.458	73.552	73.590	-112.93	-92.228		0	-193.88	0	0	-	2,02	

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	L_{LI}	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	$V_{Ed,E}^{(+)}$	$V_{Ed,E}^{(-)}$	$V_{Ed,G+Q}$	$V_{Ed,G}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(+)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	Note
	[%]	[m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
							5				4					
Trave 20-21	0%	5,57	254.416	168.678	73.076	63.348	190.840	153.757	1,1	271.223	0	0	0	1,31	-	GR
	100%		152.696	184.243	73.076	63.348	-109.341	-89.295		0	-179.024	0	0	-	1,99	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 22-23-24-25-26-27-28**							
Trave 22-23	0%	5,79	143.789	96.398	43.065	45.636	102.217	85.320	1,1	149.589	0	0	0	2,26	-	GR
	100%		105.680	167.964	43.065	45.636	-102.217	-85.320		0	-152.417	0	0	-	2,22	
Trave 23-24	0%	5,75	172.361	105.680	48.355	48.349	125.722	103.878	1,1	178.912	0	0	0	1,90	-	GR
	100%		105.680	172.325	48.355	48.349	-77.190	-65.491		0	-130.373	0	0	-	2,60	
Trave 24-25	0%	5,75	172.537	105.680	48.386	48.377	125.703	103.862	1,1	178.927	0	0	0	1,90	-	GR
	100%		105.680	172.489	48.386	48.377	-77.181	-65.484		0	-130.396	0	0	-	2,61	
Trave 25-26	0%	5,75	172.619	105.680	48.400	48.392	125.684	103.847	1,1	178.924	0	0	0	1,90	-	GR
	100%		105.680	172.571	48.400	48.392	-77.171	-65.476		0	-130.402	0	0	-	2,60	
Trave 26-27	0%	5,75	172.450	105.680	48.371	48.367	125.668	103.835	1,1	178.876	0	0	0	1,90	-	GR
	100%		105.680	172.431	48.371	48.367	-77.163	-65.471		0	-130.367	0	0	-	2,61	
Trave 27-28	0%	5,57	168.074	105.680	47.682	44.989	121.729	100.581	1,1	174.179	0	0	0	1,95	-	GR
	100%		97.543	144.933	47.682	44.989	-74.747	-63.421		0	-124.235	0	0	-	2,73	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1-8-11b-15-22**							
Trave 1-8	0%	2,40	129.167	129.167	108.814	108.814	5.988	5.988	1,1	125.683	-113.707	0	0	2,85	3,15	GR
	100%		131.452	131.452	108.814	108.814	-5.987	-5.987		113.708	-125.682	0	0	3,15	2,85	
Trave 11b-15	0%	2,23	65.543	65.543	58.835	58.835	7.236	6.680	1,1	71.954	-58.038	0	0	3,44	4,26	GR
	100%		65.543	65.543	58.835	58.835	-6.867	-6.389		58.330	-71.585	0	0	5,57	4,54	
Trave 15-22	0%	5,88	124.575	124.575	42.740	42.740	24.921	23.862	1,1	71.935	-23.151	0	0	4,95	15,40	GR
	100%		126.869	126.869	42.740	42.740	-24.921	-23.862		23.152	-71.934	0	0	15,40	4,96	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 3-10-17-24**							
Trave 3-10	0%	2,41	53.260	53.260	44.281	44.281	14.193	11.493	1,1	62.903	-37.217	0	0	4,04	6,84	GR
	100%		53.297	53.297	44.281	44.281	-14.194	-11.493		37.216	-62.904	0	0	6,84	4,04	
Trave 10-17	0%	4,36	51.957	51.957	23.853	23.853	10.564	8.919	1,1	36.803	-17.320	0	0	6,91	14,69	GR
	100%		51.957	51.957	23.853	23.853	-10.606	-8.943		17.296	-36.845	0	0	14,71	6,91	
Trave 17-24	0%	5,88	53.352	53.352	18.160	18.160	13.713	11.595	1,1	33.689	-8.381	0	0	7,55	30,36	GR
	100%		53.374	53.374	18.160	18.160	-13.713	-11.596		8.381	-33.690	0	0	30,36	7,55	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 4-11-18-25**							
Trave 4-11	0%	2,44	68.813	68.813	56.447	56.447	5.694	4.815	1,1	67.786	-57.277	0	0	3,75	4,44	GR
	100%		69.016	69.016	56.447	56.447	-5.695	-4.816		57.276	-67.787	0	0	4,44	3,75	
Trave 11-18	0%	4,32	52.654	52.654	24.394	24.394	10.080	8.524	1,1	36.913	-18.309	0	0	6,89	13,90	GR
	100%		52.789	52.789	24.394	24.394	-10.081	-8.524		18.309	-36.914	0	0	13,90	6,89	
Trave 18-25	0%	5,88	53.088	53.088	18.075	18.075	13.713	11.595	1,1	33.595	-8.288	0	0	7,57	30,70	GR
	100%		53.138	53.138	18.075	18.075	-13.713	-11.596		8.287	-33.596	0	0	30,70	7,57	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 5-12-19-26**							
Trave 5-12	0%	2,66	66.356	66.356	50.300	50.300	6.194	5.238	1,1	61.524	-50.091	0	0	4,14	5,08	GR
	100%		67.258	67.258	50.300	50.300	-6.160	-5.219		50.111	-61.489	0	0	5,08	4,14	
Trave 12-19	0%	4,31	51.672	51.672	24.116	24.116	10.046	8.495	1,1	36.574	-18.033	0	0	6,96	14,11	GR
	100%		52.221	52.221	24.116	24.116	-10.046	-8.495		18.033	-36.574	0	0	14,11	6,96	
Trave 19-26	0%	5,88	53.038	53.038	18.068	18.068	13.713	11.595	1,1	33.588	-8.280	0	0	7,57	30,73	GR
	100%		53.147	53.147	18.068	18.068	-13.713	-11.596		8.279	-33.588	0	0	30,73	7,57	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 6-13-20-27**							
Trave 6-13	0%	2,66	81.785	81.785	61.691	61.691	6.195	5.238	1,1	74.055	-62.622	0	0	3,44	4,06	GR
	100%		82.088	82.088	61.691	61.691	-6.164	-5.221		62.640	-74.024	0	0	4,06	3,44	
Trave 13-20	0%	4,31	67.184	51.366	27.550	27.550	10.046	8.495	1,1	40.351	-21.809	0	0	6,31	11,67	GR
	100%		51.501	67.318	27.550	27.550	-10.046	-8.495		21.810	-40.351	0	0	11,67	6,31	
Trave 20-27	0%	5,88	68.900	53.086	20.774	18.083	13.713	11.595	1,1	36.564	-8.297	0	0	6,96	30,66	GR
	100%		53.188	53.188	20.774	18.083	-13.713	-11.596		11.256	-33.605	0	0	22,60	7,57	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 7-14-21-28**							
Trave 7-14	0%	2,44	99.783	99.783	81.975	81.975	4.716	4.268	1,1	94.888	-85.904	0	0	2,68	2,96	GR
	100%		100.225	100.225	81.975	81.975	-4.696	-4.253		85.919	-94.869	0	0	2,96	2,68	
Trave 14-21	0%	4,32	68.568	52.754	28.152	28.151	8.391	7.589	1,1	39.358	-23.377	0	0	6,46	10,88	GR
	100%		53.082	68.894	28.152	28.151	-8.335	-7.546		23.422	-39.302	0	0	10,86	6,47	
Trave 21-28	0%	5,88	68.938	53.124	20.807	20.806	11.260	10.202	1,1	34.147	-12.684	0	0	7,45	20,06	GR
	100%		53.341	69.152	20.807	20.806	-11.260	-10.203		12.685	-34.147	0	0	20,06	7,45	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 9-16-23**							
Trave 9-16	0%	4,36	52.272	52.272	24.073	24.073	10.591	8.934	1,1	37.071	-17.546	0	0	6,86	14,50	GR
	100%		52.586	52.586	24.073	24.073	-10.602	-8.941		17.539	-37.082	0	0	14,51	6,86	
Trave 16-23	0%	5,88	53.176	53.176	18.103	18.103	13.713	11.595	1,1	33.626	-8.319	0	0	7,57	30,58	GR
	100%		53.214	53.214	18.103	18.103	-13.713	-11.596		8.318	-33.627	0	0	30,59	7,57	

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
L_{LI} Lunghezza libera d'Inflessione.
M_{Rd} Momento resistente del beam, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
$V_{Ed,E}$ Taglio di calcolo dovuto ai momenti resistenti del beam nelle due estremità, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
$V_{Ed,G+Q}$ Taglio di calcolo dovuto ai carichi permanenti e permanenti non strutturali + l'aliquota degli accidentali.
$V_{Ed,G}$ Taglio di calcolo dovuto ai carichi permanenti e permanenti non strutturali.
γ_{Rd} Coefficiente di sovraresistenza.

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	L_{LI}	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	$V_{Ed,E}^{(+)}$	$V_{Ed,E}^{(-)}$	$V_{Ed,G+Q}$	$V_{Ed,G}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(+)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	Note
	[%]	[m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			

$V_{Ed,GR}$ Taglio di calcolo dovuto all'applicazione del criterio di Gerarchia delle resistenze, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
$V_{Ed,EL}$ Taglio di calcolo valutato attraverso un'analisi con spettro elastico con q=1.
CS Coefficiente di sicurezza, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma. ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100). Per ulteriori dettagli sulla verifica si rimanda alle tabelle relative alle Verifiche a Taglio.
Note GR = verifica eseguita con il taglio derivante dall'applicazione del criterio della Gerarchia delle Resistenze; SE = verifica eseguita con il taglio derivante da un'analisi con spettro elastico con q=1.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)

Lv	N_{Ed}	$M_{Ed,X}$	$M_{Ed,Y}$	CS	$M_{Rd,X}$	$M_{Rd,Y}$	$N_{Ed,max}$	N_R	α	R_f	ϕ_{Ve}	ϕ_{Vi}	ϕ_w	Lato 1				Lato 2			
														L	n_{reg}	n_f	ϕ	L	n_{reg}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[mm]	[mm]	[mm]	[cm]			[mm]	[cm]			[mm]
Pilastrata: Pilastrata 1																					
Primo Impalcato	19.716	-63.038	32.377	2.07[S]	146.991	0	213.320	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																				
Impalcato Copertura	-1.979	-46.478	-61.139	1.87[S]	143.748	0	113.136	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																				
Pilastrata: Pilastrata 2																					
Primo Impalcato (a)	115.393	-38.258	57.403	2.51[S]	173.771	0	308.501	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=11, ∅=16																				
Primo Impalcato (b)	143.853	-96.703	6.925	1.82[S]	177.364	0	192.848	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=11, ∅=16																				
Impalcato Copertura	84.481	-45.861	-13.705	3.54[S]	169.786	0	129.932	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=11, ∅=16																				
Pilastrata: Pilastrata 3																					
Primo Impalcato	149.608	-76.970	17.386	2.55[S]	201.463	0	333.058	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=13, ∅=16																				
Impalcato Copertura	97.745	66.630	13.697	2.87[S]	195.329	0	131.012	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=13, ∅=16																				
Pilastrata: Pilastrata 4																					
Primo Impalcato	173.092	112.854	-31.475	3.25[S]	277.503	178.825	342.134	2.568.020	1,57	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	74.662	20.992	-52.747	5.76[S]	257.908	164.292	146.582	2.568.020	1,63	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 5																					
Primo Impalcato	191.243	141.522	-32.865	2.42[S]	280.591	181.477	348.503	2.568.020	1,56	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	63.282	51.501	-44	4.95[S]	255.353	162.602	143.980	2.568.020	1,00	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 6																					
Primo Impalcato	179.395	164.919	-34.396	1.94[S]	278.576	179.742	363.675	2.568.020	1,57	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	81.196	27.455	-48.519	6.17[S]	259.356	165.267	150.605	2.568.020	1,63	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 7																					
Primo Impalcato	19.513	196.524	-38.554	1.26[S]	245.444	156.055	283.111	2.568.020	1,66	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	1.272	75.940	49.895	3.37[S]	241.251	153.332	115.516	2.568.020	1,68	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 8																					
Primo Impalcato	208.898	-17.358	-72.138	3.27[S]	242.628	0	285.451	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=16, ∅=16																				
Impalcato Copertura	81.579	37.635	112.092	1.92[S]	227.745	0	132.883	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=16, ∅=16																				
Pilastrata: Pilastrata 9																					
Primo Impalcato (a)	311.795	-56.233	-33.127	3.21[S]	209.861	0	474.732	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=12, ∅=16																				
Primo Impalcato (b)	324.871	-112.247	-14.843	1.86[S]	211.380	0	348.182	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=12, ∅=16																				
Impalcato Copertura	146.695	14.691	-47.542	3.79[S]	188.871	0	189.540	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=12, ∅=16																				
Pilastrata: Pilastrata 10																					
Primo Impalcato	313.739	77.939	-20.414	3.00[S]	242.352	0	529.792	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								

Lv	N_{Ed}	$M_{Ed,X}$	$M_{Ed,Y}$	CS	$M_{Rd,X}$	$M_{Rd,Y}$	$N_{Ed,max}$	N_R	α	R_f	ϕ_{Ve}	ϕ_{Vi}	ϕ_w	Lato 1				Lato 2			
														L	n_{reg}	n_f	ϕ	L	n_{reg}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[mm]	[mm]	[mm]	[cm]			[mm]	[cm]			[mm]
	L=50, N_{reg}=1, N_f=15, ∅=16																				
Impalcato Copertura	171.055	60.867	20.465	3.53[S]	226.699	0	192.294	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=15, ∅=16																				
Pilastrata: Pilastrata 11																					
Primo Impalcato	380.725	119.573	-24.727	3.44[S]	312.164	208.517	492.397	2.568.020	1,46	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	140.469	81.573	-17.537	5.78[S]	271.954	174.036	208.688	2.568.020	1,59	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 12																					
Primo Impalcato (a)	388.679	-47.156	-83.632	3.07[S]	313.457	209.615	485.391	2.568.020	1,46	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura (a)	145.395	24.009	-61.501	4.73[S]	272.800	174.767	204.268	2.568.020	1,59	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 13																					
Primo Impalcato	373.845	-46.999	-96.632	2.57[S]	311.035	207.554	486.717	2.568.020	1,47	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	142.580	-24.335	-69.980	3.91[S]	272.307	174.347	205.309	2.568.020	1,59	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 14																					
Primo Impalcato	141.372	210.308	-36.632	1.33[S]	272.107	174.164	326.936	2.568.020	1,59	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	50.437	111.254	63.226	2.10[S]	252.458	160.687	136.572	2.568.020	1,65	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 15																					
Primo Impalcato (a)	338.911	-87.924	104.170	1.88[S]	305.314	202.655	509.059	2.568.020	1,48	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Primo Impalcato (b)	302.236	19.428	-99.088	2.69[S]	299.250	197.476	394.965	2.568.020	1,50	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	115.615	48.041	-115.202	1.67[S]	266.894	170.372	168.654	2.568.020	1,61	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 16																					
Primo Impalcato	761.606	0	0	3.37[V]	473.489	374.312	658.564	2.568.020	1,00	NO	16	-	8	60	1	8	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	254.228	17.800	62.724	8.82[S]	419.859	306.962	279.175	2.568.020	1,43	NO	16	-	8	60	1	8	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 17																					
Primo Impalcato	631.644	37.443	79.140	5.13[S]	440.007	335.246	636.184	2.568.020	1,30	NO	16	-	8	60	1	7	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	265.046	-43	-47.763	5.97[S]	396.258	285.227	269.208	2.568.020	1,00	NO	16	-	8	60	1	7	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 18																					
Primo Impalcato (a)	641.842	119.494	32.050	4.29[S]	441.011	336.572	641.842	2.568.020	1,29	NO	16	-	8	60	1	7	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura (a)	244.731	16.901	51.386	10.61[S]	393.522	282.325	271.276	2.568.020	1,45	NO	16	-	8	60	1	7	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 19																					
Primo Impalcato	639.591	139.687	31.469	3.66[S]	440.787	336.276	639.591	2.568.020	1,29	NO	16	-	8	60	1	7	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	243.825	23.289	-52.394	9.73[S]	393.414	282.205	269.868	2.568.020	1,45	NO	16	-	8	60	1	7	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 20																					
Primo Impalcato	654.473	173.814	31.679	2.87[S]	442.237	338.198	654.473	2.568.020	1,29	NO	16	-	8	60	1	7	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	250.103	28.541	-56.819	8.38[S]	394.260	283.100	275.762	2.568.020	1,45	NO	16	-	8	60	1	7	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 21																					
Primo Impalcato	301.419	191.033	-45.992	1.60[S]	299.107	197.353	370.354	2.568.020	1,50	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	104.737	34.545	112.921	1.78[S]	264.567	168.759	154.159	2.568.020	1,61	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 22																					
Primo Impalcato	220.857	-49.816	87.671	2.63[S]	285.593	185.782	305.644	2.568.020	1,55	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	71.508	-46.201	-91.234	2.24[S]	257.192	163.827	128.197	2.568.020	1,63	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 23																					
Primo Impalcato	419.549	-44.130	77.907	3.87[S]	346.207	237.101	443.936	2.568.020	1,43	NO	16	-	8	60	1	4	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura (a)	152.194	-19.316	58.683	6.15[S]	300.557	199.088	185.084	2.568.020	1,56	NO	16	-	8	60	1	4	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 24																					
Primo Impalcato	414.379	-37.332	78.212	4.03[S]	345.366	236.392	432.199	2.568.020	1,43	NO	16	-	8	60	1	4	16	40	1	1	16

Lv	N_{Ed}	$M_{Ed,X}$	$M_{Ed,Y}$	CS	$M_{Rd,X}$	$M_{Rd,Y}$	$N_{Ed,max}$	N_R	α	R_f	ϕ_{Ve}	ϕ_{Vi}	ϕ_w	Lato 1				Lato 2			
														L	n_{reg}	n_f	ϕ	L	n_{reg}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[mm]	[mm]	[mm]	[cm]			[mm]	[cm]			[mm]
Impalcato Copertura	148.626	-18.681	53.240	7.09[S]	299.932	198.582	179.411	2.568.020	1,56	NO	16	-	8	60	1	4	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 25																					
Primo Impalcato	403.545	-109.913	44.473	3.47[S]	343.619	234.890	436.043	2.568.020	1,43	NO	16	-	8	60	1	4	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	149.042	-21.157	-52.996	7.00[S]	299.997	198.640	180.917	2.568.020	1,56	NO	16	-	8	60	1	4	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 26																					
Primo Impalcato	400.075	-137.040	44.635	2.77[S]	343.056	234.419	438.789	2.568.020	1,43	NO	16	-	8	60	1	4	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	148.629	-22.681	-54.086	6.72[S]	299.932	198.592	181.840	2.568.020	1,56	NO	16	-	8	60	1	4	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 27																					
Primo Impalcato	396.949	-159.167	-45.734	2.33[S]	342.543	233.977	447.505	2.568.020	1,44	NO	16	-	8	60	1	4	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	148.703	-24.545	-55.875	6.33[S]	299.943	198.592	185.540	2.568.020	1,56	NO	16	-	8	60	1	4	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 28																					
Primo Impalcato	207.177	-174.861	-52.622	1.62[S]	283.297	183.805	262.040	2.568.020	1,55	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	61.400	-50	84.921	1.91[S]	254.927	162.322	108.256	2.568.020	1,00	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.

CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

$N_{Ed,max}$ Massimo sforzo di compressione.

N_R Sforzo Normale resistente.

α Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.

R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

N_{Ed}, $M_{Ed,X}$, $M_{Ed,Y}$ Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).

$M_{Rd,X}$, $M_{Rd,Y}$ Momento Resistente intorno ad X e Y.

ϕ_{Ve}, ϕ_{Vi}, ϕ_{St} Diametri, rispettivamente, delle barre di acciaio nei vertici esterni e nei vertici interni e delle staffe; [ϕ_{Vi}] = Significativo e valorizzato solo in caso di sezione cava.

L, n_{reg}, n_f, ϕ Per sezione del pilastro rettangolare e armata simmetricamente, lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro per il lato 1 e 2 della sezione. Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)

Lv	$V_{Ed,3}$	$V_{Ed,2}$	N_{Ed}	CS	V_{Rcd}		$V_{Rsd,s}$		$V_{Rd,f}$		$V_{Rd,j}$		$V_{Rd,s}$	A_{sw}		s_{Asw}	R_f
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y		
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata 1																	
Primo Impalcato	88.512	0	74.478	3,74	0	590.856	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Impalcato Copertura	106.145	0	35.945	3,12	0	583.149	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 2																	
Primo Impalcato (a)	173.828	0	178.354	1,91	0	607.631	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Primo Impalcato (b)	295.782	0	143.132	1,12	0	600.511	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Impalcato Copertura	118.440	0	83.146	2,80	0	591.523	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 3																	
Primo Impalcato	114.079	0	189.593	2,90	0	611.280	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Impalcato Copertura	133.737	0	80.969	2,48	0	591.137	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 4																	
Primo Impalcato	157.554	104.839	199.055	3,77	565.739	593.297	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Impalcato Copertura	181.428	116.244	81.550	3,17	549.018	575.761	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 5																	
Primo Impalcato	155.202	103.504	210.175	3,83	567.245	594.876	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Impalcato Copertura	176.208	112.908	83.089	3,27	549.227	575.980	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 6																	
Primo Impalcato	155.438	103.707	209.645	3,83	567.173	594.801	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Impalcato	176.507	113.150	84.080	3,26	549.361	576.121	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,209	0,125	12	NO

Lv	$V_{Ed,3}$	$V_{Ed,2}$	N_{Ed}	CS	V_{Rcd}		$V_{Rsd,s}$		$V_{Rd,f}$		$V_{Rd,j}$		$V_{Rd,s}$	A_{sw}		s_{Asw}	R_f
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y		
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]	
Copertura														44	66		
Pilastrata: Pilastrata 7																	
Primo Impalcato	146.823	96.342	102.781	3,95	552.705	579.628	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,209 44	0,125 66	12	NO
Impalcato Copertura	171.078	109.134	35.552	3,33	542.791	569.230	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,209 44	0,125 66	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 8																	
Primo Impalcato	131.802	0	200.591	2,51	0	613.231	0	331.175	0	0	0	0	-	0,083 77	0,083 77	12	NO
Impalcato Copertura	156.828	0	80.856	2,11	0	591.117	0	331.175	0	0	0	0	-	0,083 77	0,083 77	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 9																	
Primo Impalcato (a)	205.205	0	318.960	1,61	0	632.577	0	331.175	0	0	0	0	-	0,083 77	0,083 77	12	NO
Primo Impalcato (b)	358.228	0	286.872	1,01	0	626.013	0	361.282	0	0	0	0	-	0,091 39	0,091 39	11	NO
Impalcato Copertura	130.642	0	146.575	2,53	0	602.777	0	331.175	0	0	0	0	-	0,083 77	0,083 77	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 10																	
Primo Impalcato	137.328	0	335.439	2,41	0	637.156	0	331.175	0	0	0	0	-	0,083 77	0,083 77	12	NO
Impalcato Copertura	152.210	0	146.621	2,18	0	602.785	0	331.175	0	0	0	0	-	0,083 77	0,083 77	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 11																	
Primo Impalcato	175.755	121.103	342.143	3,46	585.112	613.613	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,209 44	0,125 66	12	NO
Impalcato Copertura	188.713	123.568	150.693	3,10	558.380	585.579	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,209 44	0,125 66	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 12																	
Primo Impalcato (a)	175.830	121.171	342.489	3,45	585.159	613.662	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,209 44	0,125 66	12	NO
Impalcato Copertura (a)	188.651	123.514	150.977	3,10	558.418	585.619	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,209 44	0,125 66	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 13																	
Primo Impalcato	175.119	120.563	336.544	3,47	584.354	612.818	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,209 44	0,125 66	12	NO
Impalcato Copertura	188.420	123.318	147.902	3,11	558.002	585.182	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,209 44	0,125 66	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 14																	
Primo Impalcato	151.655	100.475	173.774	3,89	562.317	589.708	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,209 44	0,125 66	12	NO
Impalcato Copertura	174.401	111.501	70.889	3,29	547.575	574.248	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,209 44	0,125 66	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 15																	
Primo Impalcato (a)	279.929	192.493	328.715	2,17	582.027	610.378	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,209 44	0,125 66	12	NO
Primo Impalcato (b)	691.943	470.423	294.283	1,00	576.000	692.344	965.313	911.101	0	0	0	0	-	0,314 16	0,188 49	8	NO
Impalcato Copertura	188.709	122.405	122.383	3,08	554.547	581.559	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,209 44	0,125 66	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 16																	
Primo Impalcato	249.611	199.941	521.066	2,43	609.336	639.017	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,167 55	0,125 66	12	NO
Impalcato Copertura	281.828	210.973	233.628	2,12	569.608	597.354	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,167 55	0,125 66	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 17																	
Primo Impalcato	239.042	186.926	504.094	2,54	607.038	636.607	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,167 55	0,125 66	12	NO
Impalcato Copertura	265.802	194.569	226.697	2,24	568.670	596.370	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,167 55	0,125 66	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 18																	
Primo Impalcato (a)	239.143	187.010	505.339	2,54	607.207	636.784	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,167 55	0,125 66	12	NO
Impalcato Copertura (a)	265.900	194.672	227.044	2,24	568.717	596.419	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,167 55	0,125 66	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 19																	
Primo Impalcato	239.017	186.906	503.560	2,54	606.966	636.531	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,167 55	0,125 66	12	NO
Impalcato Copertura	265.730	194.492	226.152	2,24	568.596	596.292	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,167 55	0,125 66	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 20																	
Primo Impalcato	239.632	187.411	511.717	2,53	608.070	637.690	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,167 55	0,125 66	12	NO
Impalcato Copertura	266.483	195.294	228.877	2,24	568.965	596.679	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,167 55	0,125 66	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 21																	
Primo	166.657	112.615	256.301	3,61	573.490	601.425	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,209	0,125	12	NO

Lv	$V_{Ed,3}$	$V_{Ed,2}$	N_{Ed}	CS	V_{Rcd}		$V_{Rsd,s}$		$V_{Rd,f}$		$V_{Rd,j}$		$V_{Rd,s}$	A_{sw}		s_{Asw}	R_f
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y		
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]	
Impalcato Impalcato Copertura	181.183	117.103	109.495	3,20	552.802	579.729	643.542	607.401	0	0	0	0	-	44 0,209 44	66 0,125 66	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 22																	
Primo Impalcato	157.359	104.672	198.452	3,77	565.658	593.211	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,209 44	0,125 66	12	NO
Impalcato Copertura	180.578	115.577	77.418	3,19	548.459	575.175	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,209 44	0,125 66	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 23																	
Primo Impalcato	185.356	131.391	342.804	3,28	585.201	613.707	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,167 55	0,125 66	12	NO
Impalcato Copertura (a)	204.930	137.407	145.007	2,85	557.610	584.771	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,167 55	0,125 66	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 24																	
Primo Impalcato	184.452	130.455	334.470	3,29	584.073	612.524	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,167 55	0,125 66	12	NO
Impalcato Copertura	204.030	136.670	141.288	2,86	557.106	584.243	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,167 55	0,125 66	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 25																	
Primo Impalcato	184.534	130.536	335.460	3,29	584.207	612.664	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,167 55	0,125 66	12	NO
Impalcato Copertura	204.133	136.749	142.015	2,86	557.205	584.346	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,167 55	0,125 66	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 26																	
Primo Impalcato	184.514	130.515	335.022	3,29	584.148	612.602	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,167 55	0,125 66	12	NO
Impalcato Copertura	204.095	136.721	141.610	2,86	557.150	584.289	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,167 55	0,125 66	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 27																	
Primo Impalcato	184.780	130.794	337.413	3,29	584.471	612.941	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,167 55	0,125 66	12	NO
Impalcato Copertura	204.500	137.050	142.529	2,86	557.274	584.419	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,167 55	0,125 66	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 28																	
Primo Impalcato	150.624	99.593	174.883	3,92	562.467	589.865	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,209 44	0,125 66	12	NO
Impalcato Copertura	173.525	110.840	68.574	3,31	547.262	573.919	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,209 44	0,125 66	12	NO

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
$V_{Ed,3}$ Taglio di progetto in direzione 3.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
N_{Ed} Sforzo normale sollecitante di progetto
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
$V_{Rd,f}$ Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
$V_{Rd,j}$ Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.
$V_{Rd,s}$ Resistenza a taglio per scorrimento.
A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.
s_{Asw} Passo massimo staffe da normativa.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)

Lv	N_{Ed}	$M_{Ed,X}$	$M_{Ed,Y}$	CS	$M_{Rd,X}$	$M_{Rd,Y}$	$N_{Ed,max}$	N_R	α	ϕ_{Ve}	ϕ_{Vi}	ϕ_w	Lato 1				Lato 2			
													L	n_{reg}	n_f	ϕ	L	n_{reg}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]		[mm]	[mm]	[mm]	[cm]			[mm]	[cm]			[mm]
Pilastrata: Pilastrata 1																				
Primo Impalcato	146.647	-2.110	12.264	15.49[S]	192.837	0	206.563	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																			
Impalcato Copertura	60.044	-38.524	-6.901	4.59[S]	179.657	0	109.654	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																			
Pilastrata: Pilastrata 2																				
Primo Impalcato (a)	293.389	1.738	-27.120	8.41[S]	228.696	0	299.578	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=11, ∅=16																			
Primo Impalcato (b)	224.857	-16.893	5.850	12.27[S]	219.523	0	190.166	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=11, ∅=16																			
Impalcato Copertura	149.509	7.238	6.864	20.95[S]	209.050	0	128.049	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=11, ∅=16																			
Pilastrata: Pilastrata 3																				
Primo Impalcato	272.690	6.315	-4.770	32.00[S]	253.330	0	325.797	3.151.435	1,00	16	0	8								

Lv	N_{Ed}	$M_{Ed,X}$	$M_{Ed,Y}$	CS	$M_{Rd,X}$	$M_{Rd,Y}$	$N_{Ed,max}$	N_R	α	ϕ_{Ve}	ϕ_{Vi}	ϕ_w	Lato 1				Lato 2			
													L	n_{reg}	n_f	ϕ	L	n_{reg}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]		[mm]	[mm]	[mm]	[cm]			[mm]	[cm]			[mm]
	L=50, N_{reg}=1, N_f=13, ∅=16																			
Impalcato Copertura	138.499	6.657	7.879	22.83[S]	235.497	0	128.381	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=13, ∅=16																			
Pilastrata: Pilastrata 4																				
Primo Impalcato	284.436	4.568	-73	75.81[S]	346.370	222.854	331.599	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	125.651	6.608	-16	47.04[S]	310.867	199.144	142.001	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 5																				
Primo Impalcato	348.864	-55	3.683	63.08[S]	358.708	232.325	338.598	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	155.159	-7.004	3.243	NS	317.618	203.604	139.963	3.852.030	1,66	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 6																				
Primo Impalcato	304.519	-97	3.508	64.37[S]	350.379	225.828	352.027	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	157.251	-7.222	4.866	NS	318.079	203.902	145.898	3.852.030	1,65	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 7																				
Primo Impalcato	168.563	96	-12.687	16.20[S]	320.655	205.614	265.723	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	84.786	176	-45.913	11.26[S]	301.446	192.969	108.572	3.852.030	1,69	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 8																				
Primo Impalcato	332.391	-1.827	-23.575	12.70[S]	300.487	0	283.599	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=16, ∅=16																			
Impalcato Copertura	130.806	-69.945	-22.583	3.74[S]	274.916	0	131.195	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=16, ∅=16																			
Pilastrata: Pilastrata 9																				
Primo Impalcato (a)	479.509	4.782	18.916	13.64[S]	266.320	0	467.603	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=12, ∅=16																			
Primo Impalcato (b)	473.327	-20.021	-10.587	11.72[S]	265.502	0	347.243	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=12, ∅=16																			
Impalcato Copertura	227.338	1.866	-19.835	11.68[S]	232.780	0	188.303	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=12, ∅=16																			
Pilastrata: Pilastrata 10																				
Primo Impalcato	435.861	0	0	4.82[S]	299.420	0	524.412	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=15, ∅=16																			
Impalcato Copertura	226.758	-8.309	-17.458	14.18[S]	274.353	0	190.465	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=15, ∅=16																			
Pilastrata: Pilastrata 11																				
Primo Impalcato	594.824	10.143	2.534	NS	404.037	267.396	485.355	3.852.030	1,48	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	262.580	-20.662	1.877	87.96[S]	341.598	219.631	205.914	3.852.030	1,61	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 12																				
Primo Impalcato (a)	622.805	-6.975	-7.584	NS	408.848	271.268	479.090	3.852.030	1,47	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura (a)	172.164	3.761	-75	85.46[S]	321.462	206.152	201.723	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 13																				
Primo Impalcato	507.491	10.080	22	38.50[S]	388.159	255.171	479.363	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	231.901	-7.242	-26	46.23[S]	334.847	215.089	202.379	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 14																				
Primo Impalcato	256.204	-26	46.287	4.72[S]	340.221	218.703	316.364	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	112.553	11.737	78.430	4.59[S]	307.853	197.167	132.347	3.852.030	1,67	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 15																				
Primo Impalcato (a)	588.887	30.416	-18.283	24.84[S]	402.995	266.583	504.721	3.852.030	1,49	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Primo Impalcato (b)	492.734	13.371	-69.538	6.83[S]	385.458	253.075	392.740	3.852.030	1,52	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	220.303	44	105.921	2.01[S]	332.259	213.341	167.655	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 16																				
Primo Impalcato	761.606	0	0	3.37[S]	570.695	422.744	658.066	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	8	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	390.442	-5.966	-17.320	81.88[S]	522.730	371.923	278.852	3.852.030	1,48	16	16	8	60	1	8	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 17																				

Lv	N_{Ed}	$M_{Ed,X}$	$M_{Ed,Y}$	CS	$M_{Rd,X}$	$M_{Rd,Y}$	$N_{Ed,max}$	N_R	α	ϕ_{Ve}	ϕ_{Vi}	ϕ_w	Lato 1				Lato 2			
													L	n_{reg}	n_f	ϕ	L	n_{reg}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]		[mm]	[mm]	[mm]	[cm]			[mm]	[cm]			[mm]
Primo Impalcato	941.257	12.022	4.393	NS	566.326	419.241	635.313	3.852.030	1,32	16	16	8	60	1	7	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	378.665	-6.513	-1.397	NS	492.023	343.561	268.824	3.852.030	1,49	16	16	8	60	1	7	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 18																				
Primo Impalcato (a)	943.766	10.213	2.629	NS	566.604	419.571	640.305	3.852.030	1,32	16	16	8	60	1	7	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura (a)	349.177	-3.732	-83	NS	487.766	339.360	270.635	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	7	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 19																				
Primo Impalcato	701.143	6.682	30	80.40[S]	537.309	388.132	637.971	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	7	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	377.846	-8.315	1.799	NS	491.914	343.449	269.207	3.852.030	1,49	16	16	8	60	1	7	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 20																				
Primo Impalcato	778.396	16.239	-45	33.73[S]	547.741	398.364	652.225	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	7	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	383.398	-9.082	8.877	NS	492.711	344.242	274.905	3.852.030	1,49	16	16	8	60	1	7	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 21																				
Primo Impalcato	370.425	97	38.467	6.12[S]	362.732	235.470	368.291	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	126.702	85	82.985	2.40[S]	311.121	199.303	153.488	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 22																				
Primo Impalcato	325.887	2.820	-54.026	9.82[S]	354.393	228.958	301.001	3.852.030	1,59	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	148.388	38.922	86.516	3.63[S]	316.052	202.565	126.180	3.852.030	1,66	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 23																				
Primo Impalcato	603.232	-28.029	1.347	54.82[S]	438.071	295.136	442.911	3.852.030	1,46	16	16	8	60	1	4	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura (a)	250.448	24.448	-10.112	51.94[S]	372.285	244.725	184.593	3.852.030	1,59	16	16	8	60	1	4	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 24																				
Primo Impalcato	589.575	-18.781	1.445	97.25[S]	435.711	293.262	430.758	3.852.030	1,47	16	16	8	60	1	4	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	158.602	-13.720	49	25.81[S]	354.156	231.126	178.772	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	4	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 25																				
Primo Impalcato	617.965	-19.189	1.744	91.81[S]	440.618	297.163	434.058	3.852.030	1,46	16	16	8	60	1	4	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	244.923	24.366	69	15.23[S]	371.188	243.903	180.072	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	4	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 26																				
Primo Impalcato	590.481	-19.943	84	21.85[S]	435.869	293.388	436.310	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	4	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	244.932	21.771	2.087	88.40[S]	371.207	243.916	180.802	3.852.030	1,60	16	16	8	60	1	4	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 27																				
Primo Impalcato	604.209	-20.902	-94	20.96[S]	438.227	295.270	444.158	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	4	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	246.363	21.562	4.863	79.46[S]	371.496	244.128	184.175	3.852.030	1,60	16	16	8	60	1	4	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 28																				
Primo Impalcato	286.938	-3.311	47.510	11.82[S]	346.917	223.227	260.423	3.852.030	1,60	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	133.869	17.289	-81.068	4.35[S]	312.750	200.388	107.654	3.852.030	1,67	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.

CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

$N_{Ed,max}$ Massimo sforzo di compressione.

N_R Sforzo Normale resistente.

α Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.

N_{Ed}, $M_{Ed,X}$, $M_{Ed,Y}$ Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).

$M_{Rd,X}$, $M_{Rd,Y}$ Momento Resistente intorno ad X e Y.

ϕ_{Ve}, ϕ_{Vi}, ϕ_{St} Diametri, rispettivamente, delle barre di acciaio nei vertici esterni e nei vertici interni e delle staffe; [ϕ_{Vi}] = Significativo e valorizzato solo in caso di sezione cava.

L, n_{reg}, n_f, ϕ Per sezione del pilastro rettangolare e armata simmetricamente, lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro per il lato 1 e 2 della sezione. Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)

Lv	$V_{Ed,3}$	$V_{Ed,2}$	N_{Ed}	CS	V_{Rcd}		$V_{Rsd,s}$		$V_{Rd,f}$		$V_{Rd,j}$		$V_{Rd,s}$	A_{sw}		s_{Asw}
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y	
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]
Pilastrata: Pilastrata 1																
Primo Impalcato	23.738	17.383	74.478	15,04	886.285	886.285	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Impalcato Copertura	29.455	31.592	35.945	11,30	874.723	874.723	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 2																
Primo Impalcato (a)	25.241	37.649	178.354	9,48	911.447	911.447	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Primo Impalcato (b)	106.255	24.887	143.132	3,36	900.767	900.767	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Impalcato Copertura	22.616	13.413	83.146	15,79	887.285	887.285	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 3																
Primo Impalcato	33.326	15.886	189.593	10,71	916.920	916.920	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Impalcato Copertura	37.038	17.253	80.969	9,64	886.706	886.706	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 4																
Primo Impalcato	31.214	25.998	199.055	10,68	848.609	889.945	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Impalcato Copertura	20.896	28.670	81.550	9,68	823.528	863.642	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 5																
Primo Impalcato	38.314	25.068	210.175	11,07	850.867	892.314	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Impalcato Copertura	19.644	24.131	83.089	11,50	823.840	863.970	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 6																
Primo Impalcato	45.087	25.199	209.645	9,68	850.760	892.201	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Impalcato Copertura	21.628	24.702	84.080	11,24	824.041	864.181	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 7																
Primo Impalcato	54.833	27.294	102.781	7,96	829.058	869.442	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Impalcato Copertura	26.643	32.322	35.552	8,59	814.186	853.846	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 8																
Primo Impalcato	23.739	30.017	200.591	11,90	919.847	919.847	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Impalcato Copertura	35.287	60.381	80.856	5,91	886.675	886.675	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 9																
Primo Impalcato (a)	23.400	33.784	318.960	10,57	948.866	948.866	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Primo Impalcato (b)	126.155	49.899	286.872	2,83	939.020	939.020	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,09139	0,09139	11
Impalcato Copertura	16.372	20.454	146.575	17,46	904.165	904.165	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 10																
Primo Impalcato	34.319	17.117	335.439	10,40	955.734	955.734	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Impalcato Copertura	30.717	26.671	146.621	11,62	904.177	904.177	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 11																
Primo Impalcato	33.668	22.899	342.143	12,12	877.668	920.420	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Impalcato Copertura	37.076	18.010	150.693	11,77	837.569	878.368	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 12																
Primo Impalcato (a)	40.899	26.267	342.489	10,57	877.738	920.493	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Impalcato Copertura (a)	19.843	28.162	150.977	9,85	837.627	878.428	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 13																
Primo Impalcato	40.922	30.465	336.544	9,11	876.531	919.227	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Impalcato Copertura	22.374	31.695	147.902	8,76	837.002	877.773	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 14																
Primo Impalcato	61.012	29.476	173.774	7,16	843.475	884.561	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Impalcato Copertura	45.368	45.823	70.889	6,06	821.362	861.371	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 15																
Primo Impalcato (a)	75.871	60.755	328.715	4,57	873.040	915.566	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Primo	79.453	72.107	294.283	3,85	864.0	906.0	277.5	436.573	0	0	0	0	-	0,31416	0,18849	8

Lv	$V_{Ed,3}$	$V_{Ed,2}$	N_{Ed}	CS	V_{Rcd}		$V_{Rsd,s}$		$V_{Rd,f}$		$V_{Rd,j}$		$V_{Rd,s}$	A_{sw}		s_{Asw}
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y	
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]
Impalcato (b)					00	86	30									
Impalcato Copertura	57.111	69.219	122.383	4,01	831.820	872.338	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 16																
Primo Impalcato	18.233	31.310	521.066	8,86	914.004	958.526	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Impalcato Copertura	20.111	34.186	233.628	8,12	854.412	896.031	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 17																
Primo Impalcato	25.223	32.421	504.094	8,56	910.557	954.911	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Impalcato Copertura	17.951	28.046	226.697	9,90	853.004	894.555	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 18																
Primo Impalcato (a)	32.188	31.912	505.339	8,70	910.810	955.176	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Impalcato Copertura (a)	17.277	27.564	227.044	10,07	853.075	894.629	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 19																
Primo Impalcato	38.323	31.543	503.560	8,80	910.449	954.797	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Impalcato Copertura	20.117	28.145	226.152	9,86	852.894	894.439	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 20																
Primo Impalcato	47.928	31.702	511.717	8,75	912.105	956.534	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Impalcato Copertura	21.808	30.676	228.877	9,05	853.447	895.019	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 21																
Primo Impalcato	53.349	39.750	256.301	6,98	860.235	902.137	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Impalcato Copertura	25.251	66.289	109.495	4,19	829.203	869.594	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 22																
Primo Impalcato	18.685	36.825	198.452	7,54	848.487	889.817	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Impalcato Copertura	45.170	50.834	77.418	5,46	822.688	862.762	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 23																
Primo Impalcato	17.836	28.978	342.804	9,58	877.802	920.560	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Impalcato Copertura (a)	16.543	29.246	145.007	9,49	836.415	877.157	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 24																
Primo Impalcato	20.362	29.432	334.470	9,43	876.110	918.785	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Impalcato Copertura	14.612	25.970	141.288	10,69	835.659	876.365	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 25																
Primo Impalcato	26.667	29.146	335.460	9,52	876.311	918.996	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Impalcato Copertura	14.423	25.692	142.015	10,80	835.807	876.519	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 26																
Primo Impalcato	33.587	28.963	335.022	9,58	876.222	918.903	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Impalcato Copertura	13.398	26.382	141.610	10,52	835.725	876.433	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 27																
Primo Impalcato	39.551	29.173	337.413	9,51	876.707	919.412	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Impalcato Copertura	13.341	27.433	142.529	10,12	835.911	876.629	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 28																
Primo Impalcato	44.283	34.165	174.883	8,12	843.700	884.797	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Impalcato Copertura	14.511	46.328	68.574	5,99	820.892	860.878	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
$V_{Ed,3}$ Taglio di progetto in direzione 3.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
N_{Ed} Sforzo normale sollecitante di progetto
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
$V_{Rd,f}$ Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
$V_{Rd,j}$ Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.
$V_{Rd,s}$ Resistenza a taglio per scorrimento.

Lv	$V_{Ed,3}$	$V_{Ed,2}$	N_{Ed}	CS	V_{Rcd}		$V_{Rsd,s}$		$V_{Rd,f}$		$V_{Rd,j}$		$V_{Rd,s}$	A_{sw}		s_{Asw}
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y	
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]

A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.
s_{Asw} Passo massimo staffe da normativa.

PILASTRI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Lv Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Pilastrata: Pilastrata 1																
Primo Impalcato																
	RAR	1,087	17,43	110.424	1.504	-8.660	16.03	SI	RAR	0,670	360,00	86.861	-758	7.885	NS	SI
	QPR	0,910	13,07	104.611	1.367	-6.433	14.35	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	2,163	17,43	44.316	28.417	4.975	8.05	SI	RAR	20,329	360,00	44.316	28.417	4.975	17.70	SI
	QPR	1,970	13,07	40.267	26.024	3.656	6.63	SI								
Pilastrata: Pilastrata 2																
Primo Impalcato																
	RAR	2,279	17,43	222.348	-1.166	19.484	7.64	SI	RAR	0,714	360,00	222.348	-1.166	19.484	NS	SI
	QPR	1,883	13,07	197.712	-172	15.220	6.94	SI								
Primo Impalcato																
	RAR	1,592	17,43	177.562	-6.764	-10.141	10.95	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,321	13,07	154.313	9.305	-2.623	9.89	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	0,984	17,43	116.944	-5.105	-4.888	17.71	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,841	13,07	109.051	-4.307	-3.346	15.54	SI								
Pilastrata: Pilastrata 3																
Primo Impalcato																
	RAR	1,349	17,43	236.093	-2.651	4.627	12.91	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,188	13,07	217.770	-1.146	3.885	11.00	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	0,896	17,43	112.663	-2.695	-5.824	19.46	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,804	13,07	106.391	-2.450	-4.837	16.25	SI								
Pilastrata: Pilastrata 4																
Primo Impalcato																
	RAR	1,123	17,43	274.230	-2.328	920	15.52	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,017	13,07	257.613	-1.595	546	12.85	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	0,769	17,43	115.250	4.157	-3.978	22.65	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,742	13,07	110.262	3.739	-4.081	17.61	SI								
Pilastrata: Pilastrata 5																
Primo Impalcato																
	RAR	1,340	17,43	275.368	-6.184	2.416	13.00	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,206	13,07	269.873	-3.482	2.046	10.84	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	0,721	17,43	116.109	5.074	-2.347	24.18	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,668	13,07	111.712	4.544	-1.992	19.58	SI								
Pilastrata: Pilastrata 6																
Primo Impalcato																
	RAR	1,441	17,43	275.718	-8.735	2.616	12.09	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,194	13,07	271.535	-2.813	2.157	10.95	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	0,793	17,43	117.713	5.217	-3.536	21.98	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,730	13,07	113.182	4.494	-3.130	17.90	SI								
Pilastrata: Pilastrata 7																
Primo Impalcato																
	RAR	1,638	17,43	131.014	-1.049	-21.804	10.63	SI	RAR	6,315	360,00	126.682	1.195	-21.937	57.00	SI
	QPR	1,475	13,07	122.512	-279	-19.760	8.86	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	2,005	17,43	65.501	1.481	33.188	8.69	SI	RAR	17,595	360,00	43.484	-2.087	-32.966	20.46	SI
	QPR	1,852	13,07	63.129	984	30.737	7.05	SI								
Pilastrata: Pilastrata 8																
Primo Impalcato																
	RAR	2,054	17,43	252.863	242	16.425	8.48	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,725	13,07	232.790	363	12.438	7.57	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	5,438	17,43	96.393	51.303	16.239	3.20	SI	RAR	102,790	360,00	96.393	51.303	16.239	3.50	SI
	QPR	4,932	13,07	88.577	47.025	13.065	2.65	SI								
Pilastrata: Pilastrata 9																
Primo Impalcato																
	RAR	2,566	17,43	398.915	-2.674	-12.588	6.79	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,184	13,07	371.415	-1.456	-8.768	5.98	SI								
Primo Impalcato																
	RAR	2,567	17,43	346.474	14.461	7.523	6.79	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,272	13,07	330.336	11.203	6.385	5.75	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,664	17,43	172.525	-1.393	13.890	10.47	SI	RAR	0,449	360,00	167.255	-1.257	14.248	NS	SI
	QPR	1,483	13,07	158.275	-1.191	12.089	8.81	SI								
Pilastrata: Pilastrata 10																
Primo Impalcato																

Lv Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
	RAR	2,171	17,43	459.943	-753	4.175	8.02	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,970	13,07	421.766	-608	3.508	6.63	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,574	17,43	172.482	4.947	12.700	11.07	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,425	13,07	157.948	4.799	11.247	9.17	SI								
Pilastrata: Pilastrata 11																
Primo Impalcato																
	RAR	1,992	17,43	475.332	-5.471	1.517	8.74	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,814	13,07	436.561	-4.556	1.403	7.20	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,299	17,43	194.555	14.859	-1.367	13.41	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,194	13,07	184.940	13.134	-1.183	10.95	SI								
Pilastrata: Pilastrata 12																
Primo Impalcato																
	RAR	2,165	17,43	476.098	5.279	4.938	8.05	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,944	13,07	437.035	4.846	3.700	6.72	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	0,899	17,43	176.870	-3.144	2.868	19.37	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,812	13,07	184.848	777	-2.223	16.10	SI								
Pilastrata: Pilastrata 13																
Primo Impalcato																
	RAR	2,170	17,43	469.102	5.213	5.565	8.03	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,898	13,07	430.281	4.962	3.192	6.88	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,142	17,43	197.273	-7.117	-3.414	15.26	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,036	13,07	182.513	-6.652	-2.724	12.61	SI								
Pilastrata: Pilastrata 14																
Primo Impalcato																
	RAR	2,764	17,43	221.585	-3.908	-35.280	6.30	SI	RAR	10,058	360,00	221.585	-3.908	-35.280	35.79	SI
	QPR	2,414	13,07	205.354	-2.282	-30.762	5.41	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	5,796	17,43	82.905	-8.573	-57.390	3.00	SI	RAR	144,710	360,00	82.905	-8.573	-57.390	2.48	SI
	QPR	5,244	13,07	76.768	-6.837	-52.782	2.49	SI								
Pilastrata: Pilastrata 15																
Primo Impalcato																
	RAR	3,001	17,43	437.595	-21.351	12.842	5.80	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,701	13,07	396.805	-17.591	12.458	4.84	SI								
Primo Impalcato																
	RAR	4,165	17,43	370.910	-9.730	47.955	4.18	SI	RAR	11,825	360,00	370.910	-9.730	47.955	30.44	SI
	QPR	3,656	13,07	342.397	-7.575	41.585	3.57	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	8,154	17,43	140.915	-5.000	87.255	2.13	SI	RAR	205,175	360,00	140.915	-5.000	87.255	1.75	SI
	QPR	7,405	13,07	130.600	-3.237	80.442	1.76	SI								
Pilastrata: Pilastrata 16																
Primo Impalcato																
	RAR	2,472	17,43	707.304	-3.055	-1.408	7.05	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,235	13,07	648.790	-2.170	-1.034	5.84	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,619	17,43	289.090	3.806	12.489	10.76	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,503	13,07	274.313	3.290	11.337	8.69	SI								
Pilastrata: Pilastrata 17																
Primo Impalcato																
	RAR	2,700	17,43	684.213	-8.487	-3.039	6.45	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,438	13,07	627.871	-7.195	-2.356	5.36	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,162	17,43	287.582	4.613	1.115	14.99	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,074	13,07	265.513	4.306	1.020	12.16	SI								
Pilastrata: Pilastrata 18																
Primo Impalcato																
	RAR	2,608	17,43	685.997	-7.262	-1.791	6.68	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,354	13,07	629.435	-6.036	-1.239	5.55	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,056	17,43	288.233	2.535	249	16.50	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,976	13,07	265.985	2.525	138	13.38	SI								
Pilastrata: Pilastrata 19																
Primo Impalcato																
	RAR	2,592	17,43	683.680	-7.791	-1.203	6.72	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,314	13,07	627.272	-5.766	-723	5.64	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,214	17,43	286.947	5.938	-1.324	14.35	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,124	13,07	264.930	5.619	-1.196	11.62	SI								
Pilastrata: Pilastrata 20																
Primo Impalcato																
	RAR	2,713	17,43	695.059	-9.756	-1.598	6.42	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,351	13,07	637.443	-5.576	-927	5.56	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,465	17,43	292.196	6.483	-6.065	11.89	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,365	13,07	269.415	6.172	-5.757	9.57	SI								
Pilastrata: Pilastrata 21																

Lv Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Primo Impalcato																
	RAR	3,399	17,43	325.517	1.490	-41.946	5.12	SI	RAR	7,202	360,00	325.517	1.490	-41.946	49.98	SI
	QPR	3,000	13,07	299.676	-169	-36.933	4.35	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	7,775	17,43	127.186	-3.406	-84.513	2.24	SI	RAR	201,018	360,00	127.186	-3.406	-84.513	1.79	SI
	QPR	7,116	13,07	117.482	-2.507	-77.926	1.83	SI								
Pilastrata: Pilastrata 22																
Primo Impalcato																
	RAR	2,900	17,43	243.228	-2.234	37.545	6.01	SI	RAR	9,456	360,00	243.228	-2.234	37.545	38.07	SI
	QPR	2,566	13,07	228.603	-491	33.304	5.09	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	7,815	17,43	110.721	-28.360	-62.466	2.23	SI	RAR	171,055	360,00	110.748	-28.301	-62.509	2.10	SI
	QPR	7,117	13,07	106.262	-25.860	-56.965	1.83	SI								
Pilastrata: Pilastrata 23																
Primo Impalcato																
	RAR	2,368	17,43	461.242	19.605	-1.027	7.36	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,133	13,07	428.801	16.261	-949	6.12	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,645	17,43	186.308	-17.752	7.353	10.59	SI	RAR	1,894	360,00	186.308	-17.752	7.353	NS	SI
	QPR	1,524	13,07	177.969	-16.008	6.729	8.57	SI								
Pilastrata: Pilastrata 24																
Primo Impalcato																
	RAR	2,125	17,43	450.765	13.359	-1.259	8.20	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,946	13,07	418.900	11.740	-1.071	6.71	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,222	17,43	181.681	-15.527	752	14.26	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,147	13,07	173.374	-14.278	708	11.40	SI								
Pilastrata: Pilastrata 25																
Primo Impalcato																
	RAR	2,153	17,43	451.786	14.108	-1.227	8.09	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,987	13,07	419.794	12.848	-1.047	6.57	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,268	17,43	182.200	-17.674	-157	13.74	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,181	13,07	173.894	-16.239	2	11.06	SI								
Pilastrata: Pilastrata 26																
Primo Impalcato																
	RAR	2,129	17,43	451.381	14.664	-382	8.18	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,956	13,07	419.432	13.108	-271	6.68	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,271	17,43	182.063	-15.824	-1.496	13.71	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,183	13,07	173.659	-14.525	-1.246	11.05	SI								
Pilastrata: Pilastrata 27																
Primo Impalcato																
	RAR	2,177	17,43	454.229	15.709	412	8.00	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,983	13,07	422.227	13.354	448	6.59	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,370	17,43	183.299	-15.662	-3.520	12.71	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,277	13,07	175.257	-14.237	-3.218	10.23	SI								
Pilastrata: Pilastrata 28																
Primo Impalcato																
	RAR	2,629	17,43	216.412	4.005	-32.981	6.62	SI	RAR	9,054	360,00	216.412	4.005	-32.981	39.76	SI
	QPR	2,345	13,07	201.113	2.595	-29.511	5.57	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	6,235	17,43	100.003	-12.756	58.571	2.79	SI	RAR	148,345	360,00	79.131	12.928	-56.424	2.42	SI
	QPR	5,701	13,07	96.178	-11.896	53.380	2.29	SI								

LEGENDA:

Lv	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti del pilastro al livello considerato.
Rinf.	Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
Id_{Cmb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc}	Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
$\sigma_{cd,amm}$	Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$	Sollecitazioni di progetto.
σ_{at}	Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$	Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio.
CS	Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato	[Si] = $\sigma_{cc} \leq \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \leq \sigma_{td,amm}$. [NO] = $\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$.

PILASTRI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Lv	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Pilastrata: Pilastrata 1													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	81.108	-606	6.387	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	81.048	-581	6.165	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									

Lv	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
-	FRQ	40.684	26.375	3.614	1,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	40.267	26.024	3.656	1,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 2													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	202.907	-533	16.144	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	197.712	-172	15.220	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	156.971	10.061	-2.881	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	154.313	9.305	-2.623	-0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	110.013	-4.508	-3.601	-0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	109.051	-4.307	-3.346	-0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 3													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	218.076	-1.159	3.994	-0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	217.770	-1.146	3.885	-0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	106.438	-2.778	-4.980	-0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	106.391	-2.450	-4.837	-0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 4													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	228.979	-3.452	690	-0,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	228.813	-3.396	677	-0,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	110.286	3.829	-4.107	-0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	110.262	3.739	-4.081	-0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 5													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	269.549	-4.002	2.097	-0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	241.073	-175	-2.355	-0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	88.971	-4.501	1.884	-0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	88.912	-4.405	1.845	-0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 6													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	270.918	-3.979	2.220	-0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	242.735	-239	-2.392	-0,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	90.488	-4.552	2.779	-0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	90.382	-4.347	2.739	-0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 7													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	123.833	-283	-20.318	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	122.512	-279	-19.760	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	40.742	-1.172	-31.297	1,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	40.329	-1.166	-30.988	1,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 8													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	232.745	295	12.903	-0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	232.790	363	12.438	-0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	89.648	47.697	13.134	2,71	2,36	1,7421 E-04	496	230	0,040	0,400	9,98	SI
-	QPR	88.577	47.025	13.065	2,67	2,36	1,718 E-04	497	230	0,040	0,300	7,58	SI
Pilastrata: Pilastrata 9													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	375.167	-1.846	-9.917	-0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	371.415	-1.456	-8.768	-1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	331.044	12.016	6.472	-0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	330.336	11.203	6.385	-0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	158.166	-1.192	12.403	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	158.275	-1.191	12.089	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 10													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	397.988	2.165	255	-1,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	398.203	2.139	125	-1,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	157.886	4.815	11.442	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	157.948	4.799	11.247	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 11													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	407.655	-5.784	-1.562	-1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	407.761	-5.699	-1.560	-1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	162.092	-13.496	693	-0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	162.140	-13.350	686	-0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 12													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									

Lv	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
-	FRQ	408.431	-7.262	-1.302	-1,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	408.235	-7.258	-1.123	-1,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	162.004	-2.855	2.407	-0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	162.048	-2.865	2.256	-0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 13													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	401.851	-6.621	-1.227	-1,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	401.481	-6.616	-771	-1,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	159.655	4.655	3.027	-0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	159.713	4.648	2.785	-0,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 14													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	208.576	-2.397	-32.012	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	205.354	-2.282	-30.762	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	100.583	7.306	50.933	2,53	2,36	2,5122 E-04	705	310	0,078	0,400	5,14	SI
-	QPR	99.568	7.289	50.744	2,52	2,36	2,5093 E-04	705	310	0,078	0,300	3,86	SI
Pilastrata: Pilastrata 15													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	404.795	-18.466	12.639	-0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	396.805	-17.591	12.458	-0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	347.661	-7.702	43.397	1,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	342.397	-7.575	41.585	1,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	154.956	-180	-73.442	3,24	2,36	3,5155 E-04	767	327	0,115	0,400	3,48	SI
-	QPR	153.400	-164	-73.076	3,23	2,36	3,5057 E-04	767	327	0,114	0,300	2,62	SI
Pilastrata: Pilastrata 16													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	619.907	-1.522	-626	-1,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	619.990	-1.244	-619	-1,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	251.492	-3.099	-11.558	-0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	251.513	-2.797	-11.576	-0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 17													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	627.891	-7.420	-2.383	-1,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	627.871	-7.195	-2.356	-1,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	265.537	4.368	1.012	-0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	265.513	4.306	1.020	-0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 18													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	629.464	-6.260	-1.268	-1,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	629.435	-6.036	-1.239	-1,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	243.175	-1.284	2	-0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	243.185	-1.208	-14	-0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 19													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	627.321	-6.278	-752	-1,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	627.272	-5.766	-723	-1,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	242.119	-3.743	1.098	-0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	242.130	-3.624	1.083	-0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 20													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	637.542	-6.809	-956	-1,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	637.443	-5.576	-927	-1,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	246.597	-4.466	5.872	-0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	246.615	-4.252	5.859	-0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 21													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	304.370	-181	-38.344	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	299.676	-169	-36.933	0,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	141.812	3.296	72.741	3,36	2,36	3,5992 E-04	741	319	0,115	0,400	3,48	SI
-	QPR	140.282	3.301	72.404	3,35	2,36	3,5912 E-04	741	319	0,115	0,300	2,61	SI
Pilastrata: Pilastrata 22													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	231.531	-825	34.495	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	228.603	-491	33.304	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									

Lv	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
-	FRQ	107.176	-25.920	-57.160	3,48	2,36	2,9321 E-04	605	283	0,083	0,400	4,83	SI
-	QPR	106.262	-25.860	-56.965	3,47	2,36	2,9277 E-04	606	283	0,083	0,300	3,62	SI
Pilastrata: Pilastrata 23													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	428.692	16.890	-933	-0,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	428.801	16.261	-949	-0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	177.880	-16.282	6.827	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	177.969	-16.008	6.729	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 24													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	418.846	12.048	-1.046	-1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	418.900	11.740	-1.071	-1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	150.583	12.768	-451	-0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	150.574	12.731	-419	-0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 25													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	419.760	13.016	-1.025	-0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	419.794	12.848	-1.047	-0,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	173.903	-16.531	-20	-0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	173.894	-16.239	2	-0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 26													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	419.387	13.363	-247	-1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	419.432	13.108	-271	-1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	150.895	12.754	1.263	-0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	150.859	12.655	1.216	-0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 27													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	422.148	13.870	507	-0,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	422.227	13.354	448	-1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	152.521	12.704	3.320	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	152.457	12.495	3.270	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 28													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	203.886	2.691	-30.521	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	201.113	2.595	-29.511	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	97.042	-11.931	53.559	2,84	2,36	1,2382 E-04	229	222	0,028	0,400	14,53	SI
-	QPR	96.178	-11.896	53.380	2,83	2,36	1,233 E-04	228	222	0,027	0,300	10,97	SI

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti del pilastro al livello considerato.
AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.
$\sigma_{ct,f}$ Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
ε_{sm} Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
A_e Area efficace del calcestruzzo teso.
Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.
W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.
CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
Verificato [SI] = $W_d \leq W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

PILASTRI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)

Lv	$\%L_{LI}$	L_{LI}	Dir	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	CS	Note
	[%]	[m]		[N·m]	[N·m]		[N]	[N]	[N]	[N]		
Pilastrata: Pilastrata 1												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	174.551	-174.551	1,1	88.512	88.512	0	0	3,51	GR
			Y	174.551	-174.551		88.512	88.512	0	0	3,51	
	100%		X	171.452	-171.452		88.512	88.512	0	0	3,51	
			Y	171.452	-171.452		88.512	88.512	0	0	3,51	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	160.556	-160.556	1,1	106.145	106.145	0	0	2,93	GR
			Y	160.556	-160.556		106.145	106.145	0	0	2,93	
	100%		X	157.880	-157.880		106.145	106.145	0	0	2,93	
			Y	157.880	-157.880		106.145	106.145	0	0	2,93	
Pilastrata: Pilastrata 2												
Primo Impalcato (a)	0%	2,50	X	198.603	-198.603	1,1	173.828	173.828	0	0	1,79	GR

Lv	%L_{LI}	L_{LI}	Dir	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	CS	Note
	[%]	[m]		[N·m]	[N·m]		[N]	[N]	[N]	[N]		
			Y	198.603	-198.603		173.828	173.828	0	0	1,79	
	100%		X	196.460	-196.460		173.828	173.828	0	0	1,79	
			Y	196.460	-196.460		173.828	173.828	0	0	1,79	
Primo Impalcato (b)	0%	1,40	X	188.960	-188.960	1,1	295.782	295.782	0	0	1,05	GR
			Y	188.960	-188.960		295.782	295.782	0	0	1,05	
	100%		X	187.490	-187.490		295.782	295.782	0	0	1,05	
			Y	187.490	-187.490		295.782	295.782	0	0	1,05	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	179.182	-179.182	1,1	118.440	118.440	0	0	2,62	GR
			Y	179.182	-179.182		118.440	118.440	0	0	2,62	
	100%		X	176.138	-176.138		118.440	118.440	0	0	2,62	
			Y	176.138	-176.138		118.440	118.440	0	0	2,62	
Pilastrata: Pilastrata 3												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	224.636	-224.636	1,1	114.079	114.079	0	0	2,72	GR
			Y	224.636	-224.636		114.079	114.079	0	0	2,72	
	100%		X	221.307	-221.307		114.079	114.079	0	0	2,72	
			Y	221.307	-221.307		114.079	114.079	0	0	2,72	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	202.023	-202.023	1,1	133.737	133.737	0	0	2,32	GR
			Y	202.023	-202.023		133.737	133.737	0	0	2,32	
	100%		X	199.189	-199.189		133.737	133.737	0	0	2,32	
			Y	199.189	-199.189		133.737	133.737	0	0	2,32	
Pilastrata: Pilastrata 4												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	207.539	-207.539	1,1	104.839	104.839	0	0	2,30	GR
			Y	311.015	-311.015		157.554	157.554	0	0	2,41	
	100%		X	202.285	-202.285		104.839	104.839	0	0	2,30	
			Y	304.878	-304.878		157.554	157.554	0	0	2,41	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	176.542	-176.542	1,1	116.244	116.244	0	0	2,08	GR
			Y	274.853	-274.853		181.428	181.428	0	0	2,09	
	100%		X	172.189	-172.189		116.244	116.244	0	0	2,08	
			Y	269.430	-269.430		181.428	181.428	0	0	2,09	
Pilastrata: Pilastrata 5												
Primo Impalcato	0%	4,40	X	209.615	-209.615	1,1	103.504	103.504	0	0	2,33	GR
			Y	313.457	-313.457		155.202	155.202	0	0	2,45	
	100%		X	204.400	-204.400		103.504	103.504	0	0	2,33	
			Y	307.351	-307.351		155.202	155.202	0	0	2,45	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	176.668	-176.668	1,1	112.908	112.908	0	0	2,14	GR
			Y	275.016	-275.016		176.208	176.208	0	0	2,15	
	100%		X	172.319	-172.319		112.908	112.908	0	0	2,14	
			Y	269.627	-269.627		176.208	176.208	0	0	2,15	
Pilastrata: Pilastrata 6												
Primo Impalcato	0%	4,40	X	210.020	-210.020	1,1	103.707	103.707	0	0	2,33	GR
			Y	313.930	-313.930		155.438	155.438	0	0	2,44	
	100%		X	204.808	-204.808		103.707	103.707	0	0	2,33	
			Y	307.821	-307.821		155.438	155.438	0	0	2,44	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	177.045	-177.045	1,1	113.150	113.150	0	0	2,13	GR
			Y	275.432	-275.432		176.507	176.507	0	0	2,15	
	100%		X	172.690	-172.690		113.150	113.150	0	0	2,13	
			Y	270.134	-270.134		176.507	176.507	0	0	2,15	
Pilastrata: Pilastrata 7												
Primo Impalcato	0%	4,40	X	194.746	-194.746	1,1	96.342	96.342	0	0	2,50	GR
			Y	296.056	-296.056		146.823	146.823	0	0	2,59	
	100%		X	190.623	-190.623		96.342	96.342	0	0	2,50	
			Y	291.237	-291.237		146.823	146.823	0	0	2,59	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	170.353	-170.353	1,1	109.134	109.134	0	0	2,21	GR
			Y	266.878	-266.878		171.078	171.078	0	0	2,22	
	100%		X	166.971	-166.971		109.134	109.134	0	0	2,21	
			Y	261.907	-261.907		171.078	171.078	0	0	2,22	
Pilastrata: Pilastrata 8												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	258.887	-258.887	1,1	131.802	131.802	0	0	2,36	GR
			Y	258.887	-258.887		131.802	131.802	0	0	2,36	
	100%		X	256.340	-256.340		131.802	131.802	0	0	2,36	
			Y	256.340	-256.340		131.802	131.802	0	0	2,36	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	236.662	-236.662	1,1	156.828	156.828	0	0	1,98	GR
			Y	236.662	-236.662		156.828	156.828	0	0	1,98	
	100%		X	233.822	-233.822		156.828	156.828	0	0	1,98	
			Y	233.822	-233.822		156.828	156.828	0	0	1,98	
Pilastrata: Pilastrata 9												
Primo Impalcato (a)	0%	2,50	X	233.895	-233.895	1,1	205.205	205.205	0	0	1,51	GR
			Y	233.895	-233.895		205.205	205.205	0	0	1,51	
	100%		X	232.481	-232.481		205.205	205.205	0	0	1,51	
			Y	232.481	-232.481		205.205	205.205	0	0	1,51	
Primo Impalcato (b)	0%	1,40	X	228.423	-228.423	1,1	358.228	358.228	0	0	1,00	GR
			Y	228.423	-228.423		358.228	358.228	0	0	1,00	
	100%		X	227.503	-227.503		358.228	358.228	0	0	1,00	
			Y	227.503	-227.503		358.228	358.228	0	0	1,00	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	203.466	-203.466	1,1	130.642	130.642	0	0	2,38	GR
			Y	203.466	-203.466		130.642	130.642	0	0	2,38	
	100%		X	200.337	-200.337		130.642	130.642	0	0	2,38	
			Y	200.337	-200.337		130.642	130.642	0	0	2,38	
Pilastrata: Pilastrata 10												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	269.468	-269.468	1,1	137.328	137.328	0	0	2,26	GR
			Y	269.468	-269.468		137.328	137.328	0	0	2,26	

Lv	%L_{LI}	L_{LI}	Dir	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	CS	Note
	[%]	[m]		[N·m]	[N·m]		[N]	[N]	[N]	[N]		
	100%		X	267.361	-267.361		137.328	137.328	0	0	2,26	
			Y	267.361	-267.361		137.328	137.328	0	0	2,26	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	236.538	-236.538	1,1	152.210	152.210	0	0	2,04	GR
			Y	236.538	-236.538		152.210	152.210	0	0	2,04	
	100%		X	233.930	-233.930		152.210	152.210	0	0	2,04	
			Y	233.930	-233.930		152.210	152.210	0	0	2,04	
Pilastrata: Pilastrata 11												
Primo Impalcato	0%	4,40	X	244.556	-244.556	1,1	121.103	121.103	0	0	1,99	GR
			Y	354.237	-354.237		175.755	175.755	0	0	2,16	
	100%		X	239.857	-239.857		121.103	121.103	0	0	1,99	
			Y	348.781	-348.781		175.755	175.755	0	0	2,16	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	193.106	-193.106	1,1	123.568	123.568	0	0	1,95	GR
			Y	294.135	-294.135		188.713	188.713	0	0	2,01	
	100%		X	188.832	-188.832		123.568	123.568	0	0	1,95	
			Y	289.159	-289.159		188.713	188.713	0	0	2,01	
Pilastrata: Pilastrata 12												
Primo Impalcato (a)	0%	4,40	X	244.694	-244.694	1,1	121.171	121.171	0	0	1,99	GR
			Y	354.385	-354.385		175.830	175.830	0	0	2,16	
	100%		X	239.990	-239.990		121.171	121.171	0	0	1,99	
			Y	348.935	-348.935		175.830	175.830	0	0	2,16	
Impalcato Copertura (a)	0%	3,40	X	193.019	-193.019	1,1	123.514	123.514	0	0	1,95	GR
			Y	294.040	-294.040		188.651	188.651	0	0	2,01	
	100%		X	188.751	-188.751		123.514	123.514	0	0	1,95	
			Y	289.062	-289.062		188.651	188.651	0	0	2,01	
Pilastrata: Pilastrata 13												
Primo Impalcato	0%	4,40	X	243.484	-243.484	1,1	120.563	120.563	0	0	2,00	GR
			Y	352.981	-352.981		175.119	175.119	0	0	2,17	
	100%		X	238.766	-238.766		120.563	120.563	0	0	2,00	
			Y	347.495	-347.495		175.119	175.119	0	0	2,17	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	192.709	-192.709	1,1	123.318	123.318	0	0	1,96	GR
			Y	293.683	-293.683		188.420	188.420	0	0	2,01	
	100%		X	188.455	-188.455		123.318	123.318	0	0	1,96	
			Y	288.706	-288.706		188.420	188.420	0	0	2,01	
Pilastrata: Pilastrata 14												
Primo Impalcato	0%	4,40	X	203.597	-203.597	1,1	100.475	100.475	0	0	2,40	GR
			Y	306.409	-306.409		151.655	151.655	0	0	2,50	
	100%		X	198.303	-198.303		100.475	100.475	0	0	2,40	
			Y	300.209	-300.209		151.655	151.655	0	0	2,50	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	174.512	-174.512	1,1	111.501	111.501	0	0	2,16	GR
			Y	272.495	-272.495		174.401	174.401	0	0	2,18	
	100%		X	170.127	-170.127		111.501	111.501	0	0	2,16	
			Y	266.563	-266.563		174.401	174.401	0	0	2,18	
Pilastrata: Pilastrata 15												
Primo Impalcato (a)	0%	2,74	X	241.345	-241.345	1,1	192.493	192.493	0	0	1,25	GR
			Y	350.499	-350.499		279.929	279.929	0	0	1,36	
	100%		X	238.138	-238.138		192.493	192.493	0	0	1,25	
			Y	346.778	-346.778		279.929	279.929	0	0	1,36	
Primo Impalcato (b)	0%	1,06	X	227.464	-227.464	1,1	470.423	470.423	0	0	1,00	GR
			Y	334.331	-334.331		691.943	691.943	0	0	1,00	
	100%		X	225.853	-225.853		470.423	470.423	0	0	1,00	
			Y	332.450	-332.450		691.943	691.943	0	0	1,00	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	185.765	-185.765	1,1	122.405	122.405	0	0	1,97	GR
			Y	285.571	-285.571		188.709	188.709	0	0	2,01	
	100%		X	181.451	-181.451		122.405	122.405	0	0	1,97	
			Y	280.557	-280.557		188.709	188.709	0	0	2,01	
Pilastrata: Pilastrata 16												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	391.952	-391.952	1,1	199.941	199.941	0	0	1,21	GR
			Y	489.195	-489.195		249.611	249.611	0	0	1,52	
	100%		X	389.636	-389.636		199.941	199.941	0	0	1,21	
			Y	486.559	-486.559		249.611	249.611	0	0	1,52	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	328.107	-328.107	1,1	210.973	210.973	0	0	1,14	GR
			Y	437.242	-437.242		281.828	281.828	0	0	1,35	
	100%		X	323.992	-323.992		210.973	210.973	0	0	1,14	
			Y	433.862	-433.862		281.828	281.828	0	0	1,35	
Pilastrata: Pilastrata 17												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	366.529	-366.529	1,1	186.926	186.926	0	0	1,29	GR
			Y	468.828	-468.828		239.042	239.042	0	0	1,59	
	100%		X	364.181	-364.181		186.926	186.926	0	0	1,29	
			Y	465.609	-465.609		239.042	239.042	0	0	1,59	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	302.762	-302.762	1,1	194.569	194.569	0	0	1,24	GR
			Y	412.720	-412.720		265.802	265.802	0	0	1,43	
	100%		X	298.634	-298.634		194.569	194.569	0	0	1,24	
			Y	408.850	-408.850		265.802	265.802	0	0	1,43	
Pilastrata: Pilastrata 18												
Primo Impalcato (a)	0%	4,30	X	366.696	-366.696	1,1	187.010	187.010	0	0	1,29	GR
			Y	468.993	-468.993		239.143	239.143	0	0	1,59	
	100%		X	364.342	-364.342		187.010	187.010	0	0	1,29	
			Y	465.838	-465.838		239.143	239.143	0	0	1,59	
Impalcato Copertura (a)	0%	3,40	X	302.919	-302.919	1,1	194.672	194.672	0	0	1,24	GR
			Y	412.864	-412.864		265.900	265.900	0	0	1,43	

Lv	%L_{LI}	L_{LI}	Dir	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	CS	Note
	[%]	[m]		[N·m]	[N·m]		[N]	[N]	[N]	[N]		
	100%		X	298.795	-298.795		194.672	194.672	0	0	1,24	
			Y	409.008	-409.008		265.900	265.900	0	0	1,43	
Pilastrata: Pilastrata 19												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	366.493	-366.493	1,1	186.906	186.906	0	0	1,29	GR
			Y	468.790	-468.790		239.017	239.017	0	0	1,59	
	100%		X	364.138	-364.138		186.906	186.906	0	0	1,29	
			Y	465.550	-465.550		239.017	239.017	0	0	1,59	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	302.640	-302.640	1,1	194.492	194.492	0	0	1,24	GR
			Y	412.605	-412.605		265.730	265.730	0	0	1,43	
	100%		X	298.518	-298.518		194.492	194.492	0	0	1,24	
			Y	408.742	-408.742		265.730	265.730	0	0	1,43	
Pilastrata: Pilastrata 20												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	367.471	-367.471	1,1	187.411	187.411	0	0	1,29	GR
			Y	469.787	-469.787		239.632	239.632	0	0	1,58	
	100%		X	365.137	-365.137		187.411	187.411	0	0	1,29	
			Y	466.958	-466.958		239.632	239.632	0	0	1,58	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	303.880	-303.880	1,1	195.294	195.294	0	0	1,24	GR
			Y	413.765	-413.765		266.483	266.483	0	0	1,42	
	100%		X	299.757	-299.757		195.294	195.294	0	0	1,24	
			Y	409.909	-409.909		266.483	266.483	0	0	1,42	
Pilastrata: Pilastrata 21												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	222.646	-222.646	1,1	112.615	112.615	0	0	2,14	GR
			Y	328.695	-328.695		166.657	166.657	0	0	2,28	
	100%		X	217.577	-217.577		112.615	112.615	0	0	2,14	
			Y	322.783	-322.783		166.657	166.657	0	0	2,28	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	183.139	-183.139	1,1	117.103	117.103	0	0	2,06	GR
			Y	282.518	-282.518		181.183	181.183	0	0	2,10	
	100%		X	178.816	-178.816		117.103	117.103	0	0	2,06	
			Y	277.503	-277.503		181.183	181.183	0	0	2,10	
Pilastrata: Pilastrata 22												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	207.212	-207.212	1,1	104.672	104.672	0	0	2,31	GR
			Y	310.641	-310.641		157.359	157.359	0	0	2,41	
	100%		X	201.959	-201.959		104.672	104.672	0	0	2,31	
			Y	304.491	-304.491		157.359	157.359	0	0	2,41	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	175.549	-175.549	1,1	115.577	115.577	0	0	2,09	GR
			Y	273.701	-273.701		180.578	180.578	0	0	2,10	
	100%		X	171.181	-171.181		115.577	115.577	0	0	2,09	
			Y	268.033	-268.033		180.578	180.578	0	0	2,10	
Pilastrata: Pilastrata 23												
Primo Impalcato	0%	4,40	X	265.176	-265.176	1,1	131.391	131.391	0	0	1,84	GR
			Y	373.019	-373.019		185.356	185.356	0	0	2,05	
	100%		X	260.388	-260.388		131.391	131.391	0	0	1,84	
			Y	368.403	-368.403		185.356	185.356	0	0	2,05	
Impalcato Copertura (a)	0%	3,40	X	214.485	-214.485	1,1	137.407	137.407	0	0	1,76	GR
			Y	319.291	-319.291		204.930	204.930	0	0	1,85	
	100%		X	210.227	-210.227		137.407	137.407	0	0	1,76	
			Y	314.128	-314.128		204.930	204.930	0	0	1,85	
Pilastrata: Pilastrata 24												
Primo Impalcato	0%	4,40	X	263.320	-263.320	1,1	130.455	130.455	0	0	1,85	GR
			Y	371.227	-371.227		184.452	184.452	0	0	2,06	
	100%		X	258.498	-258.498		130.455	130.455	0	0	1,85	
			Y	366.581	-366.581		184.452	184.452	0	0	2,06	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	213.347	-213.347	1,1	136.670	136.670	0	0	1,77	GR
			Y	317.900	-317.900		204.030	204.030	0	0	1,86	
	100%		X	209.088	-209.088		136.670	136.670	0	0	1,77	
			Y	312.739	-312.739		204.030	204.030	0	0	1,86	
Pilastrata: Pilastrata 25												
Primo Impalcato	0%	4,40	X	263.485	-263.485	1,1	130.536	130.536	0	0	1,85	GR
			Y	371.388	-371.388		184.534	184.534	0	0	2,06	
	100%		X	258.658	-258.658		130.536	130.536	0	0	1,85	
			Y	366.747	-366.747		184.534	184.534	0	0	2,06	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	213.467	-213.467	1,1	136.749	136.749	0	0	1,76	GR
			Y	318.057	-318.057		204.133	204.133	0	0	1,86	
	100%		X	209.212	-209.212		136.749	136.749	0	0	1,76	
			Y	312.900	-312.900		204.133	204.133	0	0	1,86	
Pilastrata: Pilastrata 26												
Primo Impalcato	0%	4,40	X	263.438	-263.438	1,1	130.515	130.515	0	0	1,85	GR
			Y	371.340	-371.340		184.514	184.514	0	0	2,06	
	100%		X	258.621	-258.621		130.515	130.515	0	0	1,85	
			Y	366.714	-366.714		184.514	184.514	0	0	2,06	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	213.433	-213.433	1,1	136.721	136.721	0	0	1,77	GR
			Y	317.998	-317.998		204.095	204.095	0	0	1,86	
	100%		X	209.159	-209.159		136.721	136.721	0	0	1,77	
			Y	312.840	-312.840		204.095	204.095	0	0	1,86	
Pilastrata: Pilastrata 27												
Primo Impalcato	0%	4,40	X	263.993	-263.993	1,1	130.794	130.794	0	0	1,85	GR
			Y	371.872	-371.872		184.780	184.780	0	0	2,05	
	100%		X	259.184	-259.184		130.794	130.794	0	0	1,85	
			Y	367.246	-367.246		184.780	184.780	0	0	2,05	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	213.938	-213.938	1,1	137.050	137.050	0	0	1,76	GR
			Y	318.626	-318.626		204.500	204.500	0	0	1,86	

Pilastri (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio

Lv	%L_{LI}	L_{LI}	Dir	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	CS	Note
	[%]	[m]		[N·m]	[N·m]		[N]	[N]	[N]	[N]		
	100%		X	209.672	-209.672		137.050	137.050	0	0	1,76	
			Y	313.465	-313.465		204.500	204.500	0	0	1,86	
Pilastrata: Pilastrata 28												
Primo Impalcato	0%	4,40	X	201.841	-201.841	1,1	99.593	99.593	0	0	2,42	GR
			Y	304.352	-304.352		150.624	150.624	0	0	2,52	
	100%		X	196.529	-196.529		99.593	99.593	0	0	2,42	
			Y	298.144	-298.144		150.624	150.624	0	0	2,52	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	173.484	-173.484	1,1	110.840	110.840	0	0	2,18	GR
			Y	271.260	-271.260		173.525	173.525	0	0	2,19	
	100%		X	169.112	-169.112		110.840	110.840	0	0	2,18	
			Y	265.090	-265.090		173.525	173.525	0	0	2,19	

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
%L_{LI} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
L_{LI} Lunghezza libera d'Inflessione.
Dir Direzione locale della sezione rispetto a cui è eseguita la verifica.
γ_{Rd} Coefficiente di sovraresistenza.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
Note GR = verifica eseguita con il taglio derivante dall'applicazione del criterio della Gerarchia delle Resistenze; SE = verifica eseguita con il taglio derivante da un'analisi con spettro elastico con q=1.
M_{Rd} Momento resistente del beam, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
$V_{Ed,GR}$ Taglio di calcolo dovuto all'applicazione del criterio di Gerarchia delle resistenze.
$V_{Ed,EL}$ Taglio di calcolo valutato attraverso un'analisi con spettro elastico con q=1.

DETTAGLI COSTRUTTIVI PER LA DUTTILITÀ - PILASTRI IN PRESENZA DI SISMA (Elevazione)

Dettagli Costruttivi per la Duttilità - Pilastri in Presenza di Sisma

Lv	$V_{sw,c}$	V_{nc}	ω_{wd}	α_n	α_s	ν_d	$\omega_{wd,min}$	CS	CS_{min}
	[cm²]	[cm²]							
Duttilità di curvatura richiesta allo SLV nelle direzioni X e Y: [$\mu_{\phi,x}$= 7,47; $\mu_{\phi,y}$= 6,80]									
Pilastrata: Pilastrata 1									
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	1,000	0,736	0,000	0,080	NS	1,180
Impalcato Copertura	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Pilastrata: Pilastrata 2									
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	1,000	0,736	0,000	0,080	NS	1,180
Impalcato Copertura	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Pilastrata: Pilastrata 3									
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	1,000	0,736	0,081	0,080	13,792	1,180
Impalcato Copertura	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Pilastrata: Pilastrata 4									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	0,789	0,720	0,087	0,080	17,960	2,328
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328
Pilastrata: Pilastrata 5									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	0,789	0,720	0,088	0,080	15,905	2,328
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328
Pilastrata: Pilastrata 6									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	0,789	0,720	0,092	0,080	12,498	2,328
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328
Pilastrata: Pilastrata 7									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	0,789	0,720	0,000	0,080	NS	2,328
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328
Pilastrata: Pilastrata 8									
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	1,000	0,736	0,000	0,080	NS	1,180
Impalcato Copertura	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Pilastrata: Pilastrata 9									
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Primo Impalcato	84,85	19589	0,103	1,000	0,756	0,085	0,080	11,362	1,287
Impalcato Copertura	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Pilastrata: Pilastrata 10									
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	1,000	0,736	0,129	0,080	2,421	1,180
Impalcato Copertura	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Pilastrata: Pilastrata 11									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	0,789	0,720	0,125	0,080	4,437	2,328
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328
Pilastrata: Pilastrata 12									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	0,789	0,720	0,123	0,080	3,684	2,328
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328
Pilastrata: Pilastrata 13									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	0,789	0,720	0,123	0,080	3,662	2,328
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328
Pilastrata: Pilastrata 14									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	0,789	0,720	0,083	0,080	25,964	2,328
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328
Pilastrata: Pilastrata 15									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328
Primo Impalcato	158,04	13447	0,279	0,789	0,809	0,100	0,080	14,602	3,492
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328
Pilastrata: Pilastrata 16									
Primo Impalcato	142,25	20170	0,168	0,748	0,720	0,167	0,080	2,066	2,096
Impalcato Copertura	142,25	20170	0,168	-	-	-	0,080	-	2,096
Pilastrata: Pilastrata 17									

Lv	$V_{sw,c}$ [cm³]	V_{nc} [cm³]	ω_{wd}	α_n	α_s	ν_d	$\omega_{wd,min}$	CS	CS_{min}
Primo Impalcato	142,25	20170	0,168	0,743	0,720	0,161	0,080	2,185	2,096
Impalcato Copertura	142,25	20170	0,168	-	-	-	0,080	-	2,096
Pilastrata: Pilastrata 18									
Primo Impalcato	142,25	20170	0,168	0,743	0,720	0,162	0,080	2,150	2,096
Impalcato Copertura	142,25	20170	0,168	-	-	-	0,080	-	2,096
Pilastrata: Pilastrata 19									
Primo Impalcato	142,25	20170	0,168	0,743	0,720	0,162	0,080	2,164	2,096
Impalcato Copertura	142,25	20170	0,168	-	-	-	0,080	-	2,096
Pilastrata: Pilastrata 20									
Primo Impalcato	142,25	20170	0,168	0,743	0,720	0,166	0,080	2,075	2,096
Impalcato Copertura	142,25	20170	0,168	-	-	-	0,080	-	2,096
Pilastrata: Pilastrata 21									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	0,789	0,720	0,094	0,080	11,422	2,328
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328
Pilastrata: Pilastrata 22									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	0,789	0,720	0,077	0,080	69,124	2,328
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328
Pilastrata: Pilastrata 23									
Primo Impalcato	142,25	20170	0,168	0,735	0,720	0,112	0,080	4,913	2,096
Impalcato Copertura	142,25	20170	0,168	-	-	-	0,080	-	2,096
Pilastrata: Pilastrata 24									
Primo Impalcato	142,25	20170	0,168	0,735	0,720	0,109	0,080	5,326	2,096
Impalcato Copertura	142,25	20170	0,168	-	-	-	0,080	-	2,096
Pilastrata: Pilastrata 25									
Primo Impalcato	142,25	20170	0,168	0,735	0,720	0,110	0,080	5,183	2,096
Impalcato Copertura	142,25	20170	0,168	-	-	-	0,080	-	2,096
Pilastrata: Pilastrata 26									
Primo Impalcato	142,25	20170	0,168	0,735	0,720	0,111	0,080	5,086	2,096
Impalcato Copertura	142,25	20170	0,168	-	-	-	0,080	-	2,096
Pilastrata: Pilastrata 27									
Primo Impalcato	142,25	20170	0,168	0,735	0,720	0,113	0,080	4,799	2,096
Impalcato Copertura	142,25	20170	0,168	-	-	-	0,080	-	2,096
Pilastrata: Pilastrata 28									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	0,789	0,720	0,000	0,080	NS	2,328
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328

LEGENDA:

Lv	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
$V_{sw,c}$	Volume delle staffe di confinamento
V_{nc}	Volume del nucleo confinato di calcestruzzo
ω_{wd}	Rapporto meccanico dell'armatura di confinamento
α_n	Coefficiente di efficacia del confinamento nel piano della sezione
α_s	Coefficiente di efficacia del confinamento nel piano verticale
ν_d	Forza assiale adimensionalizzata di progetto allo SLV
$\omega_{wd,min}$	Minimo rapporto meccanico dell'armatura di confinamento
CS	Coefficiente di sicurezza del rapporto meccanico dell'armatura trasversale di confinamento
CS_{min}	Coefficiente di sicurezza del rapporto meccanico minimo dell'armatura trasversale di confinamento

TRAVI (AC) - VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE (Elevazione) allo SLU

Travi (AC) - Verifiche a pressoflessione

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$ [%]	N_{Ed} [N]	V_{Ed} [N]	$M_{Ed,3}$ [N·m]	CS	Tp Vr	$M_{c,Rd}$ [N·m]	$V_{c,Rd}$ [N]	ρ	A_v [mm²]	t_w [mm]	$N_{pl,Rd}$ [N]
Primo Impalcato							**Primo Impalcato**					
Trave Acciaio 9b-12b	0%	16.673	16.250	13.377	5,71	PLS	76.443	303.745	0,000	2.009	9,00	979.478
	25,0%	32.372	11.134	1.942	39,35	PLS	76.411	303.745	0,000	2.009	9,00	979.478
	50,0%	21.053	8.600	6.573	11,63	PLS	76.434	303.745	0,000	2.009	9,00	979.478
	75,0%	13.904	4.430	12.060	6,34	PLS	76.448	303.745	0,000	2.009	9,00	979.478
	100,0 %	15.066	2.364	16.553	4,62	PLS	76.446	303.745	0,000	2.009	9,00	979.478
Trave Acciaio 13b-P3	0%	22.375	407	1.226	14,00	PLS	17.158	338.258	0,000	2.237	12,50	980.676
	25,0%	25.842	2.576	8.586	8,90	PLS	76.424	303.745	0,000	2.009	9,00	980.676
	50,0%	29.333	-3.451	8.137	9,39	PLS	76.417	303.745	0,000	2.009	9,00	980.676
	75,0%	41.735	-4.463	1.904	40,12	PLS	76.392	303.745	0,000	2.009	9,00	980.676
	100,0 %	36.436	-15.627	11.576	6,60	PLS	76.403	303.745	0,000	2.009	9,00	980.676
Trave Acciaio 10b-15	0%	82.502	4.807	4.154	18,24	PLS	75.754	303.745	0,000	2.009	9,00	980.676
	25,0%	83.425	3.248	3.931	19,27	PLS	75.737	303.745	0,000	2.009	9,00	980.676
	50,0%	84.500	1.433	3.239	23,38	PLS	75.717	303.745	0,000	2.009	9,00	980.676
	75,0%	34.348	-4.098	1.761	43,39	PLS	76.407	303.745	0,000	2.009	9,00	980.676
	100%	41.041	-7.667	2.027	37,69	PLS	76.393	303.745	0,000	2.009	9,00	980.676
Trave Acciaio 12b-13b	0%	16.657	5.776	13.582	5,63	PLS	76.443	303.745	0,000	2.009	9,00	979.478
	25,0%	23.695	-2.403	13.005	5,88	PLS	76.428	303.745	0,000	2.009	9,00	979.478
	50,0%	23.561	-5.527	11.070	6,90	PLS	76.429	303.745	0,000	2.009	9,00	979.478
	75,0%	22.831	-8.424	7.741	9,87	PLS	76.430	303.745	0,000	2.009	9,00	979.478
	100,0 %	22.831	-1.949	1.761	9,32	PLS	16.410	338.258	0,000	2.237	12,50	979.478
Trave Acciaio 13b-14b	0%	-2.313	818	687	9,49	PLS	6.521	224.920	0,000	1.487	19,00	597.140
	25,0%	-2.319	-7.884	2.466	14,44	PLS	35.619	159.309	0,000	1.054	6,30	597.140
	50,0%	-2.319	-8.209	5.548	6,42	PLS	35.619	159.309	0,000	1.054	6,30	597.140
	75,0%	-2.320	-8.531	8.754	4,07	PLS	35.619	159.309	0,000	1.054	6,30	597.140
	100%	-2.320	-8.757	12.075	2,95	PLS	35.619	159.309	0,000	1.054	6,30	597.140
Trave Acciaio 12b-15	0%	13.423	9.884	16.977	2,10	PLS	35.619	159.309	0,000	1.054	6,30	597.140
	25,0%	13.423	9.702	12.613	2,82	PLS	35.619	159.309	0,000	1.054	6,30	597.140

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	N_{Ed}	V_{Ed}	$M_{Ed,3}$	CS	Tp Vr	$M_{c,Rd}$	$V_{c,Rd}$	ρ	A_v	t_w	$N_{pl,Rd}$
	[%]	[N]	[N]	[N·m]			[N·m]	[N]		[mm²]	[mm]	[N]
	50,0%	13.423	9.515	9.355	3,81	PLS	35.619	159.309	0,000	1.054	6,30	597.140
	75,0%	2.479	-13.895	12.618	2,82	PLS	35.619	159.309	0,000	1.054	6,30	597.140
	100%	2.479	-14.188	17.381	2,05	PLS	35.619	159.309	0,000	1.054	6,30	597.140

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
N_{Ed} Sforzo normale di progetto.
V_{Ed} Taglio di progetto utilizzato per il calcolo di ρ .
$M_{Ed,3}$ Momento flettente di progetto intorno a 3.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
Tp Vr Tipo di verifica considerata: "PLS" = con Modulo di resistenza plastico; "ELA" = con modulo di resistenza elastico; "EFF" = con modulo di resistenza efficace.
$M_{c,Rd}$ Momento resistente.
$V_{c,Rd}$ Taglio resistente.
ρ Coefficiente riduttivo per presenza di taglio.
A_v Area resistente a taglio.
t_w Spessore anima resistente a taglio.
$N_{pl,Rd}$ Resistenza plastica a Sforzo Normale.

TRAVI (AC) - VERIFICHE A TAGLIO (Elevazione) per pressoflessione retta allo SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	CS	A_v	$\tau_{T,Ed}$	V_{Ed}	$V_{c,Rd}$	P. Vrf.
	[%]		[mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	
Primo Impalcato					**Primo Impalcato**		
Trave Acciaio 9b-12b	0%	18,54	2.009	2,80	16.257	301.485	-
	25,0%	23,47	2.009	2,80	12.843	301.485	-
	50,0%	33,64	2.009	1,89	8.984	302.222	-
	75,0%	44,20	2.009	1,89	6.837	302.222	-
	100,0%	63,35	2.009	1,89	4.771	302.222	-
Trave Acciaio 13b-P3	0%	34,92	2.009	1,82	8.656	302.275	-
	25,0%	NS	2.009	1,82	2.671	302.275	-
	50,0%	87,59	2.009	1,82	-3.451	302.275	-
	75,0%	31,75	2.009	1,82	-9.520	302.275	-
	100,0%	19,34	2.009	1,82	-15.631	302.275	-
Trave Acciaio 10b-15	0%	49,13	2.009	0,13	6.180	303.640	-
	25,0%	93,47	2.009	0,20	3.248	303.588	-
	50,0%	NS	2.009	0,20	-1.987	303.588	-
	75,0%	74,06	2.009	0,13	-4.100	303.640	-
	100%	39,50	2.009	0,13	-7.688	303.640	-
Trave Acciaio 12b-13b	0%	52,25	2.009	2,41	5.776	301.801	-
	25,0%	44,58	2.009	2,41	-6.770	301.801	-
	50,0%	36,03	2.009	2,41	-8.376	301.801	-
	75,0%	30,23	2.009	2,41	-9.984	301.801	-
	100,0%	25,89	2.009	0,85	-11.707	303.063	-
Trave Acciaio 13b-14b	0%	21,01	1.054	0,71	-7.570	159.009	-
	25,0%	20,17	1.054	0,71	-7.885	159.009	-
	50,0%	19,37	1.054	0,71	-8.210	159.009	-
	75,0%	18,64	1.054	0,71	-8.531	159.009	-
	100%	18,16	1.054	0,71	-8.757	159.009	-
Trave Acciaio 12b-15	0%	6,92	1.054	0,71	-22.988	159.009	-
	25,0%	6,86	1.054	0,71	-23.170	159.009	-
	50,0%	6,81	1.054	0,71	-23.357	159.009	-
	75,0%	6,76	1.054	0,71	-23.531	159.009	-
	100%	6,71	1.054	0,71	-23.691	159.009	-

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
A_v Area resistente a taglio.
$\tau_{T,Ed}$ Tensione tangenziale di calcolo per torsione.
V_{Ed} Taglio di progetto.
$V_{c,Rd}$ Taglio resistente.
P. Vrf. Piano di minima resistenza.

TRAVI (AC) - VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE (Elevazione) allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	N_{Ed}	V_{Ed}	$M_{Ed,3}$	CS	Tp Vr	$M_{c,Rd}$	$V_{c,Rd}$	ρ	A_v	t_w	$N_{pl,Rd}$
	[%]	[N]	[N]	[N·m]			[N·m]	[N]		[mm²]	[mm]	[N]
Primo Impalcato							**Primo Impalcato**					
Trave Acciaio 9b-12b	0%	30.813	12.711	11.262	7,12	PLS	80.238	318.932	0,000	2.009	9,00	979.478
	25,0%	31.793	10.968	1.910	42,01	PLS	80.236	318.932	0,000	2.009	9,00	979.478
	50,0%	12.119	6.411	5.797	13,85	PLS	80.276	318.932	0,000	2.009	9,00	979.478
	75,0%	13.326	4.264	11.833	6,78	PLS	80.273	318.932	0,000	2.009	9,00	979.478
	100,0%	14.488	2.198	16.196	4,96	PLS	80.271	318.932	0,000	2.009	9,00	979.478
Trave Acciaio 13b-P3	0%	51.637	4.939	4.423	18,13	PLS	80.193	318.932	0,000	2.009	9,00	980.676
	25,0%	37.681	2.279	6.189	12,96	PLS	80.224	318.932	0,000	2.009	9,00	980.676

Travi (AC) - Verifiche a pressoflessione

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	N_{Ed}	V_{Ed}	$M_{Ed,3}$	CS	Tp Vr	$M_{c,Rd}$	$V_{c,Rd}$	ρ	A_v	t_w	$N_{pl,Rd}$
	[%]	[N]	[N]	[N·m]			[N·m]	[N]		[mm²]	[mm]	[N]
	50,0%	39.442	-762	4.827	16,62	PLS	80.220	318.932	0,000	2.009	9,00	980.676
	75,0%	40.000	-4.512	1.759	45,61	PLS	80.219	318.932	0,000	2.009	9,00	980.676
	100,0 %	41.785	-7.594	7.862	10,20	PLS	80.216	318.932	0,000	2.009	9,00	979.478
Trave Acciaio 10b-15	0%	79.328	4.693	3.906	20,40	PLS	79.677	318.932	0,000	2.009	9,00	980.676
	25,0%	80.251	3.134	3.757	21,20	PLS	79.660	318.932	0,000	2.009	9,00	980.676
	50,0%	81.326	1.319	3.137	25,39	PLS	79.640	318.932	0,000	2.009	9,00	980.676
	75,0%	70.480	-662	1.472	54,24	PLS	79.842	318.932	0,000	2.009	9,00	980.676
	100%	65.647	-2.803	1.574	50,78	PLS	79.932	318.932	0,000	2.009	9,00	980.676
Trave Acciaio 12b-13b	0%	16.437	5.529	13.279	6,04	PLS	80.267	318.932	0,000	2.009	9,00	979.478
	25,0%	16.437	4.035	10.496	7,65	PLS	80.267	318.932	0,000	2.009	9,00	979.478
	50,0%	16.437	2.429	6.937	11,57	PLS	80.267	318.932	0,000	2.009	9,00	979.478
	75,0%	15.949	-935	5.087	15,78	PLS	80.268	318.932	0,000	2.009	9,00	979.478
	100,0 %	15.949	-653	1.147	15,14	PLS	17.363	355.171	0,000	2.237	12,50	979.478
Trave Acciaio 13b-14b	0%	-753	442	378	18,12	PLS	6.848	236.166	0,000	1.487	19,00	597.140
	25,0%	-753	-2.366	2.053	18,22	PLS	37.400	167.274	0,000	1.054	6,30	597.140
	50,0%	-753	-2.545	2.993	12,50	PLS	37.400	167.274	0,000	1.054	6,30	597.140
	75,0%	-819	-2.981	4.736	7,90	PLS	37.400	167.274	0,000	1.054	6,30	597.140
	100%	-819	-3.114	7.005	5,34	PLS	37.400	167.274	0,000	1.054	6,30	597.140
Trave Acciaio 12b-15	0%	12.888	9.084	16.178	2,31	PLS	37.400	167.274	0,000	1.054	6,30	597.140
	25,0%	12.888	8.902	12.085	3,09	PLS	37.400	167.274	0,000	1.054	6,30	597.140
	50,0%	12.888	8.715	9.098	4,11	PLS	37.400	167.274	0,000	1.054	6,30	597.140
	75,0%	9.698	6.227	6.676	5,60	PLS	37.400	167.274	0,000	1.054	6,30	597.140
	100%	9.698	6.067	14.414	2,59	PLS	37.400	167.274	0,000	1.054	6,30	597.140

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
N_{Ed} Sforzo normale di progetto.
V_{Ed} Taglio di progetto utilizzato per il calcolo di ρ .
$M_{Ed,3}$ Momento flettente di progetto intorno a 3.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
Tp Vr Tipo di verifica considerata: "PLS" = con Modulo di resistenza plastico; "ELA" = con modulo di resistenza elastico; "EFF" = con modulo di resistenza efficace.
$M_{c,Rd}$ Momento resistente.
$V_{c,Rd}$ Taglio resistente.
ρ Coefficiente riduttivo per presenza di taglio.
A_v Area resistente a taglio.
t_w Spessore anima resistente a taglio.
$N_{pl,Rd}$ Resistenza plastica a Sforzo Normale.

TRAVI (AC) - VERIFICHE A TAGLIO (Elevazione) per pressoflessione retta allo SLD

Travi (AC) - Verifiche a taglio

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	CS	A_v	$\tau_{T,Ed}$	V_{Ed}	$V_{c,Rd}$	P. Vrf.
	[%]		[mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	
Primo Impalcato					**Primo Impalcato**		
Trave Acciaio 9b-12b	0%	24,97	2.009	1,89	12.711	317.410	-
	25,0%	28,94	2.009	1,89	10.968	317.410	-
	50,0%	36,00	2.009	1,89	8.818	317.410	-
	75,0%	47,58	2.009	1,89	6.671	317.410	-
	100,0%	68,93	2.009	1,89	4.605	317.410	-
Trave Acciaio 13b-P3	0%	60,05	2.009	0,91	5.299	318.198	-
	25,0%	NS	2.009	0,91	2.279	318.198	-
	50,0%	NS	2.009	0,91	-2.656	318.198	-
	75,0%	55,66	2.009	0,91	-5.717	318.198	-
	100,0%	36,16	2.009	0,91	-8.799	318.198	-
Trave Acciaio 10b-15	0%	67,93	2.009	0,20	4.693	318.775	-
	25,0%	NS	2.009	0,20	3.134	318.775	-
	50,0%	NS	2.009	0,20	-1.873	318.775	-
	75,0%	86,48	2.009	0,20	-3.686	318.775	-
	100%	57,98	2.009	0,20	-5.498	318.775	-
Trave Acciaio 12b-13b	0%	57,35	2.009	2,28	5.529	317.094	-
	25,0%	48,61	2.009	2,28	-6.523	317.094	-
	50,0%	39,01	2.009	2,28	-8.129	317.094	-
	75,0%	32,57	2.009	2,28	-9.737	317.094	-
	100,0%	28,23	2.009	2,28	-11.234	317.094	-
Trave Acciaio 13b-14b	0%	31,46	1.054	0,36	-5.313	167.124	-
	25,0%	30,45	1.054	0,36	-5.488	167.124	-
	50,0%	29,49	1.054	0,36	-5.667	167.124	-
	75,0%	28,60	1.054	0,36	-5.844	167.124	-
	100%	27,96	1.054	0,36	-5.977	167.124	-
Trave Acciaio 12b-15	0%	7,53	1.054	0,71	-22.188	166.974	-
	25,0%	7,46	1.054	0,71	-22.370	166.974	-
	50,0%	7,40	1.054	0,71	-22.557	166.974	-
	75,0%	7,35	1.054	0,71	-22.731	166.974	-
	100%	7,29	1.054	0,71	-22.891	166.974	-

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
A_v Area resistente a taglio.
$\tau_{T,Ed}$ Tensione tangenziale di calcolo per torsione.

Travi (AC) - Verifiche a taglio

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	CS	A_v	$\tau_{T,Ed}$	V_{Ed}	$V_{c,Rd}$	P. Vrf.
	[%]		[mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	

V_{Ed} Taglio di progetto.
$V_{c,Rd}$ Taglio resistente.
P. Vrf. Piano di minima resistenza.

TRAVI (AC) - VERIFICA DI SNELLEZZA (Elevazione)

Travi - VERIFICA DI SNELLEZZA

Id	P/S	L_0	i	λ_0	$\lambda_{0,lim}$	CS
		[mm]	[mm]			
Primo Impalcato				**Primo Impalcato**		
Trave Acciaio 9b-12b	P	3.117	22,94	136	200	1,47
Trave Acciaio 13b-P3	P	4.138	22,94	180	200	1,11
Trave Acciaio 10b-15	P	2.554	22,94	111	200	1,80
Trave Acciaio 12b-13b	P	1.943	22,94	85	200	2,35
Trave Acciaio 13b-14b	P	1.532	15,49	99	200	VNR
Trave Acciaio 12b-15	P	1.357	15,49	88	200	2,27

LEGENDA:
Id Identificativo dell'elemento.
P/S Tipologia trave acciaio: Principale (P) o Secondaria (S)
L_0 Lunghezza di inflessione
i Raggio d'inerzia
λ_0 Snellezza
$\lambda_{0,lim}$ Snellezza limite
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI (AC) - VERIFICHE INSTABILITÀ A PRESSOFLESSIONE DEVIATA (Elevazione)

Travi (AC) - Verifiche instabilità a pressoflessione deviata

Id_{Tr}	$N_{eq,Ed}$	$M_{eq,Ed,3}$	$M_{eq,Ed,2}$	CS	P. Vrf.	L_{Cr}	Dir	L_N	λ_{LT}	α	ϕ	χ	β	k_c	χ_{LT}	N_{cr}
	[N]	[N·m]	[N·m]			[m]		[m]								[N]
Primo Impalcato									**Primo Impalcato**							
Trave Acciaio 9b-12b	12.788	-12.415	1.101	2,41	Piano XX	3,12	x-x	3,12	0,872	0,490	0,644	0,885	1,000	0,910	0,537	420.248
							y-y	3,12	0,213	0,490	2,058	0,295	1,000	0,910	1,000	
Trave Acciaio 13b-P3	56.906	5.872	-524	1,89	Piano XX	4,14	x-x	4,14	1,028	0,490	0,747	0,808	1,000	0,910	0,453	238.415
							y-y	4,14	0,250	0,490	3,117	0,184	1,000	0,910	1,000	
Trave Acciaio 10b-15	84.574	3.116	70	3,43	Piano XX	2,55	x-x	2,55	0,772	0,490	0,596	0,925	1,000	0,900	0,597	626.181
							y-y	2,55	0,188	0,490	1,586	0,397	1,000	0,910	1,000	
Trave Acciaio 12b-13b	23.695	-12.382	811	3,02	Piano XX	1,94	x-x	1,94	0,644	0,490	0,551	0,967	1,000	0,940	0,680	1.081.093
							y-y	1,94	0,104	0,490	1,166	0,554	1,000	0,619	1,000	
Trave Acciaio 13b-14b	-2.319	9.056	-275	3,23	Piano XX	1,53	x-x	1,53	0,578	0,210	0,546	1,000	1,000	0,910	0,937	483.087
							y-y	1,53	0,097	0,340	1,309	1,000	1,000	0,624	1,000	
Trave Acciaio 12b-15	2.480	13.036	-317	2,30	Piano XX	1,36	x-x	1,36	0,529	0,210	0,534	0,990	1,000	0,910	0,964	615.944
							y-y	1,36	0,088	0,340	1,146	0,591	1,000	0,615	1,000	

LEGENDA:
Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$N_{eq,Ed}$ Sforzo Normale equivalente di progetto.
$M_{eq,Ed,3}$ Momento equivalente di progetto intorno a 3.
$M_{eq,Ed,2}$ Momento equivalente di progetto intorno a 2.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
P. Vrf. Piano di minima resistenza.
L_{Cr} Lunghezza di libera inflessione laterale, misurata tra due ritegni torsionali successivi.
L_N Luce libera di inflessione.
λ_{LT} Coefficiente di snellezza normalizzata (per il calcolo di Φ_{LT}).
α Fattore di imperfezione.
ϕ Coefficiente per il calcolo di χ
χ Coefficiente di riduzione per instabilità a compressione
β Coefficiente di riduzione della luce libera di inflessione.
k_c Coefficiente per il calcolo di χ_{LT}
χ_{LT} Coefficiente di riduzione ai fini dell'instabilità flessotorsionale.
N_{cr} Sforzo Normale Critico Euleriano.

TRAVI (AC) - VERIFICHE DI DEFORMABILITÀ ALLO SLE (Elevazione)

Travi (AC) - Verifiche di deformabilità allo SLE

Id_{Tr}	Carichi Permanenti + Variabili			Carichi Variabili		
	CS	δ_{max}	δ_{amm}	CS	δ_{max}	δ_{amm}
		[cm]	[cm]		[cm]	[cm]
Primo Impalcato				**Primo Impalcato**		
Trave Acciaio 9b-12b	15,39	0,0810	1,2468	21,01	0,0494	1,0390
Trave Acciaio 13b-P3	12,10	0,1368	1,6553	14,97	0,0922	1,3794
Trave Acciaio 10b-15	48,11	0,0212	1,0214	61,82	0,0138	0,8512
Trave Acciaio 12b-13b	12,96	0,0600	0,7774	17,04	0,0380	0,6478
Trave Acciaio 13b-14b	10,82	0,0566	0,6128	13,77	0,0371	0,5106
Trave Acciaio 12b-15	8,23	0,0660	0,5427	10,87	0,0416	0,4522

LEGENDA:
Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
δ_{max} Spostamento allo SLE.
δ_{amm} Spostamento Differenziale ammissibile.

Pareti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
Primo Impalcato					**Parete P3-P4**											**Parete P3-P4**			
P	A	00095	0	0	0,20106	0,20106	-	00096	135.634	169.811	0,20106	0,20106	1,04	00105	94.703	166.317	0,20106	0,20106	1,11
	P		94.741	63.294	0,20106	0,20106	2,92		135.634	312.601	0,40212	0,40212	1,25		94.703	135.634	0,20106	0,20106	1,36
S	A		109.462	17.448	0,20106	0,20106	10,48		130.784	141.769	0,28149	0,28149	1,68		51.080	57.997	0,20106	0,20106	3,27
	P		109.462	31.116	0,20106	0,20106	5,88		130.784	182.422	0,33510	0,33510	1,79		51.080	43.668	0,20106	0,20106	4,35
P	A	00106	19.125	137.025	0,20106	0,20106	1,41	00151	41.556	147.135	0,20106	0,20106	1,30	00152	81.943	137.625	0,20106	0,20106	1,35
	P		19.125	122.945	0,20106	0,20106	1,58		41.556	135.133	0,20106	0,20106	1,41		81.943	138.624	0,20106	0,20106	1,34
S	A		-28.752	59.115	0,20106	0,20106	3,37		13.456	52.963	0,20106	0,20106	3,67		14.070	51.661	0,20106	0,20106	3,76
	P		-28.752	49.759	0,20106	0,20106	4,01		13.456	47.617	0,20106	0,20106	4,08		14.070	51.492	0,20106	0,20106	3,77
P	A	00153	96.849	165.911	0,20106	0,20106	1,11	00154	-41.171	77.613	0,20106	0,20106	2,59	00155	0	0	0,20106	0,20106	-
	P		96.849	168.150	0,20106	0,20106	1,10		-41.171	95.765	0,20106	0,20106	2,10		268.596	29.565	0,20106	0,20106	5,54
S	A		8.160	61.426	0,20106	0,20106	3,18		-35.872	5.109	0,20106	0,19616	38,31		69.809	15.112	0,20106	0,19749	12,20
	P		8.160	60.198	0,20106	0,20106	3,24		-35.872	7.214	0,20106	0,19616	27,13		69.809	23.630	0,20106	0,19749	7,80
P	A	00156	-9.260	9.937	0,20106	0,20106	19,84	00157	74.837	2.671	0,20106	0,20106	70,03	00158	50.253	1.386	0,20106	0,20106	NS
	P		-9.260	20.509	0,20106	0,20106	9,61		74.837	4.215	0,20106	0,20106	44,38		50.253	3.275	0,20106	0,20106	58,02
S	A		-47.182	511	0,20106	0,19622	NS		3.829	8.807	0,20106	0,20106	22,21		55.225	4.348	0,20106	0,20106	43,56
	P		-47.182	5.697	0,20106	0,19622	34,60		3.829	9.848	0,20106	0,20106	19,86		55.225	1.052	0,20106	0,20106	NS
P	A	00159	84.669	35.399	0,20106	0,20106	5,25	00160	116.279	90.904	0,20106	0,20106	2,00	00407	33.587	118.114	0,20106	0,20106	1,63
	P		84.669	52.914	0,20106	0,20106	3,51		116.279	90.752	0,20106	0,20106	2,01		33.587	123.531	0,20106	0,20106	1,55
S	A		-8.229	5.918	0,20106	0,20106	33,29		14.934	6.143	0,20106	0,19692	30,99		-7.838	27.593	0,20106	0,20106	7,14
	P		-8.229	10.141	0,20106	0,20106	19,43		14.934	7.727	0,20106	0,19692	24,63		-7.838	23.738	0,20106	0,20106	8,30
P	A	00408	0	0	0,20106	0,20106	-	00409	68.198	14.872	0,20106	0,20106	12,63	00410	78.692	109.781	0,20106	0,20106	1,70
	P		136.483	42.652	0,40212	0,40212	5,39		68.198	34.728	0,20106	0,20106	5,41		78.692	102.831	0,20106	0,20106	1,81
S	A		67.517	13.118	0,28149	0,28149	7,56		46.180	5.853	0,20106	0,20106	32,55		17.162	30.742	0,20106	0,20106	6,31
	P		67.517	21.796	0,33510	0,33510	89,62		46.180	4.596	0,20106	0,20106	41,45		17.162	25.399	0,20106	0,20106	7,64
P	A	00411	48.150	97.895	0,20106	0,20106	1,94	00412	57.130	29.791	0,20106	0,20106	6,35	00413	42.919	53.277	0,20106	0,20106	3,58
	P		48.150	96.911	0,20106	0,20106	1,96		57.130	33.022	0,20106	0,20106	5,73		42.919	63.030	0,20106	0,20106	3,03
S	A		5.999	32.115	0,20106	0,20106	6,08		5.662	7.246	0,20106	0,20106	26,96		-8.294	13.434	0,20106	0,20106	14,67
	P		5.999	29.572	0,20106	0,20106	6,60		5.662	4.913	0,20106	0,20106	39,76		-8.294	13.319	0,20106	0,20106	14,79
Primo Impalcato					**Parete P1-P2**											**Parete P1-P2**			
P	A	00059	32.147	25.140	0,20106	0,20106	29,10	00060	18.842	17.012	0,20106	0,20106	43,38	00067	210.572	78.611	0,20106	0,20106	8,24
	P		32.147	29.851	0,20106	0,20106	24,51		18.842	18.050	0,20106	0,20106	40,88		210.572	186.873	0,20106	0,20106	3,47
S	A		27.740	29.063	0,20106	0,20106	25,25		54.157	19.569	0,20106	0,20106	36,86		142.522	246.174	0,28149	0,28149	3,96
	P		27.740	33.678	0,20106	0,20106	21,79		54.157	20.694	0,20106	0,20106	34,86		142.522	284.672	0,28149	0,28149	3,43
P	A	00114	184.421	329.846	0,20106	0,20106	2,00	00115	98.821	291.931	0,20106	0,20106	2,40	00142	7.331	218.141	0,20106	0,20106	3,41
	P		184.421	320.380	0,20106	0,20106	2,06		98.821	338.476	0,20106	0,20106	2,07		7.331	217.151	0,20106	0,20106	3,42
S	A		146.748	87.442	0,20106	0,20106	7,75		39.736	74.639	0,20106	0,20106	9,75		13.783	69.939	0,20106	0,20106	10,58
	P		146.748	85.258	0,20106	0,20106	7,95		39.736	86.889	0,20106	0,20106	8,38		13.783	65.166	0,20106	0,20106	11,36
P	A	00143	71.890	217.029	0,20106	0,20106	3,29	00144	45.875	223.806	0,20106	0,20106	3,24	00145	37.488	183.436	0,20106	0,20106	3,97
	P		71.890	228.225	0,20106	0,20106	3,12		45.875	249.810	0,20106	0,20106	2,90		37.488	215.794	0,20106	0,20106	3,38
S	A		10.787	60.043	0,20106	0,20106	12,35		36.564	70.868	0,20106	0,20106	10,29		20.253	26.883	0,20106	0,20106	27,42
	P		10.787	57.39	0,20106	0,20106	12,9		36.564	78.30	0,20106	0,20106	9,32		20.253	32.78	0,20106	0,20106	22,4

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
				3			2			8						4			9
P	A	00146	-1.598	65.204	0,20106	0,20106	11,46	00147	186.859	23.784	0,20106	0,20106	27,70	00148	16.484	17.461	0,20106	0,20106	42,32
	P		-1.598	75.683	0,20106	0,20106	9,88		186.859	40.251	0,20106	0,20106	16,37		16.484	22.080	0,20106	0,20106	33,47
S	A		43.767	4.206	0,20106	0,20106	NS		418.896	101.654	0,20106	0,20106	5,41		369.068	106.248	0,20106	0,20106	5,39
	P		43.767	5.674	0,20106	0,20106	NS		418.896	108.060	0,20106	0,20106	5,09		369.068	107.204	0,20106	0,20106	5,35
P	A	00149	20.318	57.944	0,20106	0,20106	12,72	00150	239.927	201.733	0,20106	0,20106	3,14	00400	53.852	192.939	0,20106	0,20106	3,74
	P		20.318	59.382	0,20106	0,20106	12,41		239.927	199.768	0,20106	0,20106	3,17		53.852	226.005	0,20106	0,20106	3,19
S	A		77.494	22.052	0,20106	0,20106	32,21		50.329	10.241	0,20106	0,20106	70,61		18.190	38.265	0,20106	0,20106	19,29
	P		77.494	23.255	0,20106	0,20106	30,55		50.329	12.494	0,20106	0,20106	57,88		18.190	47.547	0,20106	0,20106	15,53
P	A	00401	7.514	52.588	0,20106	0,20106	14,13	00402	34.756	40.718	0,20106	0,20106	17,94	00403	113.803	193.558	0,20106	0,20106	3,58
	P		7.514	62.151	0,20106	0,20106	11,96		34.756	41.972	0,20106	0,20106	17,40		113.803	195.020	0,20106	0,20106	3,55
S	A		20.840	28.402	0,20106	0,20106	25,95		43.443	26.663	0,20106	0,20106	27,24		72.129	46.104	0,20106	0,20106	15,46
	P		20.840	28.886	0,20106	0,20106	25,51		43.443	29.572	0,20106	0,20106	24,56		72.129	44.243	0,20106	0,20106	16,11
P	A	00404	91.036	138.706	0,20106	0,20106	5,08	00405	296.639	2.472	0,20106	0,20106	NS	00406	98.510	89.693	0,20106	0,20106	7,81
	P		91.036	156.392	0,20106	0,20106	4,50		387.421	46.170	0,20106	0,20106	12,23		125.724	126.802	0,20106	0,20106	5,42
S	A		41.502	13.703	0,20106	0,20106	53,07		126.998	89.571	0,20106	0,20106	7,67		6.040	20.288	0,20106	0,20106	36,67
	P		41.502	12.481	0,20106	0,20106	58,27		126.998	104.764	0,20106	0,20106	6,56		6.040	32.070	0,20106	0,20106	23,20

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Pos Posizione [A] = anteriore - [P] = posteriore.
A_s Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
A_{df} Armatura disponibile per la flessione
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} < 0: compressione).

Pareti - VERIFICA A TAGLIO NEL PIANO ALLO SLU (Elevazione)

Pareti - Verifica a Taglio nel piano allo SLU

Id_{Nd}	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	CtgΘ	A_{sw}	A_{dw}
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²/cm]
Primo Impalcato			**Parete P3-P4**						**Parete P3-P4**		
00095	71.906	2,65	190.271	0	91.214	0	0	0	0,00	0,20106	0,00000
00096	113.983	1,77	201.787	0	-78.943	0	0	0	0,00	0,28149	0,00000
00105	120.465	1,47	176.589	0	-51.080	0	0	0	0,00	0,20106	0,00000
00106	125.765	1,72	215.750	0	261.074	0	0	0	0,00	0,20106	0,00000
00151	34.297	5,15	176.589	0	-7.437	0	0	0	0,00	0,20106	0,00000
00152	41.099	4,30	176.589	0	-19.061	0	0	0	0,00	0,20106	0,00000
00153	26.327	6,71	176.589	0	-18.469	0	0	0	0,00	0,20106	0,00000
00154	172.496	1,10	189.730	0	87.606	0	0	0	2,50	0,20106	0,00980
00155	125.754	1,40	176.589	0	-24.238	0	0	0	2,50	0,20106	0,00714
00156	170.492	1,08	183.666	0	47.182	0	0	0	2,50	0,20106	0,00968
00157	54.569	3,30	179.868	0	21.862	0	0	0	0,00	0,20106	0,00000
00158	64.587	2,73	176.589	0	-40.066	0	0	0	0,00	0,20106	0,00000
00159	49.931	3,57	178.329	0	11.599	0	0	0	0,00	0,20106	0,00000
00160	145.840	1,21	176.589	0	-14.934	0	0	0	2,50	0,20106	0,00828
00407	60.173	3,16	190.321	0	91.546	0	0	0	0,00	0,20106	0,00000
00408	37.106	5,51	204.560	0	18.486	0	0	0	0,00	0,28149	0,00000
00409	29.423	6,00	176.589	0	-48.535	0	0	0	0,00	0,20106	0,00000
00410	69.403	2,54	176.589	0	-17.162	0	0	0	0,00	0,20106	0,00000
00411	63.431	2,78	176.589	0	-5.999	0	0	0	0,00	0,20106	0,00000
00412	63.398	2,83	179.102	0	16.753	0	0	0	0,00	0,20106	0,00000
00413	33.154	5,56	184.350	0	51.738	0	0	0	0,00	0,20106	0,00000

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
CS Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "$V_{Ed,2}$" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N_{Ed} Sforzo Normale utilizzato per il calcolo di α_C.
$V_{Rsd,p}$ Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V_{R1} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
$V_{Rd,f}$ Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.
A_{dw} Armatura disponibile per il taglio

VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLU (Elevazione)

Pareti - Taglio fuori piano allo SLU

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
Primo Impalcato		**Parete P3-P4**					**Parete P3-P4**	
00095	P	232.245	1,06	689.687	247.023	0	2,50	0,10391
	S	57.670	3,67	211.638	0	0	0,00	0,02626
00096	P	435.461	1,05	702.969	457.047	0	2,50	0,19226
	S	163.197	1,43	233.492	0	0	0,00	0,13576
00105	P	163.656	1,29	211.638	0	0	0,00	0,00000
	S	15.809	13,39	211.638	0	0	0,00	0,00000
00106	P	310.180	1,47	726.147	457.047	0	2,50	0,19226
	S	51.091	4,23	215.951	0	0	0,00	0,13576
00151	P	128.525	1,65	211.638	0	0	0,00	0,00000
	S	13.215	16,01	211.638	0	0	0,00	0,00000
00152	P	149.740	1,41	211.638	0	0	0,00	0,00000
	S	22.145	9,56	211.638	0	0	0,00	0,00000
00153	P	197.334	1,07	211.638	0	0	0,00	0,19226
	S	13.189	16,05	211.638	0	0	0,00	0,13576
00154	P	310.588	1,47	701.922	457.047	0	2,50	0,19226
	S	27.355	8,01	219.085	0	0	0,00	0,13576
00155	P	338.882	1,35	689.687	457.047	0	2,50	0,19226
	S	85.792	2,47	211.638	0	0	0,00	0,13576
00156	P	103.412	2,08	214.913	0	0	0,00	0,19226
	S	111.933	1,95	218.187	0	0	0,00	0,13576
00157	P	67.820	3,12	211.638	0	0	0,00	0,00000
	S	81.048	2,65	214.917	0	0	0,00	0,00000
00158	P	120.155	1,76	211.638	0	0	0,00	0,00000
	S	91.225	2,32	211.638	0	0	0,00	0,00000
00159	P	117.822	1,81	212.872	0	0	0,00	0,00000
	S	62.505	3,40	212.411	0	0	0,00	0,00000
00160	P	152.547	1,39	211.638	0	0	0,00	0,00000
	S	45.998	4,60	211.638	0	0	0,00	0,00000
00407	P	134.696	1,57	211.638	0	0	0,00	0,19226
	S	18.695	11,48	214.537	0	0	0,00	0,13576
00408	P	270.861	1,69	698.958	457.047	0	2,50	0,19226
	S	279.707	1,15	700.378	322.734	0	2,50	0,13576
00409	P	76.303	2,77	211.638	0	0	0,00	0,10391
	S	57.769	3,71	214.267	0	0	0,00	0,02626
00410	P	106.701	1,98	211.638	0	0	0,00	0,00000
	S	15.762	13,43	211.638	0	0	0,00	0,00000
00411	P	139.656	1,52	211.638	0	0	0,00	0,00000
	S	52.385	4,06	212.534	0	0	0,00	0,00000
00412	P	120.590	1,76	211.638	0	0	0,00	0,00000
	S	23.871	8,87	211.638	0	0	0,00	0,00000
00413	P	130.765	1,62	211.638	0	0	0,00	0,00000
	S	67.164	3,17	212.882	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Parete P1-P2**					**Parete P1-P2**	
00059	P	161.771	2,40	387.958	0	0	0,00	0,00000
	S	178.798	2,17	387.958	0	0	0,00	0,00000
00060	P	161.004	2,41	387.958	0	0	0,00	0,00000
	S	154.850	2,51	387.958	0	0	0,00	0,00000
00067	P	277.075	1,40	387.958	0	0	0,00	0,05714
	S	362.229	1,20	434.005	0	0	2,50	0,07155
00114	P	343.287	1,13	387.958	0	0	2,50	0,00000
	S	17.726	21,89	387.958	0	0	0,00	0,00000
00115	P	323.136	1,20	387.958	0	0	2,50	0,00000
	S	13.932	27,85	387.958	0	0	0,00	0,00000
00142	P	234.391	1,66	387.958	0	0	0,00	0,00000
	S	24.147	16,07	387.958	0	0	0,00	0,00000
00143	P	218.061	1,78	387.958	0	0	0,00	0,00000
	S	14.077	27,56	387.958	0	0	0,00	0,00000
00144	P	212.507	1,83	387.958	0	0	0,00	0,00000
	S	26.912	14,42	387.958	0	0	0,00	0,00000
00145	P	252.994	1,53	387.958	0	0	0,00	0,00000
	S	22.437	17,29	387.958	0	0	0,00	0,00000
00146	P	176.941	2,19	387.958	0	0	0,00	0,00000
	S	41.220	9,41	387.958	0	0	0,00	0,00000
00147	P	185.583	2,09	387.958	0	0	0,00	0,05714
	S	308.822	1,26	387.958	0	0	0,00	0,07155
00148	P	145.105	2,67	387.958	0	0	0,00	0,05714
	S	366.508	1,06	387.958	0	0	2,50	0,07155
00149	P	204.973	1,89	387.958	0	0	0,00	0,00000
	S	72.709	5,34	387.958	0	0	0,00	0,00000
00150	P	288.995	1,34	387.958	0	0	0,00	0,00000
	S	42.890	9,05	387.958	0	0	0,00	0,00000
00400	P	253.857	1,53	387.958	0	0	0,00	0,05714
	S	25.037	15,50	387.958	0	0	0,00	0,07155
00401	P	186.242	2,08	387.958	0	0	0,00	0,05714
	S	85.071	4,56	387.958	0	0	0,00	0,07155
00402	P	164.181	2,36	387.958	0	0	0,00	0,05714
	S	128.106	3,03	387.958	0	0	0,00	0,07155
00403	P	268.490	1,44	387.958	0	0	0,00	0,05714
	S	62.985	6,16	387.958	0	0	0,00	0,07155
00404	P	245.321	1,58	387.958	0	0	0,00	0,05714
	S	23.404	16,58	387.958	0	0	0,00	0,07155
00405	P	283.565	1,37	387.958	0	0	0,00	0,05714

Pareti - Taglio fuori piano allo SLU

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	CtgΘ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00406	S	227.426	1,71	387.958	0	0	0,00	0,07155
	P	255.286	1,52	387.958	0	0	0,00	0,05714
	S	66.414	5,84	387.958	0	0	0,00	0,07155

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
V_{Ed} Taglio di progetto
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle cuciture verticali
N_{Ed} Sforzo normale di progetto.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle armature a taglio.

Pareti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	
Primo Impalcato				**Parete P3-P4**									**Parete P3-P4**			
P	A	00095	0	0	0,20106	-	00096	121.028	74.646	0,20106	1,76	00105	67.061	157.002	0,20106	1,40
	P		37.384	58.500	0,20106	3,82		121.028	217.436	0,40212	2,92		67.061	126.319	0,20106	1,74
S	A		85.524	12.800	0,20106	17,00		166.918	78.576	0,28149	3,01		36.021	54.586	0,20106	4,10
	P		85.524	26.468	0,20106	8,22		166.918	119.230	0,33510	3,58		36.021	40.257	0,20106	5,55
P	A	00106	-36.721	199.906	0,20106	1,16	00151	36.510	140.011	0,20106	1,60	00152	79.520	132.632	0,20106	1,65
	P		-36.721	185.826	0,20106	1,25		36.510	128.009	0,20106	1,75		79.520	133.631	0,20106	1,63
S	A		-44.190	74.340	0,20106	3,14		10.606	50.420	0,20106	4,50		31.660	49.863	0,20106	4,50
	P		-44.190	64.983	0,20106	3,59		10.606	45.074	0,20106	5,03		31.660	49.694	0,20106	4,51
P	A	00153	92.535	161.542	0,20106	1,34	00154	-61.003	75.225	0,20106	3,13	00155	0	0	0,20106	-
	P		92.535	163.781	0,20106	1,32		-61.003	93.378	0,20106	2,52		202.521	36.974	0,20106	5,50
S	A		6.413	59.836	0,20106	3,80		-41.723	4.331	0,20106	53,79		67.702	13.352	0,20106	16,46
	P		6.413	58.608	0,20106	3,88		-41.723	6.435	0,20106	36,20		67.702	21.871	0,20106	10,05
P	A	00156	-6.860	16.145	0,20106	14,17	00157	16.055	7.347	0,20106	30,76	00158	40.394	8.328	0,20106	26,79
	P		-6.860	26.717	0,20106	8,56		16.055	8.891	0,20106	25,42		40.394	10.217	0,20106	21,83
S	A		-48.642	11.896	0,20106	19,65		-19.825	14.644	0,20106	15,73		40.395	19.933	0,20106	11,19
	P		-48.642	17.082	0,20106	13,69		-19.825	15.685	0,20106	14,68		40.395	16.637	0,20106	13,41
P	A	00159	60.917	35.824	0,20106	6,16	00160	80.421	88.188	0,20106	2,47	00407	21.685	115.038	0,20106	1,96
	P		60.917	53.340	0,20106	4,14		80.421	88.036	0,20106	2,48		21.685	120.455	0,20106	1,87
S	A		20.293	12.286	0,20106	18,35		6.288	6.099	0,20106	37,25		-23.539	40.530	0,20106	5,69
	P		20.293	16.509	0,20106	13,66		6.288	7.684	0,20106	29,57		-23.539	36.675	0,20106	6,29
P	A	00408	0	0	0,20106	-	00409	54.316	15.007	0,20106	14,75	00410	60.097	104.284	0,20106	2,12
	P		77.048	37.883	0,40212	4,69		54.316	34.863	0,20106	6,35		60.097	97.334	0,20106	2,27
S	A		77.328	10.241	0,28149	8,56		39.743	10.714	0,20106	20,83		13.466	31.323	0,20106	7,23
	P		77.328	18.919	0,33510	33,81		39.743	9.458	0,20106	23,59		13.466	25.979	0,20106	8,71
P	A	00411	46.981	93.734	0,20106	2,37	00412	51.465	28.433	0,20106	7,80	00413	51.821	51.369	0,20106	4,32
	P		46.981	92.750	0,20106	2,40		51.465	31.665	0,20106	7,00		51.821	61.122	0,20106	3,63
S	A		1.154	31.357	0,20106	7,27		3.654	14.934	0,20106	15,23		-7.802	24.464	0,20106	9,36
	P		1.154	28.814	0,20106	7,91		3.654	12.600	0,20106	18,06		-7.802	24.349	0,20106	9,40
Primo Impalcato				**Parete P1-P2**									**Parete P1-P2**			
P	A	00059	31.499	25.746	0,20106	32,88	00060	32.907	26.766	0,20106	31,60	00067	390.051	81.242	0,20106	8,34
	P		31.499	30.458	0,20106	27,79		32.907	27.804	0,20106	30,42		390.051	189.504	0,20106	3,58
S	A		30.299	31.902	0,20106	26,55		31.620	19.280	0,20106	43,90		188.260	263.772	0,28149	4,22
	P		30.299	36.517	0,20106	23,20		31.620	20.405	0,20106	41,48		188.260	302.270	0,28149	3,68
P	A	00114	172.871	317.330	0,20106	2,46	00115	75.018	281.642	0,20106	2,93	00142	41.660	220.482	0,20106	3,82
	P		172.871	307.865	0,20106	2,53		75.018	328.187	0,20106	2,52		41.660	219.493	0,20106	3,83
S	A		137.427	83.755	0,20106	9,51		20.114	71.933	0,20106	11,84		40.986	68.579	0,20106	12,28
	P		137.427	81.571	0,20106	9,77		20.114	84.184	0,20106	10,12		40.986	63.807	0,20106	13,20
P	A	00143	74.799	209.241	0,20106	3,95	00144	71.870	216.098	0,20106	3,83	00145	25.673	179.483	0,20106	4,73
	P		74.799	220.437	0,20106	3,75		71.870	242.102	0,20106	3,42		25.673	211.841	0,20106	4,01
S	A		24.798	59.681	0,20106	14,24		47.808	68.310	0,20106	12,28		15.294	29.932	0,20106	28,53
	P		24.798	57.031	0,20106	14,90		47.808	75.750	0,20106	11,07		15.294	35.833	0,20106	23,84
P	A	00146	-6.816	65.000	0,20106	13,30	00147	149.789	21.691	0,20106	36,46	00148	54.383	28.992	0,20106	28,83
	P		-6.816	75.479	0,20106	11,45		149.789	38.158	0,20106	20,72		54.383	33.612	0,20106	24,86
S	A		43.054	7.275	0,20106	NS		304.420	87.062	0,20106	8,25		339.147	97.660	0,20106	7,18
	P		43.054	8.742	0,20106	96,21		304.420	93.468	0,20106	7,68		339.147	98.616	0,20106	7,11
P	A	00149	20.349	59.730	0,20106	14,26	00150	225.297	198.614	0,20106	3,80	00400	38.246	185.662	0,20106	4,54
	P		20.349	61.168	0,20106	13,92		225.297	196.648	0,20106	3,84		38.246	218.728	0,20106	3,86
S	A		74.057	33.377	0,20106	24,76		93.379	15.732	0,20106	51,95		30.489	40.298	0,20106	21,02
	P		74.057	34.581	0,20106	23,90		93.379	17.985	0,20106	45,45		30.489	49.579	0,20106	17,08
P	A	00401	18.466	53.062	0,20106	16,07	00402	34.974	44.851	0,20106	18,84	00403	108.084	190.276	0,20106	4,26
	P		18.466	62.625	0,20106	13,61		34.974	46.105	0,20106	18,32		108.084	191.738	0,20106	4,23
S	A		17.507	26.161	0,20106	32,61		46.637	24.840	0,20106	33,79		67.720	47.443	0,20106	17,48
	P		17.507	26.645	0,20106	32,02		46.637	27.749	0,20106	30,25		67.720	45.583	0,20106	18,20
P	A	00404	86.718	133.833	0,20106	6,13	00405	456.357	23.641	0,20106	27,34	00406	103.040	89.941	0,20106	9,04
	P		86.718	151.519	0,20106	5,42		456.357	72.260	0,20106	8,94		103.040	131.280	0,20106	6,19
S	A		40.187	15.456	0,20106	54,50		132.863	84.109	0,20106	9,50		148.210	40.259	0,20106	19,66
	P		40.187	14.235	0,20106	59,18		132.863	99.301	0,20106	8,04		148.210	52.042	0,20106	15,21

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Pos Posizione [A] = anteriore - [P] = posteriore.
A_s Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] =

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	

eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} < 0: compressione).

PARETI - VERIFICA A TAGLIO NEL PIANO ALLO SLD (Elevazione)

Pareti - Verifica a Taglio nel piano allo SLD

Nodo	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	CtgΘ
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Primo Impalcato		**Parete P3-P4**					**Parete P3-P4**		
00095	61.379	3,02	185.416	0	58.844	0	0	0	0,00
00096	217.134	5,29	1.149.478	2.563.550	-166.918	0	0	0	2,50
00105	114.747	1,54	176.589	0	-36.021	0	0	0	0,00
00106	128.141	1,64	209.779	0	221.269	0	0	0	0,00
00151	43.381	4,07	176.589	0	-10.606	0	0	0	0,00
00152	44.601	3,96	176.589	0	-32.624	0	0	0	0,00
00153	25.983	6,80	176.589	0	-14.072	0	0	0	0,00
00154	150.703	1,25	188.852	0	81.755	0	0	0	2,50
00155	108.536	1,63	176.589	0	-26.346	0	0	0	2,50
00156	198.739	5,81	1.155.389	3.464.005	38.091	0	0	0	2,50
00157	51.754	3,47	179.563	0	19.825	0	0	0	0,00
00158	61.405	2,88	176.589	0	-40.395	0	0	0	0,00
00159	48.589	3,76	182.607	0	40.121	0	0	0	0,00
00160	138.480	1,28	176.589	0	-9.966	0	0	0	0,00
00407	53.414	3,62	193.530	0	112.942	0	0	0	0,00
00408	74.745	2,85	213.217	0	76.197	0	0	0	0,00
00409	29.315	6,02	176.589	0	-34.333	0	0	0	0,00
00410	66.087	2,67	176.589	0	-13.466	0	0	0	0,00
00411	61.607	2,87	176.589	0	-1.154	0	0	0	0,00
00412	60.928	2,93	178.584	0	13.299	0	0	0	0,00
00413	32.128	5,75	184.579	0	53.266	0	0	0	0,00

LEGENDA:

$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.

CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.

$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.

N_{Ed} Sforzo Normale utilizzato per il calcolo di α_C.

$V_{Rsd,p}$ Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.

V_{R1} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.

$V_{Rd,f}$ Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.

CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.

VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLD (Elevazione)

Pareti - Taglio fuori piano allo SLD

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	CtgΘ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
Primo Impalcato		**Parete P3-P4**					**Parete P3-P4**	
00095	P	114.262	1,85	211.638	0	0	0,00	0,10391
	S	80.999	2,61	211.638	0	0	0,00	0,02626
00096	P	236.848	2,22	1.034.531	525.604	0	2,50	0,19226
	S	156.161	1,50	233.492	0	0	0,00	0,13576
00105	P	135.190	1,57	211.638	0	0	0,00	0,00000
	S	16.879	12,54	211.638	0	0	0,00	0,00000
00106	P	197.453	1,11	218.266	0	0	0,00	0,19226
	S	52.976	4,12	218.266	0	0	0,00	0,13576
00151	P	85.758	2,47	211.638	0	0	0,00	0,00000
	S	11.312	18,71	211.638	0	0	0,00	0,00000
00152	P	90.488	2,34	211.638	0	0	0,00	0,00000
	S	18.244	11,60	211.638	0	0	0,00	0,00000
00153	P	118.210	1,79	211.638	0	0	0,00	0,19226
	S	12.341	17,15	211.638	0	0	0,00	0,13576
00154	P	193.265	1,16	223.901	0	0	2,50	0,19226
	S	28.088	7,81	219.349	0	0	0,00	0,13576
00155	P	170.993	1,24	211.638	0	0	2,50	0,19226
	S	203.076	1,04	211.638	0	0	2,50	0,13576
00156	P	94.350	2,30	217.352	0	0	0,00	0,19226
	S	124.376	1,75	217.352	0	0	0,00	0,13576
00157	P	85.096	2,50	212.876	0	0	0,00	0,00000
	S	77.836	2,76	214.612	0	0	0,00	0,00000
00158	P	92.625	2,28	211.638	0	0	0,00	0,00000
	S	86.660	2,44	211.638	0	0	0,00	0,00000
00159	P	68.296	3,10	211.638	0	0	0,00	0,00000
	S	56.120	3,77	211.638	0	0	0,00	0,00000
00160	P	122.109	1,73	211.638	0	0	0,00	0,00000
	S	38.471	5,50	211.638	0	0	0,00	0,00000
00407	P	116.074	1,85	215.169	0	0	0,00	0,19226
	S	49.324	4,36	215.169	0	0	0,00	0,13576
00408	P	150.524	1,55	233.492	0	0	2,50	0,19226
	S	275.638	1,35	1.045.172	371.144	0	2,50	0,13576
00409	P	67.114	3,15	211.638	0	0	0,00	0,10391
	S	20.843	10,15	211.638	0	0	0,00	0,02626
00410	P	71.279	2,97	211.638	0	0	0,00	0,00000
	S	36.835	5,75	211.638	0	0	0,00	0,00000

Pareti - Taglio fuori piano allo SLD

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	CtgΘ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00411	P	83.850	2,52	211.638	0	0	0,00	0,00000
	S	40.931	5,25	214.747	0	0	0,00	0,00000
00412	P	79.886	2,65	211.638	0	0	0,00	0,00000
	S	33.277	6,42	213.633	0	0	0,00	0,00000
00413	P	82.439	2,58	212.808	0	0	0,00	0,00000
	S	78.343	2,72	212.808	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Parete P1-P2**					**Parete P1-P2**	
00059	P	132.223	2,93	387.958	0	0	0,00	0,00000
	S	144.664	2,68	387.958	0	0	0,00	0,00000
00060	P	152.199	2,55	387.958	0	0	0,00	0,00000
	S	143.955	2,69	387.958	0	0	0,00	0,00000
00067	P	248.027	1,56	387.958	0	0	0,00	0,05714
	S	463.568	1,52	3.716.647	702.742	0	2,50	0,07155
00114	P	326.070	1,19	387.958	0	0	2,50	0,00000
	S	32.327	12,00	387.958	0	0	0,00	0,00000
00115	P	266.076	1,46	387.958	0	0	0,00	0,00000
	S	36.001	10,78	387.958	0	0	0,00	0,00000
00142	P	219.360	1,77	387.958	0	0	0,00	0,00000
	S	23.259	16,68	387.958	0	0	0,00	0,00000
00143	P	198.285	1,96	387.958	0	0	0,00	0,00000
	S	25.300	15,33	387.958	0	0	0,00	0,00000
00144	P	176.190	2,20	387.958	0	0	0,00	0,00000
	S	23.840	16,27	387.958	0	0	0,00	0,00000
00145	P	205.462	1,89	387.958	0	0	0,00	0,00000
	S	25.470	15,23	387.958	0	0	0,00	0,00000
00146	P	144.052	2,69	387.958	0	0	0,00	0,00000
	S	30.302	12,80	387.958	0	0	0,00	0,00000
00147	P	155.697	2,49	387.958	0	0	0,00	0,05714
	S	251.512	1,54	387.958	0	0	0,00	0,07155
00148	P	138.547	2,80	387.958	0	0	0,00	0,05714
	S	345.693	1,12	387.958	0	0	2,50	0,07155
00149	P	195.568	1,98	387.958	0	0	0,00	0,00000
	S	59.642	6,50	387.958	0	0	0,00	0,00000
00150	P	275.973	1,41	387.958	0	0	0,00	0,00000
	S	40.017	9,69	387.958	0	0	0,00	0,00000
00400	P	211.671	1,83	387.958	0	0	0,00	0,05714
	S	23.797	16,30	387.958	0	0	0,00	0,07155
00401	P	154.838	2,51	387.958	0	0	0,00	0,05714
	S	74.849	5,18	387.958	0	0	0,00	0,07155
00402	P	154.838	2,51	387.958	0	0	0,00	0,05714
	S	117.327	3,31	387.958	0	0	0,00	0,07155
00403	P	253.968	1,53	387.958	0	0	0,00	0,05714
	S	63.210	6,14	387.958	0	0	0,00	0,07155
00404	P	228.272	1,70	387.958	0	0	0,00	0,05714
	S	31.881	12,17	387.958	0	0	0,00	0,07155
00405	P	270.355	1,43	387.958	0	0	0,00	0,05714
	S	217.896	1,78	387.958	0	0	0,00	0,07155
00406	P	213.714	1,82	387.958	0	0	0,00	0,05714
	S	91.325	4,25	387.958	0	0	0,00	0,07155

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
V_{Ed} Taglio di progetto
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle cuciture verticali
N_{Ed} Sforzo normale di progetto.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle armature a taglio.

Pareti - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Pareti - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp_{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato
			[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]		
Primo Impalcato				**Parete P3-P4**								**Parete P3-P4**			
00096	P	RAR	5,068	17,43	198.124	-84.786	3,44	SI	RAR	69,516	360,00	198.124	-84.786	5,18	SI
		QPR	4,260	13,07	164.064	-71.395	3,07	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,927	17,43	-35.314	-24.766	18,80	SI	RAR	14,014	360,00	-35.314	-24.766	25,69	SI
		QPR	0,754	13,07	-31.797	-20.327	17,35	SI	-	-	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Parete P1-P2**								**Parete P1-P2**			
00067	P	RAR	0,462	17,43	104.578	-70.274	37,72	SI	RAR	3,750	360,00	99.780	-70.773	95,99	SI
		QPR	0,355	13,07	80.023	-54.131	36,77	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,179	17,43	67.342	-23.842	97,38	SI	RAR	0,718	360,00	64.563	-23.304	NS	SI
		QPR	0,145	13,07	55.020	-19.249	90,09	SI	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.

Pareti - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp_{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato
			[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]		

$\sigma_{cd,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.
CS Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,\ amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,\ amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato [SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \le \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \le \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).
Nota Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

Pareti - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Pareti - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	Id_{Cmb}	N_{Ed}	M_{Ed}	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Primo Impalcato			**Parete P3-P4**				**AA= PCA**				**Parete P3-P4**		
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione($W_d \neq 0$)													
00096	P	FRQ	170.897	-73.910	2,98	2,36	1,7365 E-04	750	126	0,022	0,400	18,35	SI
		QPR	164.064	-71.395	2,88	2,36	1,6803 E-04	750	126	0,021	0,300	14,22	SI
	S	FRQ	-32.206	-21.126	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-31.797	-20.327	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato			**Parete P1-P2**				**AA= PCA**				**Parete P1-P2**		
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
00067	P	FRQ	85.900	-58.741	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	80.023	-54.131	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	57.803	-20.117	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	55.020	-19.249	0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.
$\sigma_{ct,f}$ Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
ε_{sm} Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
A_e Area efficace del calcestruzzo teso.
Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.
W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.
CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
Verificato [SI] = $W_d \le W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
Primo Impalcato						**Soletta 7b-8-11b-10b-9b**													
P	S	00020	42.024	8.177	0,05655	0,05655	6,15	00093	152.438	12.858	0,13352	0,13352	6,82	00097	98.331	10.643	0,05655	0,05655	3,57
	I		42.024	3.003	0,04524	0,04524	5,06		152.438	6.248	0,12221	0,12221	7,07		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		372.959	305	0,05655	0,05655	1,98		793.022	44.323	0,19059	0,19059	1,40		214.349	1.613	0,05655	0,05655	11,68
	I		0	0	0,09048	0,09048	-		793.022	18.098	0,12566	0,12566	1,03		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00103	250.281	3.063	0,05655	0,05655	NS	00123	66.572	3.204	0,05655	0,05655	NS	00124	21.908	8.962	0,05655	0,05655	5,58
	I		119.185	1.316	0,04524	0,04524	5,73		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		248.600	5.738	0,05655	0,05655	5,41		167.919	2.685	0,05655	0,05655	51,79		255.736	865	0,05655	0,05655	6,10
	I		248.600	6.699	0,04524	0,04524	1,46		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00125	112.032	650	0,05655	0,05655	10,52	00126	44.740	648	0,05655	0,05655	12,44	00127	19.328	1.291	0,05655	0,05655	17,76
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		46.638	1.268	0,04524	0,04524	6,99		19.328	740	0,04524	0,04524	8,45
S	S		238.733	503	0,05655	0,05655	5,84		33.104	3.263	0,05655	0,05655	NS		-1.153	5.902	0,05655	0,05655	12,40
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00128	-37.234	1.960	0,05655	0,05655	31,09	00129	58.891	3.186	0,05655	0,05655	NS	00130	409.614	13.958	0,13352	0,13352	4,41
	I		-37.234	1.942	0,04524	0,04524	7,26		58.891	2.295	0,04524	0,04524	5,50		409.614	14.836	0,12221	0,12221	2,66

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
S	S		14.789	10.519	0,05655	0,05655	4,48		56.103	17.094	0,05655	0,05655	2,15		222.585	3.393	0,19059	0,19059	5,36
	I		14.789	230	0,04524	0,04524	9,83		56.103	2.287	0,04524	0,04524	5,55		117.813	174	0,12566	0,12566	4,73
P	S	00131	90.808	660	0,05655	0,05655	2,61	00132	249.246	237	0,05655	0,05655	4,97	00133	78.664	1.062	0,05655	0,05655	13,79
	I		91.580	1.025	0,12221	0,12221	2,86		259.510	406	0,04524	0,04524	3,79		78.664	693	0,04524	0,04524	7,44
S	S		107.485	3.394	0,05655	0,05655	2,17		53.827	240	0,05655	0,05655	10,46		30.100	142	0,05655	0,05655	10,68
	I		107.485	2.914	0,12566	0,12566	3,02		62.809	129	0,04524	0,04524	9,08		37.974	1.460	0,04524	0,04524	6,83
P	S	00134	71.230	1.528	0,05655	0,05655	18,15	00135	288.516	470	0,05655	0,05655	4,03	00391	50.049	4.103	0,05655	0,05655	31,16
	I		71.230	898	0,04524	0,04524	7,19		289.746	121	0,04524	0,04524	3,26		50.049	1.433	0,04524	0,04524	6,68
S	S		39.134	666	0,05655	0,05655	12,70		49.271	500	0,05655	0,05655	11,62		138.425	88	0,05655	0,05655	3,89
	I		39.134	140	0,04524	0,04524	9,57		46.080	73	0,04524	0,04524	9,61		156.142	116	0,09048	0,09048	3,84
P	S	00392	252.107	8.986	0,13352	0,13352	10,10	00393	87.010	283	0,05655	0,05655	9,79	00394	81.240	499	0,05655	0,05655	10,75
	I		252.107	7.778	0,12221	0,12221	5,42		98.225	313	0,04524	0,04524	7,85		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		257.340	1.134	0,19059	0,19059	4,49		41.461	589	0,05655	0,05655	12,25		57.424	509	0,05655	0,05655	11,44
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		47.373	760	0,04524	0,04524	7,89		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00395	57.435	437	0,05655	0,05655	11,13	00396	13.011	1.694	0,05655	0,05655	23,03	00397	97.888	2.116	0,13352	0,13352	2,18
	I		57.435	1.945	0,04524	0,04524	5,90		41.331	1.373	0,04524	0,04524	6,91		97.888	1.922	0,04524	0,04524	1,85
S	S		51.093	706	0,05655	0,05655	12,56		35.310	2.007	0,05655	0,05655	28,10		50.320	31	0,19059	0,19059	1,70
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		34.155	716	0,04524	0,04524	1,70
P	S	00398	45.069	615	0,05655	0,05655	12,27	00399	44.208	3.861	0,05655	0,05655	42,10	01596	792.991	16.269	0,13352	0,13352	1,47
	I		45.069	1.959	0,04524	0,04524	6,06		44.208	1.076	0,04524	0,04524	7,35		792.991	12.603	0,12221	0,12221	1,24
S	S		11.860	789	0,05655	0,05655	14,18		82.846	1.449	0,05655	0,05655	16,81		433.227	33.575	0,19059	0,19059	4,03
	I		11.860	102	0,04524	0,04524	10,28		82.846	176	0,04524	0,04524	8,51		433.227	17.421	0,12566	0,12566	1,78

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Pos Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
A_s Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
A_{df} Armatura disponibile per la flessione
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} < 0: compressione).

VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLU (Elevazione)

Solette - Taglio fuori piano allo SLU

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed} [N]	CS	V_{Rcd} [N]	$V_{Rsd,s}$ [N]	N_{Ed} [N]	Ctgϴ	A_{sw} [cm²/cm]
Primo Impalcato		**Soletta 7b-8-11b-10b-9b**						
00020	P	10.773	9,81	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	3.416	34,98	119.497	0	0	0,00	0,00000
00093	P	83.443	1,72	143.709	0	0	0,00	0,01995
	S	205.213	1,09	434.247	224.034	0	2,50	0,14968
00097	P	20.185	5,24	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	5.179	20,41	105.712	0	0	0,00	0,00000
00103	P	32.367	3,58	115.796	0	0	0,00	0,00000
	S	41.091	2,57	105.712	0	0	0,00	0,00000
00123	P	10.946	9,66	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	4.604	22,96	105.712	0	0	0,00	0,00000
00124	P	9.143	11,56	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	11.379	9,29	105.712	0	0	0,00	0,00000
00125	P	11.193	9,44	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	4.016	26,32	105.712	0	0	0,00	0,00000
00126	P	30.745	3,44	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	3.970	26,63	105.712	0	0	0,00	0,00000
00127	P	42.062	2,52	105.885	0	0	0,00	0,00000
	S	13.401	7,97	106.870	0	0	0,00	0,00000
00128	P	58.710	1,80	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	14.699	7,42	109.054	0	0	0,00	0,00000
00129	P	31.591	3,35	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	32.529	3,25	105.712	0	0	0,00	0,00000
00130	P	29.177	4,93	143.709	0	0	0,00	0,00000
	S	33.144	4,65	154.254	0	0	0,00	0,00000
00131	P	9.874	12,92	127.540	0	0	0,00	0,00000
	S	26.411	4,86	128.357	0	0	0,00	0,00000

Solette - Taglio fuori piano allo SLU

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$Ctg\Theta$	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00132	P	7.862	13,45	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	10.014	10,56	105.712	0	0	0,00	0,00000
00133	P	2.798	37,78	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	5.483	19,28	105.712	0	0	0,00	0,00000
00134	P	4.820	22,23	107.128	0	0	0,00	0,00000
	S	3.114	34,43	107.203	0	0	0,00	0,00000
00135	P	13.062	8,09	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	3.158	33,47	105.712	0	0	0,00	0,00000
00391	P	9.357	11,30	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	1.595	74,92	119.497	0	0	0,00	0,00000
00392	P	31.097	4,62	143.709	0	0	0,00	0,00000
	S	16.275	9,48	154.254	0	0	0,00	0,00000
00393	P	4.054	26,08	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	9.519	11,11	105.712	0	0	0,00	0,00000
00394	P	10.840	9,75	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	2.550	41,46	105.712	0	0	0,00	0,00000
00395	P	5.246	20,15	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	10.670	9,91	105.712	0	0	0,00	0,00000
00396	P	4.588	23,04	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	2.326	45,45	105.712	0	0	0,00	0,00000
00397	P	3.203	39,82	127.540	0	0	0,00	0,00000
	S	4.951	28,25	139.881	0	0	0,00	0,00000
00398	P	1.113	94,98	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	2.236	47,28	105.712	0	0	0,00	0,00000
00399	P	8.422	12,55	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	2.087	50,65	105.712	0	0	0,00	0,00000
01596	P	80.448	1,79	143.709	0	0	0,00	0,00000
	S	123.878	1,25	154.254	0	0	0,00	0,00000

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
V_{Ed} Taglio di progetto
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle cuciture verticali
N_{Ed} Sforzo normale di progetto.
$Ctg\Theta$ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle armature a taglio.

SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	
Primo Impalcato				**Soletta 7b-8-11b-10b-9b**												
P	S	00020	51.832	6.284	0,05655	13,63	00093	74.429	13.247	0,13352	8,89	00097	115.551	6.981	0,05655	9,30
	I		51.832	1.109	0,04524	7,88		74.429	6.638	0,12221	8,35		0	0	0,04524	-
S	S		402.045	4.035	0,05655	1,67		591.334	26.282	0,19059	12,01		234.072	2.568	0,05655	21,47
	I		0	0	0,09048	-		591.334	58	0,12566	3,27		0	0	0,04524	-
P	S	00103	215.674	9.384	0,05655	3,95	00123	65.169	5.926	0,05655	15,24	00124	38.593	6.510	0,05655	12,94
	I		215.674	73	0,04524	6,33		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		303.390	4.374	0,05655	18,45		193.909	3.086	0,05655	52,38		299.841	3.644	0,05655	NS
	I		303.390	5.335	0,04524	1,68		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00125	143.529	8.653	0,05655	5,77	00126	54.140	4.958	0,05655	26,55	00127	20.704	5.532	0,05655	20,18
	I		0	0	0,04524	-		54.140	1.966	0,04524	6,63		20.704	4.981	0,04524	4,58
S	S		279.685	6.541	0,05655	5,77		26.559	5.413	0,05655	21,23		5.926	5.931	0,05655	17,26
	I		264.842	348	0,04524	4,74		26.559	104	0,04524	10,52		0	0	0,04524	-
P	S	00128	-45.928	7.152	0,05655	12,50	00129	20.988	4.922	0,05655	29,39	00130	405.369	12.897	0,13352	6,62
	I		-45.928	7.134	0,04524	4,12		20.988	4.031	0,04524	5,15		405.369	13.775	0,12221	3,54
S	S		-7.395	7.074	0,05655	11,90		-24.322	11.130	0,05655	5,67		118.974	7.725	0,19059	7,85
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		118.974	2.362	0,12566	4,41
P	S	00131	114.404	4.464	0,05655	2,27	00132	343.154	4.276	0,05655	15,72	00133	99.034	1.525	0,05655	16,30
	I		114.404	2.682	0,12221	3,16		343.154	979	0,04524	2,47		99.034	1.155	0,04524	7,04
S	S		48.469	2.481	0,05655	2,59		26.175	1.307	0,05655	17,05		50.149	2.531	0,05655	35,43
	I		48.469	2.002	0,12566	3,17		28.245	588	0,04524	9,27		50.149	1.484	0,04524	7,32
P	S	00134	38.867	55	0,05655	10,75	00135	297.056	2.853	0,05655	21,93	00391	66.143	3.284	0,05655	NS
	I		44.809	667	0,04524	8,82		0	0	0,04524	-		66.143	615	0,04524	8,56
S	S		35.652	518	0,05655	12,45		59.195	636	0,05655	12,38		166.995	3.899	0,05655	2,96
	I		30.803	36	0,04524	10,6		59.195	95	0,04524	9,91		166.995	212	0,09048	4,11

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	
						4										
P	S	00392	152.329	4.903	0,13352	62,14	00393	104.591	5.090	0,05655	21,44	00394	70.979	3.955	0,05655	91,69
	I		152.329	3.695	0,12221	10,94		104.591	926	0,04524	7,30		0	0	0,04524	-
S	S		183.405	13.306	0,19059	13,13		22.630	1.539	0,05655	19,10		65.190	1.779	0,05655	20,04
	I		0	0	0,12566	-		22.630	1.030	0,04524	8,47		0	0	0,04524	-
P	S	00395	27.552	345	0,05655	11,96	00396	42.694	788	0,05655	13,47	00397	25.909	2.605	0,13352	2,51
	I		27.552	1.854	0,04524	7,12		42.694	1.254	0,04524	7,78		25.909	2.410	0,04524	2,10
S	S		24.828	4.869	0,05655	30,34		58.673	2.052	0,05655	23,92		47.212	1.435	0,19059	1,81
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		47.212	164	0,04524	1,75
P	S	00398	46.586	59	0,05655	10,60	00399	66.877	2.210	0,05655	26,30	01596	399.723	10.037	0,13352	9,63
	I		46.586	1.403	0,04524	7,49		0	0	0,04524	-		399.723	6.371	0,12221	6,21
S	S		7.252	650	0,05655	13,69		88.717	1.805	0,05655	19,40		400.315	4.144	0,19059	4,92
	I		0	0	0,04524	-		88.717	532	0,04524	8,33		182.856	13.370	0,12566	2,85

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Pos Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
A_s Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.

VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLD (Elevazione)

Solette - Taglio fuori piano allo SLD

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
Primo Impalcato		**Soletta 7b-8-11b-10b-9b**						
00020	P	10.356	10,21	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	3.926	30,44	119.497	0	0	0,00	0,00000
00093	P	71.955	2,00	143.709	0	0	0,00	0,01995
	S	133.989	1,15	154.254	0	0	0,00	0,14968
00097	P	12.838	8,23	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	3.254	32,49	105.712	0	0	0,00	0,00000
00103	P	16.727	6,32	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	23.626	4,47	105.712	0	0	0,00	0,00000
00123	P	10.040	10,53	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	4.897	21,59	105.712	0	0	0,00	0,00000
00124	P	7.398	14,29	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	8.481	12,46	105.712	0	0	0,00	0,00000
00125	P	10.955	9,65	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	2.256	46,86	105.712	0	0	0,00	0,00000
00126	P	22.616	4,67	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	6.049	17,48	105.712	0	0	0,00	0,00000
00127	P	31.452	3,36	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	19.624	5,39	105.712	0	0	0,00	0,00000
00128	P	39.967	2,71	108.232	0	0	0,00	0,00000
	S	14.156	7,65	108.232	0	0	0,00	0,00000
00129	P	30.737	3,47	106.634	0	0	0,00	0,00000
	S	37.339	2,86	106.634	0	0	0,00	0,00000
00130	P	19.676	7,30	143.709	0	0	0,00	0,00000
	S	34.290	4,50	154.254	0	0	0,00	0,00000
00131	P	7.372	17,30	127.540	0	0	0,00	0,00000
	S	22.911	5,60	128.357	0	0	0,00	0,00000
00132	P	8.540	12,38	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	5.989	17,65	105.712	0	0	0,00	0,00000
00133	P	2.763	38,26	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	6.215	17,01	105.712	0	0	0,00	0,00000
00134	P	6.251	16,91	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	654	NS	105.712	0	0	0,00	0,00000
00135	P	9.764	10,83	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	2.190	48,27	105.712	0	0	0,00	0,00000
00391	P	9.083	11,64	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	2.235	53,47	119.497	0	0	0,00	0,00000
00392	P	35.489	4,05	143.709	0	0	0,00	0,00000
	S	12.000	12,85	154.254	0	0	0,00	0,00000
00393	P	3.334	31,71	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	5.165	20,47	105.712	0	0	0,00	0,00000
00394	P	8.690	12,16	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	2.478	42,66	105.712	0	0	0,00	0,00000
00395	P	12.809	8,25	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	12.491	8,46	105.712	0	0	0,00	0,00000
00396	P	5.928	17,83	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	4.452	23,74	105.712	0	0	0,00	0,00000
00397	P	4.579	27,85	127.540	0	0	0,00	0,00000
	S	4.682	29,88	139.881	0	0	0,00	0,00000
00398	P	1.065	99,26	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	1.631	64,81	105.712	0	0	0,00	0,00000

Solette - Taglio fuori piano allo SLD

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00399	P	7.019	15,06	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	2.452	43,11	105.712	0	0	0,00	0,00000
01596	P	83.916	1,71	143.709	0	0	0,00	0,00000
	S	111.062	1,39	154.254	0	0	0,00	0,00000

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
V_{Ed} Taglio di progetto
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle cuciture verticali
N_{Ed} Sforzo normale di progetto.
Ctgϴ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle armature a taglio.

Solette - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Solette - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp_{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato
			[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]		
Primo Impalcato				**Soletta 7b-8-11b-10b-9b**											
00093	P	RAR	0,700	17,43	47.450	4.276	24,91	SI	RAR	2,630	360,00	41.550	4.218	NS	SI
		QPR	0,558	13,07	40.620	3.305	23,44	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1,481	17,43	-193.731	16.668	11,77	SI	RAR	111,679	360,00	-193.731	16.668	3,22	SI
		QPR	0,745	13,07	-155.883	13.112	17,56	SI	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
$\sigma_{cd,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.
CS Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato [SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \le \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \le \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).
Nota Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

Solette - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Solette - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	Id_{Cmb}	N_{Ed}	M_{Ed}	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Primo Impalcato			**Soletta 7b-8-11b-10b-9b**				**AA= PCA**						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
00093	P	FRQ	41.415	3.541	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	40.620	3.305	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-164.982	13.939	2,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-155.883	13.112	2,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.
$\sigma_{ct,f}$ Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
ε_{sm} Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
A_e Area efficace del calcestruzzo teso.
Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.
W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.
CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
Verificato [SI] = $W_d \le W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)

REGOLARITÁ DELLA STRUTTURA IN PIANTA		
a)	la configurazione in pianta è compatta ossia la distribuzione di masse e rigidezze è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e il contorno di ogni orizzontamento è convesso; il requisito può ritenersi soddisfatto, anche in presenza di rientranze in pianta, quando esse non influenzano significativamente la rigidezza nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento;	SI
b)	il rapporto tra i lati del rettangolo circoscritto alla pianta di ogni orizzontamento è inferiore a 4;	SI

c)	ciascun orizzontamento ha una rigidezza nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidezza degli elementi strutturali verticali da potersi assumere che la sua deformazione in pianta influenzi in modo trascurabile la distribuzione delle azioni sismiche tra questi ultimi e ha resistenza sufficiente a garantire l'efficacia di tale distribuzione;	SI
		La struttura è regolare in pianta.
REGOLARITÁ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA		
d)	tutti i sistemi resistenti alle azioni orizzontali si estendono per tutta l'altezza della costruzione o, se sono presenti parti aventi differenti altezze, fino alla sommità della rispettiva parte dell'edificio;	NO
e)	massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25%, la rigidezza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidezza si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o di pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base;	NO
f)	nelle strutture intelaiate, il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti diversi (tale rapporto, calcolato per un generico orizzontamento, non deve differire più del 30% dall'analogo rapporto calcolato per l'orizzontamento adiacente); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti;	NO
g)	eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengano con continuità da un orizzontamento al successivo; oppure avvengano in modo che il rientro di un orizzontamento non superi il 10% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante, né il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro orizzontamenti, per il quale non sono previste limitazioni di restringimento;	NO
		La struttura non è regolare in altezza.

Piani - Verifiche Regolarità

Id_{Piano}	Q_{Lv}	H_{Lv}	Rd_{Tmp}	Ir_{Tmp}	M_{SLU}	K_{SLU}		R_{eff}		R_{ric}	
						X	Y	X	Y	X	Y
	[m]	[m]			[N·s²/m]	[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]
Impalcato Copertura	3,80	3,80	NO	NO	426.616	676.998	323.094	2.940.685	4.037.606	924.656	776.522
Primo Impalcato	-1,00	4,80	NO		621.852	678.771	407.024	3.086.339	4.098.326	1.134.858	1.090.195

LEGENDA:

Id_{Piano} Identificativo del livello o piano.
Q_{Lv} Quota del livello o piano.
H_{Lv} Altezza del livello o piano.
Rd_{Tmp} Per i piani con riduzione dei tamponamenti, sono state incrementate le azioni di calcolo per gli elementi verticali (pilastri e pareti) di un fattore 1,4: [SI] = Piano con riduzione dei tamponamenti - [NO] = Piano senza riduzione dei tamponamenti.
Ir_{Tmp} Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.
M_{SLU} Massa eccitabile della struttura allo S.L. Ultimo, nelle direzioni X, Y, Z.
K_{SLU} Valori delle Rigidezze di Piano, valutate allo SLU, riferite agli assi X ed Y del riferimento globale.
R_{eff} Valori delle Resistenze Effettive di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
R_{ric} Valori delle Resistenze Richieste di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
(*) Vedi tabelle "Livelli o Piani" o "Solai e Balconi".

EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)

Effetti delle non linearità geometriche per sisma

Id_{Piano}	Q_{Lv}	H_{Lv}	$\delta_{d,X}$	$\delta_{d,Y}$	$P_{\theta,X}$	$P_{\theta,Y}$	$T_{\theta,X}$	$T_{\theta,Y}$	Θ_X	Θ_Y
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[N]	[N]	[N]	[N]	[rad]	[rad]
Impalcato Copertura	3,80	3,80	1,1994	2,2434	4.185.063	4.185.063	811.988	724.828	1,6268 E-02	3,4087 E-02
Primo Impalcato	-1,00	4,80	1,9360	2,8820	10.285.420	10.285.420	1.314.119	1.173.060	3,1569 E-02	5,2645 E-02

LEGENDA:

Id_{Piano} Identificativo del livello o piano.
H_{Lv} Altezza del livello o piano.
$\delta_{d,X}$, $\delta_{d,Y}$ Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.
$P_{\theta,X}$, $P_{\theta,Z}$ Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "θ".
$T_{\theta,X}$, $T_{\theta,Y}$ Valori del tagliante di piano utilizzati per il calcolo di "θ".
θ_X, θ_Y Coefficienti "θ" del piano.
Nota Le forze sismiche orizzontali agenti sui piani caratterizzati da valori di θ compresi tra 0,1 e 0,2, sono state incrementate del fattore "$1/(1-\theta)$", per portare in conto gli effetti del secondo ordine.

PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)

Piani - Verifiche allo SLO

Id_{Piano}	Q_{Lv}	H_{Lv}	$\delta_{amm,SLO}$	$\delta_{d,SLO}$		$\Delta\delta_{SLO}$		$C_{Ig}T_{mp}$	Note
				X	Y	X	Y		
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		
Impalcato Copertura	3,80	3,80	1,2667	0,4011	0,7388	0,8655	0,5278	RF	Verificato
Primo Impalcato	-1,00	4,80	1,6000	0,6377	0,9505	0,9623	0,6495	RF	Verificato

LEGENDA:

Id_{Piano} Identificativo del livello o piano.
Q_{Lv} Quota del livello o piano.
H_{Lv} Altezza del livello o piano.
$\delta_{amm,SLO}$ Spostamento Differenziale ammissibile per SLO.
$\delta_{d,SLO}$ Spostamento Differenziale di progetto allo SLO.
$\Delta\delta_{SLO}$ Differenza fra spostamento limite e quello di calcolo nelle direzioni X e Y.
$C_{Ig}T_{mp}$ Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.

SOLAI (CA)- VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione)

Solai (CA)- Verifiche allo SLU

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$M_{Ed,X,s}$	$M_{Ed,X,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	CS_i
	[%]		[N·m]	[N·m]	[cm²]	[cm²]		
Impalcato Copertura					**Sezione: Solai 2.1**			
Travetto 2-1	0%	▨	16.206	0	1,54	0,00	1.01	-
	12,5%	T	7.003	2.681	1,54	0,00	2.29	-
	25,0%	T	0	11.695	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	17.603	0,00	0,00	-	-

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$M_{Ed,X,s}$	$M_{Ed,X,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	CS_i
	[%]		[N·m]	[N·m]	[cm²]	[cm²]		
	50,0%	T	0	20.466	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	20.646	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	19.345	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	14.938	1,54	0,00	-	-
	100,0%	▨	15.350	7.424	1,54	0,00	1.06	-
Travetto 3-2	0%	▨	8.583	121	3,08	0,00	3.77	-
	12,5%	T	2.498	2.414	1,54	0,00	6.44	-
	25,0%	T	0	4.673	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	5.495	1,54	0,00	-	-
	50,0%	T	1.706	11.443	1,54	0,00	9.43	-
	62,5%	T	4.693	4.493	1,54	0,00	3.42	-
	75,0%	T	8.778	1.811	1,54	0,00	1.83	-
	87,5%	T	14.011	0	1,54	0,00	1.14	-
	100%	▨	17.784	0	3,08	0,00	1.82	-
Travetto 4-3	0%	▨	3.313	2.704	1,54	0,00	4.94	-
	12,5%	T	0	4.137	1,54	0,00	-	-
	25,0%	T	0	4.948	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	5.136	1,54	0,00	-	-
	50,0%	T	0	5.116	1,54	0,00	-	-
	62,5%	T	1.156	5.003	1,54	0,00	13.92	-
	75,0%	T	2.748	4.268	1,54	0,00	5.85	-
	87,5%	T	4.867	2.910	1,54	0,00	3.30	-
	100%	▨	5.647	935	3,08	0,00	5.74	-
Travetto 5-4	0%	▨	4	0	3,08	1,54	NS	-
	12,3%	▨	14	0	3,08	1,54	NS	-
	25,1%	▨	28	0	3,08	1,54	NS	-
	37,4%	▨	47	0	3,08	1,54	NS	-
	50,2%	▨	71	0	3,08	1,54	NS	-
	62,5%	▨	100	0	3,08	1,54	NS	-
	74,8%	▨	134	0	3,08	1,54	NS	-
	87,6%	▨	120	0	3,08	1,54	NS	-
	99,9%	▨	157	0	3,08	1,54	NS	-
Impalcato Copertura					**Sezione: Solai 2.2**			
Travetto 2-1	0%	▨	16.180	0	1,54	0,00	1.01	-
	12,5%	T	6.983	2.691	1,54	0,00	2.30	-
	25,0%	T	0	11.700	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	17.604	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	20.459	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	20.644	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	19.342	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	14.936	1,54	0,00	-	-
	100%	▨	15.344	7.423	1,54	0,00	1.06	-
Travetto 3-2	0%	▨	8.537	115	3,08	0,00	3.79	-
	12,5%	T	2.508	2.392	1,54	0,00	6.41	-
	25,0%	T	0	4.633	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	5.442	1,54	0,00	-	-
	50,0%	T	1.758	11.383	1,54	0,00	9.15	-
	62,5%	T	4.737	4.440	1,54	0,00	3.39	-
	75,0%	T	8.808	1.770	1,54	0,00	1.82	-
	87,5%	T	14.020	0	1,54	0,00	1.14	-
	100,0%	▨	17.764	0	3,08	0,00	1.82	-
Travetto 4-3	0%	▨	3.343	2.724	1,54	0,00	4.90	-
	12,5%	T	0	4.177	1,54	0,00	-	-
	25,0%	T	0	5.001	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	5.196	1,54	0,00	-	-
	50,0%	T	0	5.175	1,54	0,00	-	-
	62,5%	T	1.092	5.061	1,54	0,00	14.73	-
	75,0%	T	2.688	4.317	1,54	0,00	5.98	-
	87,5%	T	4.819	2.944	1,54	0,00	3.33	-
	100%	▨	5.618	949	3,08	0,00	5.77	-
Travetto 5-4	0%	▨	4	0	3,08	1,54	NS	-
	12,3%	▨	14	0	3,08	1,54	NS	-
	25,1%	▨	28	0	3,08	1,54	NS	-
	37,4%	▨	47	0	3,08	1,54	NS	-
	50,2%	▨	71	0	3,08	1,54	NS	-
	62,5%	▨	100	0	3,08	1,54	NS	-
	74,8%	▨	134	0	3,08	1,54	NS	-
	87,6%	▨	120	0	3,08	1,54	NS	-
	99,9%	▨	157	0	3,08	1,54	NS	-
Impalcato Copertura					**Sezione: Solai 2.3**			
Travetto 2-1	0%	▨	16.168	0	1,54	0,00	1.01	-
	12,5%	T	6.975	2.694	1,54	0,00	2.30	-
	25,0%	T	0	11.700	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	17.602	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	20.454	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	20.640	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	19.338	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	14.933	1,54	0,00	-	-
	100,0%	▨	15.340	7.423	1,54	0,00	1.06	-
Travetto 3-2	0%	▨	8.522	109	3,08	0,00	3.80	-
	12,5%	T	2.513	2.383	1,54	0,00	6.40	-
	25,0%	T	0	4.618	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	5.423	1,54	0,00	-	-
	50,0%	T	1.775	11.363	1,54	0,00	9.06	-
	62,5%	T	4.750	4.423	1,54	0,00	3.38	-

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$M_{Ed,X,s}$	$M_{Ed,X,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	CS_i
	[%]		[N·m]	[N·m]	[cm²]	[cm²]		
	75,0%	T	8.816	1.757	1,54	0,00	1.82	-
	87,5%	T	14.021	0	1,54	0,00	1.14	-
	100%		17.755	0	3,08	0,00	1.82	-
Travetto 4-3	0%		3.355	2.734	1,54	0,00	4.88	-
	12,5%	T	0	4.194	1,54	0,00	-	-
	25,0%	T	0	5.022	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	5.218	1,54	0,00	-	-
	50,0%	T	0	5.198	1,54	0,00	-	-
	62,5%	T	1.068	5.082	1,54	0,00	15.06	-
	75,0%	T	2.668	4.335	1,54	0,00	6.03	-
	87,5%	T	4.804	2.956	1,54	0,00	3.34	-
	100,0%		5.610	952	3,08	0,00	5.77	-
Travetto 5-4	0%		4	0	3,08	1,54	NS	-
	12,5%		14	0	3,08	1,54	NS	-
	25,1%		27	0	3,08	1,54	NS	-
	37,6%		46	0	3,08	1,54	NS	-
	50,1%		69	0	3,08	1,54	NS	-
	62,6%		97	0	3,08	1,54	NS	-
	75,2%		130	0	3,08	1,54	NS	-
	87,7%		116	0	3,08	1,54	NS	-
	100%		151	0	3,08	1,54	NS	-
Impalcato Copertura					**Sezione: Solai 2.4**			
Travetto 2-1	0%		16.122	0	1,54	0,00	1.01	-
	12,5%	T	6.936	2.737	1,54	0,00	2.32	-
	25,0%	T	0	11.733	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	17.627	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	20.447	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	20.655	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	19.348	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	14.938	1,54	0,00	-	-
	100,0%		15.335	7.425	1,54	0,00	1.06	-
Travetto 3-2	0%		8.515	0	3,08	0,00	3.80	-
	12,5%	T	2.670	2.236	1,54	0,00	6.02	-
	25,0%	T	0	4.511	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	15	5.335	1,54	0,00	NS	-
	50,0%	T	1.867	11.353	1,54	0,00	8.61	-
	62,5%	T	4.807	4.360	1,54	0,00	3.34	-
	75,0%	T	8.837	1.718	1,54	0,00	1.82	-
	87,5%	T	14.007	0	1,54	0,00	1.14	-
	100%		17.723	0	3,08	0,00	1.82	-
Travetto 4-3	0%		3.587	3.387	1,54	0,00	4.56	-
	12,5%	T	0	4.738	1,54	0,00	-	-
	25,0%	T	0	5.456	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	5.541	1,54	0,00	-	-
	50,0%	T	0	5.577	1,54	0,00	-	-
	62,5%	T	944	5.348	1,54	0,00	17.04	-
	75,0%	T	2.641	4.485	1,54	0,00	6.09	-
	87,5%	T	4.895	2.989	1,54	0,00	3.28	-
	100,0%		5.728	859	3,08	0,00	5.66	-
Impalcato Copertura					**Sezione: Solai 2.5**			
Travetto 2-1	0%		16.111	0	1,54	0,00	1.01	-
	12,5%	T	6.930	2.740	1,54	0,00	2.32	-
	25,0%	T	0	11.732	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	17.622	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	20.439	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	20.649	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	19.342	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	14.934	1,54	0,00	-	-
	100%		15.329	7.424	1,54	0,00	1.06	-
Travetto 3-2	0%		8.505	0	3,08	0,00	3.81	-
	12,5%	T	2.675	2.230	1,54	0,00	6.01	-
	25,0%	T	0	4.502	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	25	5.325	1,54	0,00	NS	-
	50,0%	T	1.876	11.340	1,54	0,00	8.57	-
	62,5%	T	4.813	4.350	1,54	0,00	3.34	-
	75,0%	T	8.839	1.712	1,54	0,00	1.82	-
	87,5%	T	14.003	0	1,54	0,00	1.14	-
	100,0%		17.713	0	3,08	0,00	1.83	-
Travetto 4-3	0%		3.596	3.393	1,54	0,00	4.55	-
	12,5%	T	0	4.749	1,54	0,00	-	-
	25,0%	T	0	5.470	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	5.556	1,54	0,00	-	-
	50,0%	T	0	5.592	1,54	0,00	-	-
	62,5%	T	929	5.361	1,54	0,00	17.32	-
	75,0%	T	2.628	4.496	1,54	0,00	6.12	-
	87,5%	T	4.887	2.995	1,54	0,00	3.29	-
	100,0%		5.725	859	3,08	0,00	5.66	-
Impalcato Copertura					**Sezione: Solai 2.6**			
Travetto 2-1	0%		16.102	0	1,54	0,00	1.01	-
	12,5%	T	6.925	2.742	1,54	0,00	2.32	-
	25,0%	T	0	11.730	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	17.618	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	20.432	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	20.643	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	19.336	0,00	0,00	-	-

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$M_{Ed,X,s}$	$M_{Ed,X,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	CS_i
	[%]		[N·m]	[N·m]	[cm²]	[cm²]		
	87,5%	T	0	14.930	1,54	0,00	-	-
	100%	▨	15.324	7.423	1,54	0,00	1.06	-
Travetto 3-2	0%	▨	8.498	0	3,08	0,00	3.81	-
	12,5%	T	2.679	2.225	1,54	0,00	6.00	-
	25,0%	T	0	4.495	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	34	5.316	1,54	0,00	NS	-
	50,0%	T	1.883	11.330	1,54	0,00	8.54	-
	62,5%	T	4.819	4.342	1,54	0,00	3.33	-
	75,0%	T	8.840	1.707	1,54	0,00	1.82	-
	87,5%	T	14.000	0	1,54	0,00	1.14	-
	100%	▨	17.705	0	3,08	0,00	1.83	-
Travetto 4-3	0%	▨	3.603	3.398	1,54	0,00	4.54	-
	12,5%	T	0	4.758	1,54	0,00	-	-
	25,0%	T	0	5.482	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	5.569	1,54	0,00	-	-
	50,0%	T	0	5.605	1,54	0,00	-	-
	62,5%	T	917	5.373	1,54	0,00	17.54	-
	75,0%	T	2.618	4.505	1,54	0,00	6.14	-
	87,5%	T	4.880	3.000	1,54	0,00	3.29	-
	100,0%	▨	5.722	858	3,08	0,00	5.66	-
Primo Impalcato					**Sezione: Solai 1.1**			
Travetto 2-1	0%	▨	26.580	0	3,08	0,00	1.21	-
	12,5%	T	12.648	3.539	1,54	0,00	1.27	-
	25,0%	T	1.632	17.007	1,54	0,00	9.86	-
	37,5%	T	0	25.855	1,54	0,00	-	-
	50,0%	T	0	30.085	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	30.466	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	28.567	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	22.049	3,08	0,00	-	-
	100%	▨	22.441	10.912	3,08	0,00	1.44	-
Travetto 3-2	0%	▨	12.530	6.055	1,54	0,00	1.30	-
	12,5%	T	0	11.309	1,54	0,00	-	-
	25,0%	T	0	14.045	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	748	14.475	1,54	0,00	21.51	-
	50,0%	T	4.019	16.707	1,54	0,00	4.00	-
	62,5%	T	8.575	11.635	1,54	0,00	1.87	-
	75,0%	T	14.416	6.591	1,54	0,00	1.11	-
	87,5%	T	21.541	0	3,08	0,00	1.45	-
	100,0%	▨	28.108	0	3,08	0,00	1.15	-
Primo Impalcato					**Sezione: Solai 1.2**			
Travetto 2-1	0%	▨	26.543	0	3,08	0,00	1.22	-
	12,5%	T	12.618	3.544	1,54	0,00	1.27	-
	25,0%	T	1.601	17.007	1,54	0,00	10.05	-
	37,5%	T	0	25.853	1,54	0,00	-	-
	50,0%	T	0	30.080	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	30.461	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	28.562	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	22.045	3,08	0,00	-	-
	100%	▨	22.435	10.911	3,08	0,00	1.44	-
Travetto 3-2	0%	▨	12.481	6.037	1,54	0,00	1.31	-
	12,5%	T	0	11.260	1,54	0,00	-	-
	25,0%	T	0	13.975	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	794	14.399	1,54	0,00	20.26	-
	50,0%	T	4.065	16.641	1,54	0,00	3.95	-
	62,5%	T	8.615	11.567	1,54	0,00	1.86	-
	75,0%	T	14.444	6.543	1,54	0,00	1.11	-
	87,5%	T	21.552	0	3,08	0,00	1.44	-
	100%	▨	28.079	0	3,08	0,00	1.15	-
Primo Impalcato					**Sezione: Solai 1.3**			
Travetto 2-1	0%	▨	25.244	0	3,08	0,00	1.28	-
	12,5%	T	11.426	3.927	1,54	0,00	1.40	-
	25,0%	T	0	17.332	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	26.120	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	30.292	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	30.655	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	28.703	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	22.135	3,08	0,00	-	-
	100%	▨	22.429	10.950	3,08	0,00	1.44	-
Travetto 3-2	0%	▨	12.459	1.131	3,08	0,00	2.60	-
	12,5%	T	4.223	3.926	1,54	0,00	3.81	-
	25,0%	T	207	7.595	1,54	0,00	77.74	-
	37,5%	T	1.895	9.197	1,54	0,00	8.49	-
	50,0%	T	4.859	16.612	1,54	0,00	3.31	-
	62,5%	T	9.100	8.104	1,54	0,00	1.76	-
	75,0%	T	14.618	4.487	1,54	0,00	1.10	-
	87,5%	T	21.536	0	3,08	0,00	1.45	-
	100%	▨	27.198	0	3,08	0,00	1.19	-
Travetto 4-3	0%	▨	4.906	4.307	1,54	0,00	3.34	-
	12,5%	T	0	6.618	1,54	0,00	-	-
	25,0%	T	0	8.004	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	213	8.467	1,54	0,00	75.55	-
	50,0%	T	1.400	8.439	1,54	0,00	11.49	-
	62,5%	T	3.059	8.354	1,54	0,00	5.26	-
	75,0%	T	5.189	7.436	1,54	0,00	3.10	-
	87,5%	T	8.055	5.594	1,54	0,00	1.99	-

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$M_{Ed,X,s}$	$M_{Ed,X,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	CS_i
	[%]		[N·m]	[N·m]	[cm²]	[cm²]		
	100%	▨	9.267	2.836	3,08	0,00	3.49	-
Travetto 5-4	0%	▨	4	0	3,08	1,54	NS	-
	12,5%	▨	14	0	3,08	1,54	NS	-
	25,1%	▨	27	0	3,08	1,54	NS	-
	37,6%	▨	46	0	3,08	1,54	NS	-
	50,1%	▨	69	0	3,08	1,54	NS	-
	62,6%	▨	97	0	3,08	1,54	NS	-
	75,2%	▨	130	0	3,08	1,54	NS	-
	87,7%	▨	116	0	3,08	1,54	NS	-
	100%	▨	151	0	3,08	1,54	NS	-
Primo Impalcato					**Sezione: Solai 1.4**			
Travetto 2-1	0%	▨	25.197	0	3,08	0,00	1.28	-
	12,5%	T	11.386	3.991	1,54	0,00	1.41	-
	25,0%	T	0	17.383	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	26.160	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	30.322	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	30.681	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	28.721	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	22.145	3,08	0,00	-	-
	100,0%	▨	22.424	10.954	3,08	0,00	1.44	-
Travetto 3-2	0%	▨	12.452	883	3,08	0,00	2.60	-
	12,5%	T	4.428	3.777	1,54	0,00	3.63	-
	25,0%	T	441	7.503	1,54	0,00	36.49	-
	37,5%	T	2.079	9.122	1,54	0,00	7.74	-
	50,0%	T	4.992	16.602	1,54	0,00	3.22	-
	62,5%	T	9.181	8.050	1,54	0,00	1.75	-
	75,0%	T	14.645	4.454	1,54	0,00	1.09	-
	87,5%	T	21.516	0	3,08	0,00	1.45	-
	100,0%	▨	27.164	0	3,08	0,00	1.19	-
Travetto 4-3	0%	▨	5.243	5.243	1,54	0,00	3.12	-
	12,5%	T	0	7.392	1,54	0,00	-	-
	25,0%	T	0	8.616	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	8.915	1,54	0,00	-	-
	50,0%	T	1.187	8.880	1,54	0,00	13.55	-
	62,5%	T	2.934	8.719	1,54	0,00	5.48	-
	75,0%	T	5.153	7.634	1,54	0,00	3.12	-
	87,5%	T	8.178	5.622	1,54	0,00	1.96	-
	100%	▨	9.423	2.685	3,08	0,00	3.44	-
Primo Impalcato					**Sezione: Solai 1.5**			
Travetto 2-1	0%	▨	25.183	0	3,08	0,00	1.28	-
	12,5%	T	11.379	3.994	1,54	0,00	1.41	-
	25,0%	T	0	17.381	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	26.154	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	30.314	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	30.673	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	28.713	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	22.140	3,08	0,00	-	-
	100,0%	▨	22.416	10.953	3,08	0,00	1.44	-
Travetto 3-2	0%	▨	12.440	877	3,08	0,00	2.60	-
	12,5%	T	4.434	3.770	1,54	0,00	3.62	-
	25,0%	T	454	7.494	1,54	0,00	35.44	-
	37,5%	T	2.091	9.110	1,54	0,00	7.69	-
	50,0%	T	5.002	16.587	1,54	0,00	3.21	-
	62,5%	T	9.187	8.039	1,54	0,00	1.75	-
	75,0%	T	14.646	4.446	1,54	0,00	1.09	-
	87,5%	T	21.511	0	3,08	0,00	1.45	-
	100%	▨	27.151	0	3,08	0,00	1.19	-
Travetto 4-3	0%	▨	5.253	5.249	1,54	0,00	3.11	-
	12,5%	T	0	7.404	1,54	0,00	-	-
	25,0%	T	0	8.632	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	8.932	1,54	0,00	-	-
	50,0%	T	1.169	8.897	1,54	0,00	13.76	-
	62,5%	T	2.917	8.735	1,54	0,00	5.51	-
	75,0%	T	5.138	7.645	1,54	0,00	3.13	-
	87,5%	T	8.167	5.628	1,54	0,00	1.97	-
	100%	▨	9.419	2.682	3,08	0,00	3.44	-
Primo Impalcato					**Sezione: Solai 1.6**			
Travetto 2-1	0%	▨	25.170	0	3,08	0,00	1.28	-
	12,5%	T	11.372	3.997	1,54	0,00	1.41	-
	25,0%	T	0	17.379	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	26.148	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	30.306	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	30.664	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	28.705	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	22.134	3,08	0,00	-	-
	100,0%	▨	22.409	10.951	3,08	0,00	1.44	-
Travetto 3-2	0%	▨	12.429	872	3,08	0,00	2.60	-
	12,5%	T	4.439	3.764	1,54	0,00	3.62	-
	25,0%	T	467	7.485	1,54	0,00	34.46	-
	37,5%	T	2.102	9.099	1,54	0,00	7.65	-
	50,0%	T	5.011	16.573	1,54	0,00	3.21	-
	62,5%	T	9.193	8.028	1,54	0,00	1.75	-
	75,0%	T	14.647	4.439	1,54	0,00	1.09	-
	87,5%	T	21.507	0	3,08	0,00	1.45	-
	100%	▨	27.139	0	3,08	0,00	1.19	-

Solai (CA)- Verifiche allo SLU

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$M_{Ed,X,s}$	$M_{Ed,X,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	CS_i
	[%]		[N·m]	[N·m]	[cm²]	[cm²]		
Travetto 4-3	0%	▨	5.264	5.255	1,54	0,00	3.11	-
	12,5%	T	0	7.416	1,54	0,00	-	-
	25,0%	T	0	8.647	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	8.948	1,54	0,00	-	-
	50,0%	T	1.153	8.913	1,54	0,00	13.95	-
	62,5%	T	2.901	8.750	1,54	0,00	5.54	-
	75,0%	T	5.124	7.656	1,54	0,00	3.14	-
	87,5%	T	8.157	5.633	1,54	0,00	1.97	-
	100,0%	▨	9.415	2.680	3,08	0,00	3.44	-

LEGENDA:

$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
Tp Tipo di sezione verificata.
$M_{Ed,X,s}$ Momento di progetto intorno ad X che tende le fibre superiori.
$M_{Ed,X,i}$ Momento di progetto intorno ad X che tende le fibre inferiori.
CS_s Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS>= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
CS_i Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
$A_{s,s}$, $A_{s,i}$ Armatura a flessione superiore e inferiore.

SOLAI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO ALLO SLU (Elevazione)

Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$V_{Ed,Y}^{(+)}$	$V_{Ed,Y}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	$V_{Rd}^{(+)}$	$V_{Rd}^{(-)}$	$N_{Ed}^{(+)}$	$N_{Ed}^{(-)}$	$V_{Rsd,p}^{(+)}$	$V_{Rsd,p}^{(-)}$	$A_{sw,p}^{(+)}$	$A_{sw,p}^{(-)}$
	[%]		[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.1**						
Travetto 2-1	0%	▨	20.532	0	7,94	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	16.271	0	3,76	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	12.011	0	5,09	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	7.750	0	7,89	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	3.489	0	17,52	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	23	-1.102	NS	55,46	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-5.363	-	11,40	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-9.624	-	6,35	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-13.884	-	11,74	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	11.886	0	13,71	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	8.747	0	6,99	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	5.608	0	10,90	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	2.469	-1.794	24,76	34,07	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-3.839	-	15,92	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-6.597	-	9,27	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-9.736	-	6,28	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-12.875	-	4,75	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-16.014	-	10,18	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	▨	7.390	0	22,06	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	5.483	0	11,15	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	3.575	0	17,10	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	1.668	-950	36,64	64,34	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	207	-2.496	NS	24,49	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-4.404	-	13,88	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-6.311	-	9,68	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-8.219	-	7,44	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-10.126	-	16,10	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 5-4	0%	▨	0	0	-	-	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,3%	▨	0	-193	-	NS	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,1%	▨	0	-386	-	NS	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,4%	▨	0	-580	-	NS	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,2%	▨	0	-773	-	77,31	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	▨	0	-966	-	61,86	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	74,8%	▨	0	-1.159	-	51,56	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,6%	▨	0	-1.352	-	44,20	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	99,9%	▨	0	-1.546	-	38,65	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.2**						
Travetto 2-1	0%	▨	20.525	0	7,94	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	16.265	0	3,76	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	12.005	0	5,09	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	7.746	0	7,89	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	3.486	0	17,53	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	19	-1.104	NS	55,36	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-5.364	-	11,39	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-9.623	-	6,35	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-13.883	-	11,74	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	11.847	0	13,76	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	8.718	0	7,01	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	5.588	0	10,94	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	2.458	-1.809	24,87	33,79	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-3.848	-	15,88	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-6.599	-	9,26	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-9.729	-	6,28	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-12.858	-	4,75	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-15.988	-	10,19	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	▨	7.427	0	21,95	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	5.509	0	11,09	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	3.592	0	17,02	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$V_{Ed,Y}^{(+)}$	$V_{Ed,Y}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	$V_{Rd}^{(+)}$	$V_{Rd}^{(-)}$	$N_{Ed}^{(+)}$	$N_{Ed}^{(-)}$	$V_{Rsd,p}^{(+)}$	$V_{Rsd,p}^{(-)}$	$A_{sw,p}^{(+)}$	$A_{sw,p}^{(-)}$
	[%]		[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
	37,5%	T	1.674	-920	36,51	66,44	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	208	-2.477	NS	24,68	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-4.394	-	13,91	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-6.312	-	9,68	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-8.230	-	7,43	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-10.147	-	16,06	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 5-4	0%	▨	0	0	-	-	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,3%	▨	0	-193	-	NS	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,1%	▨	0	-386	-	NS	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,4%	▨	0	-580	-	NS	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,2%	▨	0	-773	-	77,31	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	▨	0	-966	-	61,86	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	74,8%	▨	0	-1.159	-	51,56	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,6%	▨	0	-1.352	-	44,20	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	99,9%	▨	0	-1.546	-	38,65	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.3**						
Travetto 2-1	0%	▨	20.520	0	7,94	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	16.260	0	3,76	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	12.001	0	5,09	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	7.742	0	7,89	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	3.483	0	17,55	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	17	-1.104	NS	55,36	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-5.363	-	11,40	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-9.623	-	6,35	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-13.882	-	11,74	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	11.835	0	13,77	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	8.709	0	7,02	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	5.582	0	10,95	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	2.455	-1.812	24,90	33,73	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-3.849	-	15,88	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-6.598	-	9,26	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-9.725	-	6,29	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-12.851	-	4,76	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-15.978	-	10,20	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	▨	7.435	0	21,92	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	5.514	0	11,08	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	3.593	0	17,01	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	1.671	-912	36,58	67,02	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	203	-2.472	NS	24,73	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-4.393	-	13,91	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-6.315	-	9,68	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-8.236	-	7,42	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-10.157	-	16,05	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 5-4	0%	▨	0	0	-	-	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	▨	0	-190	-	NS	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,1%	▨	0	-379	-	NS	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,6%	▨	0	-569	-	NS	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,1%	▨	0	-759	-	78,73	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,6%	▨	0	-949	-	62,97	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,2%	▨	0	-1.138	-	52,51	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,7%	▨	0	-1.328	-	45,00	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-1.518	-	39,37	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.4**						
Travetto 2-1	0%	▨	20.514	0	7,95	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	16.255	0	3,76	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	11.997	0	5,09	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	7.738	0	7,90	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	3.480	0	17,56	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	15	-1.111	NS	55,02	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-5.370	-	11,38	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-9.628	-	6,35	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-13.887	-	11,74	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	11.868	0	13,73	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	8.743	0	6,99	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	5.618	0	10,88	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	2.493	-1.756	24,52	34,81	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-3.792	-	16,12	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-6.549	-	9,33	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-9.675	-	6,32	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-12.800	-	4,78	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-15.925	-	10,24	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	▨	6.959	0	23,42	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	5.035	0	12,14	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	3.111	0	19,65	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	1.187	-1.079	51,49	56,65	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-2.740	-	22,31	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-4.664	-	13,11	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-6.587	-	9,28	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-8.511	-	7,18	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-10.435	-	15,62	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.5**						
Travetto 2-1	0%	▨	20.509	0	7,95	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	16.251	0	3,76	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	11.994	0	5,10	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	7.736	0	7,90	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$V_{Ed,Y}^{(+)}$	$V_{Ed,Y}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	$V_{Rd}^{(+)}$	$V_{Rd}^{(-)}$	$N_{Ed}^{(+)}$	$N_{Ed}^{(-)}$	$V_{Rsd,p}^{(+)}$	$V_{Rsd,p}^{(-)}$	$A_{sw,p}^{(+)}$	$A_{sw,p}^{(-)}$
	[%]		[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
	50,0%	T	3.479	0	17,57	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	15	-1.111	NS	55,02	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-5.369	-	11,38	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-9.627	-	6,35	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-13.884	-	11,74	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	11.861	0	13,74	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	8.738	0	6,99	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	5.615	0	10,89	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	2.492	-1.757	24,53	34,79	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-3.792	-	16,12	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-6.548	-	9,33	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-9.671	-	6,32	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-12.794	-	4,78	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-15.917	-	10,24	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	▨	6.968	0	23,39	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	5.041	0	12,12	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	3.115	0	19,62	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	1.188	-1.073	51,45	56,96	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-2.736	-	22,34	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-4.663	-	13,11	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-6.589	-	9,28	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-8.516	-	7,18	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-10.443	-	15,61	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.6**						
Travetto 2-1	0%	▨	20.505	0	7,95	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	16.248	0	3,76	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	11.991	0	5,10	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	7.734	0	7,90	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	3.478	0	17,57	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	14	-1.112	NS	54,97	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-5.368	-	11,39	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-9.625	-	6,35	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-13.882	-	11,74	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	11.856	0	13,75	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	8.734	0	7,00	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	5.613	0	10,89	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	2.491	-1.757	24,54	34,79	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-3.791	-	16,12	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-6.546	-	9,34	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-9.668	-	6,32	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-12.789	-	4,78	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-15.911	-	10,24	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	▨	6.975	0	23,37	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	5.047	0	12,11	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	3.118	0	19,60	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	1.189	-1.068	51,41	57,23	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-2.733	-	22,36	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-4.662	-	13,11	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-6.591	-	9,27	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-8.520	-	7,17	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-10.449	-	15,60	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.1**						
Travetto 2-1	0%	▨	30.651	0	5,32	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	24.368	0	2,51	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	18.085	0	3,38	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	11.802	0	5,18	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	5.520	0	11,07	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	825	-1.556	74,09	39,28	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-7.839	-	7,80	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-14.122	-	4,33	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-20.405	-	7,99	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	15.035	0	10,84	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	10.396	0	5,88	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	5.756	-1.398	10,62	43,72	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	1.117	-3.764	54,72	16,24	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-7.004	-	8,73	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-11.643	-	5,25	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-16.283	-	3,75	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-20.922	-	2,92	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-25.562	-	6,38	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.2**						
Travetto 2-1	0%	▨	30.642	0	5,32	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	24.360	0	2,51	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	18.078	0	3,38	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	11.796	0	5,18	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	5.514	0	11,08	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	818	-1.557	74,72	39,26	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-7.839	-	7,80	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-14.121	-	4,33	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-20.403	-	7,99	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	14.996	0	10,87	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	10.367	0	5,90	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	5.738	-1.418	10,65	43,10	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	1.109	-3.779	55,11	16,17	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-7.010	-	8,72	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$V_{Ed,Y}^{(+)}$	$V_{Ed,Y}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	$V_{Rd}^{(+)}$	$V_{Rd}^{(-)}$	$N_{Ed}^{(+)}$	$N_{Ed}^{(-)}$	$V_{Rsd,p}^{(+)}$	$V_{Rsd,p}^{(-)}$	$A_{sw,p}^{(+)}$	$A_{sw,p}^{(-)}$
	[%]		[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
	62,5%	T	0	-11.640	-	5,25	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-16.269	-	3,76	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-20.898	-	2,92	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-25.527	-	6,39	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.3**						
Travetto 2-1	0%	▨	30.450	0	5,35	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	24.169	0	2,53	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	17.888	0	3,42	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	11.607	0	5,27	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	5.326	0	11,48	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	455	-1.631	NS	37,48	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-7.912	-	7,73	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-14.193	-	4,31	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-20.474	-	7,96	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	18.428	0	8,84	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	13.804	0	4,43	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	9.179	-1.367	6,66	44,71	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	4.554	-3.726	13,42	16,40	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-6.084	-	10,05	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-10.045	-	6,08	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-14.670	-	4,17	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-19.294	-	3,17	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-23.919	-	6,81	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	▨	11.394	0	14,31	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	8.584	0	7,12	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	5.775	-503	10,58	NS	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	2.965	-1.936	20,61	31,57	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	1.032	-4.014	59,23	15,23	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	96	-6.824	NS	8,96	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-9.634	-	6,34	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-12.444	-	4,91	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-15.254	-	10,69	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 5-4	0%	▨	0	0	-	-	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	▨	0	-190	-	NS	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,1%	▨	0	-379	-	NS	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,6%	▨	0	-569	-	NS	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,1%	▨	0	-759	-	78,73	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,6%	▨	0	-949	-	62,97	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,2%	▨	0	-1.138	-	52,51	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,7%	▨	0	-1.328	-	45,00	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-1.518	-	39,37	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.4**						
Travetto 2-1	0%	▨	30.443	0	5,35	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	24.163	0	2,53	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	17.882	0	3,42	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	11.602	0	5,27	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	5.322	0	11,48	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	454	-1.642	NS	37,22	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-7.923	-	7,71	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-14.203	-	4,30	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-20.483	-	7,96	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	18.473	0	8,82	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	13.850	0	4,41	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	9.227	-1.300	6,62	47,02	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	4.604	-3.657	13,28	16,71	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-6.015	-	10,16	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-9.995	-	6,12	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-14.619	-	4,18	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-19.242	-	3,18	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-23.865	-	6,83	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	▨	10.746	0	15,17	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	7.934	0	7,70	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	5.122	-646	11,93	94,62	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	2.309	-2.080	26,47	29,39	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	653	-4.364	93,60	14,01	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-7.176	-	8,52	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-9.989	-	6,12	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-12.801	-	4,77	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-15.613	-	10,44	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.5**						
Travetto 2-1	0%	▨	30.437	0	5,36	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	24.158	0	2,53	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	17.879	0	3,42	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	11.600	0	5,27	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	5.321	0	11,49	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	453	-1.643	NS	37,20	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-7.922	-	7,72	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-14.201	-	4,30	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-20.480	-	7,96	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	18.466	0	8,83	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	13.845	0	4,41	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	9.224	-1.302	6,63	46,94	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	4.603	-3.658	13,28	16,71	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-6.015	-	10,16	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-9.994	-	6,12	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000

Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$V_{Ed,Y}^{(+)}$	$V_{Ed,Y}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	$V_{Rd}^{(+)}$	$V_{Rd}^{(-)}$	$N_{Ed}^{(+)}$	$N_{Ed}^{(-)}$	$V_{Rsd,p}^{(+)}$	$V_{Rsd,p}^{(-)}$	$A_{sw,p}^{(+)}$	$A_{sw,p}^{(-)}$
	[%]		[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
	75,0%	T	0	-14.615	-	4,18	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-19.235	-	3,18	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-23.856	-	6,83	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	▨	10.756	0	15,15	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	7.940	0	7,70	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	5.124	-636	11,93	96,10	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	2.309	-2.072	26,47	29,50	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	651	-4.359	93,89	14,02	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-7.175	-	8,52	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-9.991	-	6,12	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-12.806	-	4,77	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-15.622	-	10,43	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.6**						
Travetto 2-1	0%	▨	30.431	0	5,36	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	24.153	0	2,53	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	17.875	0	3,42	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	11.597	0	5,27	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	5.319	0	11,49	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	452	-1.643	NS	37,20	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-7.921	-	7,72	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-14.199	-	4,30	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-20.476	-	7,96	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	18.458	0	8,83	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	13.839	0	4,42	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	9.221	-1.303	6,63	46,91	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	4.602	-3.659	13,28	16,70	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-6.014	-	10,16	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-9.992	-	6,12	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-14.611	-	4,18	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-19.229	-	3,18	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-23.848	-	6,83	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	▨	10.765	0	15,14	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	7.946	0	7,69	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	5.127	-627	11,92	97,48	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	2.308	-2.065	26,48	29,60	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	649	-4.355	94,18	14,03	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-7.174	-	8,52	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-9.993	-	6,12	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-12.812	-	4,77	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-15.631	-	10,43	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000

LEGENDA:

Id_{Cmp} Identificativo della campata.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
Tp Tipo di sezione verificata.
$V_{Ed,Y}^{(+/-)}$ Valori massimo e minimo del taglio di progetto.
$CS^{(+/-)}$ Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "$V_{Ed,Y}^{(+)}$" e "$V_{Ed,Y}^{(-)}$" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
$V_{Rd}^{(+)}$, $V_{Rd}^{(-)}$ Valori massimo e minimo del taglio ultimo, per conglomerato compresso.
$N_{Ed}^{(+/-)}$ Sforzo Normale medio nella Sezione di Verifica.
$V_{Rsd,p}^{(+)}$, $V_{Rsd,p}^{(-)}$ Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuti ai ferri piegati, relativi alle sollecitazioni "$V_{Ed,Y}^{(+)}$" e "$V_{Ed,Y}^{(-)}$".
$A_{sw,p}^{(+)}$, $A_{sw,p}^{(-)}$ Aree dei ferri piegati.

TRAVI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Solai - verifiche delle tensioni di esercizio

$\%LLI$ Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Impalcato Copertura									**Sezione: Solai 2.1**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,16 cm**												
0%	RAR	1,245	17,43	0	12.126	0	14.00	SI	RAR	15,225	360,00	0	12.126	0	23.64	SI
	QPR	1,245	13,07	0	12.126	0	10.50	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**												
0%	RAR	0,341	17,43	0	3.365	0	51.15	SI	RAR	4,079	360,00	0	3.365	0	88.25	SI
	QPR	0,341	13,07	0	3.365	0	38.36	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,856	17,43	0	3.864	0	20.35	SI	RAR	6,826	360,00	0	3.864	0	52.73	SI
	QPR	0,856	13,07	0	3.864	0	15.26	SI								
100%	RAR	1,351	17,43	0	13.348	0	12.89	SI	RAR	16,180	360,00	0	13.348	0	22.24	SI
	QPR	1,351	13,07	0	13.348	0	9.67	SI								

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id$_{Cmb}$	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id$_{Cmb}$	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Campata : Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,345	17,43	0	3.411	0	50.46	SI	RAR	4,135	360,00	0	3.411	0	87.06	SI
	QPR	0,345	13,07	0	3.411	0	37.85	SI								
Campata : Travetto 5-4				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,1%	RAR	0,002	17,43	0	7	0	NS	SI	RAR	0,017	360,00	0	7	0	NS	SI
	QPR	0,002	13,07	0	7	0	NS	SI								
50,2%	RAR	0,006	17,43	0	27	0	NS	SI	RAR	0,064	360,00	0	27	0	NS	SI
	QPR	0,006	13,07	0	27	0	NS	SI								
74,8%	RAR	0,013	17,43	0	61	0	NS	SI	RAR	0,145	360,00	0	61	0	NS	SI
	QPR	0,013	13,07	0	61	0	NS	SI								
99,9%	RAR	0,024	17,43	0	108	0	NS	SI	RAR	0,257	360,00	0	108	0	NS	SI
	QPR	0,024	13,07	0	108	0	NS	SI								
Impalcato Copertura									**Sezione: Solai 2.2**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,16 cm**												
0%	RAR	1,243	17,43	0	12.106	0	14.02	SI	RAR	15,199	360,00	0	12.106	0	23.68	SI
	QPR	1,243	13,07	0	12.106	0	10.51	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**												
0%	RAR	0,340	17,43	0	3.355	0	51.31	SI	RAR	4,067	360,00	0	3.355	0	88.51	SI
	QPR	0,340	13,07	0	3.355	0	38.48	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,863	17,43	0	3.892	0	20.20	SI	RAR	6,876	360,00	0	3.892	0	52.35	SI
	QPR	0,863	13,07	0	3.892	0	15.15	SI								
100,0%	RAR	1,350	17,43	0	13.333	0	12.91	SI	RAR	16,162	360,00	0	13.333	0	22.27	SI
	QPR	1,350	13,07	0	13.333	0	9.68	SI								
Campata : Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,343	17,43	0	3.391	0	50.76	SI	RAR	4,111	360,00	0	3.391	0	87.58	SI
	QPR	0,343	13,07	0	3.391	0	38.07	SI								
Campata : Travetto 5-4				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,1%	RAR	0,002	17,43	0	7	0	NS	SI	RAR	0,017	360,00	0	7	0	NS	SI
	QPR	0,002	13,07	0	7	0	NS	SI								
50,2%	RAR	0,006	17,43	0	27	0	NS	SI	RAR	0,064	360,00	0	27	0	NS	SI
	QPR	0,006	13,07	0	27	0	NS	SI								
74,8%	RAR	0,013	17,43	0	61	0	NS	SI	RAR	0,145	360,00	0	61	0	NS	SI
	QPR	0,013	13,07	0	61	0	NS	SI								
99,9%	RAR	0,024	17,43	0	108	0	NS	SI	RAR	0,257	360,00	0	108	0	NS	SI
	QPR	0,024	13,07	0	108	0	NS	SI								
Impalcato Copertura									**Sezione: Solai 2.3**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,16 cm**												
0%	RAR	1,242	17,43	0	12.097	0	14.03	SI	RAR	15,188	360,00	0	12.097	0	23.70	SI
	QPR	1,242	13,07	0	12.097	0	10.52	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**												
0%	RAR	0,339	17,43	0	3.353	0	51.34	SI	RAR	4,064	360,00	0	3.353	0	88.57	SI
	QPR	0,339	13,07	0	3.353	0	38.50	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,865	17,43	0	3.901	0	20.16	SI	RAR	6,892	360,00	0	3.901	0	52.23	SI
	QPR	0,865	13,07	0	3.901	0	15.12	SI								
100%	RAR	1,349	17,43	0	13.325	0	12.91	SI	RAR	16,152	360,00	0	13.325	0	22.28	SI
	QPR	1,349	13,07	0	13.325	0	9.68	SI								
Campata : Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	0,343	17,43	0	3.386	0	50.84	SI	RAR	4,104	360,00	0	3.386	0	87.70	SI
	QPR	0,343	13,07	0	3.386	0	38.13	SI								
Campata : Travetto 5-4				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,1%	RAR	0,002	17,43	0	7	0	NS	SI	RAR	0,017	360,00	0	7	0	NS	SI
	QPR	0,002	13,07	0	7	0	NS	SI								
50,1%	RAR	0,006	17,43	0	26	0	NS	SI	RAR	0,062	360,00	0	26	0	NS	SI
	QPR	0,006	13,07	0	26	0	NS	SI								
75,2%	RAR	0,013	17,43	0	59	0	NS	SI	RAR	0,140	360,00	0	59	0	NS	SI
	QPR	0,013	13,07	0	59	0	NS	SI								
100%	RAR	0,023	17,43	0	104	0	NS	SI	RAR	0,247	360,00	0	104	0	NS	SI
	QPR	0,023	13,07	0	104	0	NS	SI								
Impalcato Copertura									**Sezione: Solai 2.4**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,16 cm**												
0%	RAR	1,238	17,43	0	12.056	0	14.08	SI	RAR	15,137	360,00	0	12.056	0	23.78	SI
	QPR	1,238	13,07	0	12.056	0	10.56	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**												
0%	RAR	0,354	17,43	0	3.498	0	49.21	SI	RAR	4,240	360,00	0	3.498	0	84.90	SI
	QPR	0,354	13,07	0	3.498	0	36.90	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,870	17,43	0	3.928	0	20.02	SI	RAR	6,939	360,00	0	3.928	0	51.87	SI
	QPR	0,870	13,07	0	3.928	0	15.01	SI								
100%	RAR	1,346	17,43	0	13.298	0	12.94	SI	RAR	16,120	360,00	0	13.298	0	22.33	SI
	QPR	1,346	13,07	0	13.298	0	9.70	SI								
Campata : Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	0,353	17,43	0	3.489	0	49.33	SI	RAR	4,229	360,00	0	3.489	0	85.12	SI
	QPR	0,353	13,07	0	3.489	0	37.00	SI								
Impalcato Copertura									**Sezione: Solai 2.5**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,16 cm**												
0%	RAR	1,237	17,43	0	12.047	0	14.09	SI	RAR	15,125	360,00	0	12.047	0	23.80	SI
	QPR	1,237	13,07	0	12.047	0	10.57	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**												
0%	RAR	0,354	17,43	0	3.499	0	49.19	SI	RAR	4,241	360,00	0	3.499	0	84.87	SI
	QPR	0,354	13,07	0	3.499	0	36.89	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,871	17,43	0	3.931	0	20.00	SI	RAR	6,945	360,00	0	3.931	0	51.83	SI

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id$_{Cmb}$	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id$_{Cmb}$	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]		
100,0%	QPR	0,871	13,07	0	3.931	0	15.00	SI								
	RAR	1,346	17,43	0	13.290	0	12.95	SI	RAR	16,110	360,00	0	13.290	0	22.34	SI
	QPR	1,346	13,07	0	13.290	0	9.71	SI								
Campata : Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	0,353	17,43	0	3.488	0	49.35	SI	RAR	4,228	360,00	0	3.488	0	85.14	SI
	QPR	0,353	13,07	0	3.488	0	37.01	SI								
Impalcato Copertura									**Sezione: Solai 2.6**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,16 cm**												
0%	RAR	1,236	17,43	0	12.040	0	14.10	SI	RAR	15,117	360,00	0	12.040	0	23.81	SI
	QPR	1,236	13,07	0	12.040	0	10.57	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**												
0%	RAR	0,354	17,43	0	3.500	0	49.18	SI	RAR	4,243	360,00	0	3.500	0	84.85	SI
	QPR	0,354	13,07	0	3.500	0	36.88	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,872	17,43	0	3.934	0	19.99	SI	RAR	6,950	360,00	0	3.934	0	51.79	SI
	QPR	0,872	13,07	0	3.934	0	14.99	SI								
100%	RAR	1,345	17,43	0	13.284	0	12.95	SI	RAR	16,103	360,00	0	13.284	0	22.35	SI
	QPR	1,345	13,07	0	13.284	0	9.71	SI								
Campata : Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	0,353	17,43	0	3.487	0	49.36	SI	RAR	4,227	360,00	0	3.487	0	85.16	SI
	QPR	0,353	13,07	0	3.487	0	37.02	SI								
Primo Impalcato									**Sezione: Solai 1.1**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,22 cm**												
0%	RAR	1,977	17,43	0	19.528	0	8.81	SI	RAR	23,672	360,00	0	19.528	0	15.20	SI
	QPR	1,977	13,07	0	19.528	0	6.61	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=0,03 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	1,508	17,43	0	6.804	0	11.55	SI	RAR	12,020	360,00	0	6.804	0	29.95	SI
	QPR	1,508	13,07	0	6.804	0	8.66	SI								
100,0%	RAR	2,091	17,43	0	20.650	0	8.33	SI	RAR	25,032	360,00	0	20.650	0	14.38	SI
	QPR	2,091	13,07	0	20.650	0	6.25	SI								
Primo Impalcato									**Sezione: Solai 1.2**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,22 cm**												
0%	RAR	1,974	17,43	0	19.500	0	8.82	SI	RAR	23,638	360,00	0	19.500	0	15.22	SI
	QPR	1,974	13,07	0	19.500	0	6.62	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Campata : Travetto 3-2				**FRC=0,03 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	1,514	17,43	0	6.830	0	11.51	SI	RAR	12,066	360,00	0	6.830	0	29.83	SI
	QPR	1,514	13,07	0	6.830	0	8.63	SI								
100%	RAR	2,089	17,43	0	20.628	0	8.34	SI	RAR	25,005	360,00	0	20.628	0	14.39	SI
	QPR	2,089	13,07	0	20.628	0	6.25	SI								
Primo Impalcato									**Sezione: Solai 1.3**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,23 cm**												
0%	RAR	1,867	17,43	0	18.437	0	9.33	SI	RAR	22,349	360,00	0	18.437	0	16.10	SI
	QPR	1,867	13,07	0	18.437	0	7.00	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**												
0%	RAR	0,570	17,43	0	5.626	0	30.59	SI	RAR	6,820	360,00	0	5.626	0	52.78	SI
	QPR	0,570	13,07	0	5.626	0	22.94	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,110	17,43	0	498	0	NS	SI	RAR	0,880	360,00	0	498	0	NS	SI
	QPR	0,110	13,07	0	498	0	NS	SI								
75,0%	RAR	1,616	17,43	0	7.291	0	10.78	SI	RAR	12,880	360,00	0	7.291	0	27.94	SI
	QPR	1,616	13,07	0	7.291	0	8.09	SI								
100%	RAR	2,016	17,43	0	19.908	0	8.64	SI	RAR	24,132	360,00	0	19.908	0	14.91	SI
	QPR	2,016	13,07	0	19.908	0	6.48	SI								
Campata : Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,257	17,43	0	1.149	0	67.70	SI	RAR	2,164	360,00	0	1.149	0	NS	SI
	QPR	0,257	13,07	0	1.149	0	50.77	SI								
100%	RAR	0,585	17,43	0	5.782	0	29.77	SI	RAR	7,009	360,00	0	5.782	0	51.36	SI
	QPR	0,585	13,07	0	5.782	0	22.32	SI								
Campata : Travetto 5-4				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,1%	RAR	0,002	17,43	0	7	0	NS	SI	RAR	0,017	360,00	0	7	0	NS	SI
	QPR	0,002	13,07	0	7	0	NS	SI								
50,1%	RAR	0,006	17,43	0	26	0	NS	SI	RAR	0,062	360,00	0	26	0	NS	SI
	QPR	0,006	13,07	0	26	0	NS	SI								
75,2%	RAR	0,013	17,43	0	59	0	NS	SI	RAR	0,140	360,00	0	59	0	NS	SI
	QPR	0,013	13,07	0	59	0	NS	SI								
100%	RAR	0,023	17,43	0	104	0	NS	SI	RAR	0,247	360,00	0	104	0	NS	SI
	QPR	0,023	13,07	0	104	0	NS	SI								
Primo Impalcato									**Sezione: Solai 1.4**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,23 cm**												
0%	RAR	1,862	17,43	0	18.394	0	9.35	SI	RAR	22,297	360,00	0	18.394	0	16.14	SI
	QPR	1,862	13,07	0	18.394	0	7.01	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**												
0%	RAR	0,588	17,43	0	5.810	0	29.62	SI	RAR	7,043	360,00	0	5.810	0	51.11	SI
	QPR	0,588	13,07	0	5.810	0	22.22	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,135	17,43	0	608	0	NS	SI	RAR	1,074	360,00	0	608	0	NS	SI
	QPR	0,135	13,07	0	608	0	97.02	SI								
75,0%	RAR	1,624	17,43	0	7.327	0	10.73	SI	RAR	12,944	360,00	0	7.327	0	27.81	SI
	QPR	1,624	13,07	0	7.327	0	8.05	SI								
100,0%	RAR	2,013	17,43	0	19.877	0	8.66	SI	RAR	24,095	360,00	0	19.877	0	14.94	SI
	QPR	2,013	13,07	0	19.877	0	6.49	SI								
Campata : Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id$_{Cmb}$	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id$_{Cmb}$	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]		
50,0%	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
75,0%	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
	RAR	0,240	17,43	0	1.071	0	72.63	SI	RAR	2,018	360,00	0	1.071	0	NS	SI
100%	QPR	0,240	13,07	0	1.071	0	54.47	SI								
	RAR	0,599	17,43	0	5.915	0	29.10	SI	RAR	7,170	360,00	0	5.915	0	50.20	SI
	QPR	0,599	13,07	0	5.915	0	21.82	SI								
Primo Impalcato									**Sezione: Solai 1.5**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,23 cm**												
0%	RAR	1,861	17,43	0	18.384	0	9.36	SI	RAR	22,285	360,00	0	18.384	0	16.15	SI
	QPR	1,861	13,07	0	18.384	0	7.02	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**												
0%	RAR	0,588	17,43	0	5.810	0	29.62	SI	RAR	7,043	360,00	0	5.810	0	51.11	SI
	QPR	0,588	13,07	0	5.810	0	22.22	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,137	17,43	0	617	0	NS	SI	RAR	1,090	360,00	0	617	0	NS	SI
	QPR	0,137	13,07	0	617	0	95.60	SI								
75,0%	RAR	1,624	17,43	0	7.330	0	10.73	SI	RAR	12,949	360,00	0	7.330	0	27.80	SI
	QPR	1,624	13,07	0	7.330	0	8.04	SI								
100%	RAR	2,012	17,43	0	19.868	0	8.66	SI	RAR	24,084	360,00	0	19.868	0	14.94	SI
	QPR	2,012	13,07	0	19.868	0	6.49	SI								
Campata : Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,238	17,43	0	1.060	0	73.38	SI	RAR	1,997	360,00	0	1.060	0	NS	SI
	QPR	0,238	13,07	0	1.060	0	55.03	SI								
100%	RAR	0,599	17,43	0	5.913	0	29.11	SI	RAR	7,168	360,00	0	5.913	0	50.22	SI
	QPR	0,599	13,07	0	5.913	0	21.83	SI								
Primo Impalcato									**Sezione: Solai 1.6**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,23 cm**												
0%	RAR	1,860	17,43	0	18.374	0	9.36	SI	RAR	22,273	360,00	0	18.374	0	16.16	SI
	QPR	1,860	13,07	0	18.374	0	7.02	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**												
0%	RAR	0,588	17,43	0	5.810	0	29.62	SI	RAR	7,043	360,00	0	5.810	0	51.11	SI
	QPR	0,588	13,07	0	5.810	0	22.22	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,139	17,43	0	625	0	NS	SI	RAR	1,104	360,00	0	625	0	NS	SI
	QPR	0,139	13,07	0	625	0	94.38	SI								
75,0%	RAR	1,625	17,43	0	7.333	0	10.72	SI	RAR	12,955	360,00	0	7.333	0	27.78	SI
	QPR	1,625	13,07	0	7.333	0	8.04	SI								
100%	RAR	2,011	17,43	0	19.859	0	8.66	SI	RAR	24,073	360,00	0	19.859	0	14.95	SI
	QPR	2,011	13,07	0	19.859	0	6.50	SI								
Campata : Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,235	17,43	0	1.050	0	74.08	SI	RAR	1,978	360,00	0	1.050	0	NS	SI
	QPR	0,235	13,07	0	1.050	0	55.56	SI								
100,0%	RAR	0,598	17,43	0	5.911	0	29.12	SI	RAR	7,165	360,00	0	5.911	0	50.24	SI
	QPR	0,598	13,07	0	5.911	0	21.84	SI								

LEGENDA:

%L$_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L$_{LI}$), a partire dall'estremo iniziale.
Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
FRC Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
Id$_{Cmb}$ Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
$\sigma_{cd,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id$_{Cmb}$	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id$_{Cmb}$	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]		

N$_{Ed}$, M$_{Ed,3}$, M$_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.
σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
CS Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,\ amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,\ amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato [SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \le \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \le \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).

TRAVI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

%L$_{LI}$	Id$_{Cmb}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A$_e$	Δ_{sm}	W$_d$	W$_{amm}$	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.1**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,16 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	12.126	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.126	0	1,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	2.171	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2.171	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-4.587	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4.587	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-9.321	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-9.321	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-12.031	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.031	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-12.717	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.717	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-11.380	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-11.380	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-8.018	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.018	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	-2.633	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.633	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	3.365	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.365	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-1	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-1.584	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.584	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-1.870	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.870	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-1.057	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.057	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	854	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	854	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	3.864	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.864	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	7.972	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	7.972	0	1,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	13.348	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	13.348	0	1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-392	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-392	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-1.350	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.350	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-1.903	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.903	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-2.050	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.050	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-1.792	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.792	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-1.128	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.128	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-58	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-58	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	1.417	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.417	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	3.411	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.411	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 5-4				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	0	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	0	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,3%	FRQ	0	2	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,1%	FRQ	0	7	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	7	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,4%	FRQ	0	15	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	15	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,2%	FRQ	0	27	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	27	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
62,5%	FRQ	0	42	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	42	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
74,8%	FRQ	0	61	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	61	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,6%	FRQ	0	83	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	83	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
99,9%	FRQ	0	108	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	108	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.2**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,16 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	12.106	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.106	0	1,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	2.155	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2.155	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-4.598	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4.598	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-9.328	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-9.328	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-12.035	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.035	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-12.719	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.719	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-11.381	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-11.381	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-8.019	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.019	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-2.634	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.634	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	3.355	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.355	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	17	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	17	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-1.549	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.549	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-1.827	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.827	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-1.013	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.013	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	894	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	894	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	3.892	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.892	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	7.983	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	7.983	0	1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	13.333	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	13.333	0	1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-400	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-400	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-1.376	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.376	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-1.941	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.941	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-2.097	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.097	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-1.842	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.842	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-1.178	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.178	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-104	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-104	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	1.380	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.380	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	3.391	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.391	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 5-4				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	0	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	0	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,3%	FRQ	0	2	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,1%	FRQ	0	7	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	7	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,4%	FRQ	0	15	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	15	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,2%	FRQ	0	27	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	27	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	42	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	42	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
74,8%	FRQ	0	61	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	61	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,6%	FRQ	0	83	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	83	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
99,9%	FRQ	0	108	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	0	108	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.3**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,16 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	12.097	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.097	0	1,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	2.149	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2.149	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-4.601	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4.601	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-9.329	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-9.329	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-12.035	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.035	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-12.718	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.718	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-11.379	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-11.379	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-8.018	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.018	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	-2.633	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.633	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	3.353	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.353	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	24	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	24	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-1.537	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.537	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-1.813	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.813	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-998	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-998	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	906	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	906	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	3.901	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.901	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	7.985	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	7.985	0	1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	13.325	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	13.325	0	1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-410	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-410	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-1.390	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.390	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-1.959	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.959	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-2.117	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.117	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-1.863	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.863	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-1.197	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.197	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-120	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-120	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	1.369	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.369	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	3.386	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.386	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 5-4				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	0	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	0	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	2	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,1%	FRQ	0	7	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	7	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,6%	FRQ	0	15	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	15	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,1%	FRQ	0	26	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	26	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,6%	FRQ	0	41	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	41	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,2%	FRQ	0	59	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	59	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,7%	FRQ	0	80	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	80	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	104	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	104	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.4**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,16 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	12.056	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.056	0	1,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	2.117	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2.117	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
25,0%	FRQ	0	-4.627	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4.627	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-9.349	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-9.349	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-12.049	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.049	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-12.728	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.728	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-11.385	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-11.385	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-8.021	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.021	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	-2.635	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.635	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	3.498	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.498	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	163	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	163	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-1.414	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.414	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-1.711	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.711	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-920	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-920	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	960	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	960	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	3.928	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.928	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	7.985	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	7.985	0	1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	13.298	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	13.298	0	1,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-1.005	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.005	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-1.902	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.902	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-2.386	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.386	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-2.457	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.457	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-2.116	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.116	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-1.362	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.362	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-196	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-196	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	1.383	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.383	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	3.489	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.489	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.5**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,16 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	12.047	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.047	0	1,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	2.113	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2.113	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-4.627	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4.627	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-9.347	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-9.347	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-12.046	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.046	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-12.725	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.725	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-11.382	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-11.382	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-8.019	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.019	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-2.634	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.634	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	3.499	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.499	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	168	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	168	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-1.405	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.405	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-1.702	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.702	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-912	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-912	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	966	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75,0%	QPR	0	966	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	0	3.931	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	0	3.931	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	0	7.984	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
100,0%	QPR	0	7.984	0	1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	0	13.290	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	13.290	0	1,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-1.008	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.008	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-1.909	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.909	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-2.396	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.396	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-2.469	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.469	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-2.128	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.128	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-1.374	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.374	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-205	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-205	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	1.377	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.377	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	3.488	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.488	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.6**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,16 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	12.040	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.040	0	1,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	2.110	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2.110	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-4.628	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4.628	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-9.346	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-9.346	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-12.044	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.044	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-12.721	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.721	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-11.379	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-11.379	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-8.017	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.017	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-2.634	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.634	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	3.500	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.500	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	173	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	173	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-1.398	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.398	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-1.695	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.695	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-905	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-905	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	971	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	971	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	3.934	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.934	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	7.983	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	7.983	0	1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	13.284	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	13.284	0	1,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-1.011	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.011	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-1.915	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.915	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-2.404	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.404	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-2.479	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.479	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-2.139	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.139	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-1.383	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.383	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-213	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-213	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	1.371	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.371	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	3.487	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.487	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.1**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,22 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	19.528	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	19.528	0	1,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	5.222	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	5.222	0	0,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-3.004	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.004	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-8.875	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.875	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-12.390	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.390	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-13.549	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.549	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-12.352	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.352	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-8.800	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.800	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-2.892	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.892	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-944	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-944	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-2.864	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.864	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-3.500	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.500	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-2.851	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.851	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-917	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-917	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	2.301	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2.301	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	6.804	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	6.804	0	1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	12.592	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.592	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	20.650	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	20.650	0	2,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.2**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,22 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	19.500	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	19.500	0	1,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	5.198	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	5.198	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-3.023	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.023	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-8.889	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.889	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-12.400	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.400	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-13.556	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.556	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-12.357	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.357	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-8.802	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.802	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-2.893	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.893	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-939	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-939	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-2.841	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.841	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-3.465	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.465	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-2.810	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.810	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-875	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-875	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	2.338	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2.338	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	6.830	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	6.830	0	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	12.601	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.601	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	20.628	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	20.628	0	2,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.3**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,23 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	18.437	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	18.437	0	1,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	3.941	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.941	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
25,0%	FRQ	0	-4.108	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4.108	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-9.802	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-9.802	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-13.143	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.143	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-14.129	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-14.129	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-12.761	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.761	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-9.038	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-9.038	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-2.962	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.962	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	5.626	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	5.626	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	485	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	485	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-1.189	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.189	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-984	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-984	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	498	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	498	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	3.256	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.256	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	7.291	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	7.291	0	1,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	12.602	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.602	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	19.908	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	19.908	0	1,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-392	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-392	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-1.313	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.313	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-1.763	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.763	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-1.742	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.742	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-1.250	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.250	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-286	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-286	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	1.149	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.149	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	3.054	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.054	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	5.782	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	5.782	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 5-4				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	0	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	0	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	2	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,1%	FRQ	0	7	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	7	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,6%	FRQ	0	15	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	15	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,1%	FRQ	0	26	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	26	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,6%	FRQ	0	41	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	41	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,2%	FRQ	0	59	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	59	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,7%	FRQ	0	80	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	80	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	104	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	104	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.4**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,23 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	18.394	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	18.394	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	3.911	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.911	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-4.132	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4.132	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-9.822	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-9.822	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-13.158	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.158	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-14.139	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	0	-14.139	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-12.768	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.768	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-9.042	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-9.042	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	-2.963	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.963	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	5.810	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	5.810	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	678	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	678	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-1.009	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.009	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-838	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-838	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	608	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	608	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	3.330	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.330	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	7.327	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	7.327	0	1,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	12.600	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.600	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	19.877	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	19.877	0	1,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-979	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-979	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-1.818	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.818	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-2.184	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.184	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-2.078	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.078	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-1.500	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.500	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-450	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-450	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	1.071	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.071	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	3.065	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.065	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	5.915	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	5.915	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.5**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,23 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	18.384	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	18.384	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	3.906	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.906	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-4.134	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4.134	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-9.821	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-9.821	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-13.155	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.155	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-14.136	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-14.136	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-12.765	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.765	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-9.040	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-9.040	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	-2.963	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.963	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	5.810	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	5.810	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	685	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	685	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-1.000	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.000	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-829	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-829	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	617	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	617	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	3.336	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.336	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	7.330	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	7.330	0	1,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	12.598	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.598	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	19.868	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	19.868	0	1,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Campata Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-983	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-983	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-1.825	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.825	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-2.194	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.194	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-2.090	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.090	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-1.513	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.513	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-463	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-463	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	1.060	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.060	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	3.057	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.057	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	5.913	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	5.913	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.6**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,23 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	18.374	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	18.374	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	3.901	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.901	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-4.136	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4.136	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-9.820	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-9.820	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-13.153	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.153	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-14.133	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-14.133	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-12.762	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.762	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-9.038	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-9.038	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	-2.962	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.962	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	5.810	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	5.810	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	692	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	692	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-990	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-990	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-819	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-819	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	625	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	625	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	3.342	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.342	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	7.333	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	7.333	0	1,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	12.596	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.596	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	19.859	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	19.859	0	1,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-986	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-986	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-1.832	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.832	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-2.204	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.204	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-2.102	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.102	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-1.526	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.526	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-475	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-475	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	1.050	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.050	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	3.049	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.049	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	5.911	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	5.911	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

%L_{LI} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
FRC Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.

Solai - verifica allo stato limite di fessurazione

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		

$\sigma_{ct,f}$ Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
ε_{sm} Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
A_e Area efficace del calcestruzzo teso.
Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.
W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.
CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
Verificato [SI] = $W_d \leq W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Fondazione)

Dati generali di verifica

Id_{Nd}	Pos	Stato	$Id_{Pil,sup}$	σ_{cR}	σ_{tR}	f_{yk}	f_{fk}	$N_{d,sup}$	$N_{d,inf}$	$A_{S,st}$	CS		R_f
											η	ξ/f	
				[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]				

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Fondazione)

Dati indicati per direzione

Dir	Id_{Tr}	b_j	h_{jw}	A_{sup}/M^+	A_{inf}/M^-	Or_{Vjd}	$V_{c,\eta}$	$V_{c,\xi}$	σ_η	σ_ξ	$V_{jsd,sup}$	$V_{jsd,inf}$	V_d	V_{jsr}	V_{rsd}	h_{jc}
		[cm]	[cm]	[cm²;N·m]	[cm²;N·m]		[N]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]

LEGENDA:

Dir Direzione di verifica: 1 = asse locale 3 del pilastro; 2 = asse locale 2 del pilastro
Id_{Tr} Identificativo delle travi che definiscono la direzione.
b_j Larghezza effettiva del nodo relativo alla trave esaminata.
h_{jw} Distanza tra le armature superiori ed inferiori della trave.
A_{sup}/M^+ Se Or. V_{jd} = A -> Armatura superiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Massimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
A_{inf}/M^- Se Or. V_{jd} = A -> Armatura inferiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Minimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
Or_{Vjd} Origine del taglio nel nodo per la direzione considerata: [A] = taglio derivante dalle armature delle travi concorrenti nel nodo; [M] = taglio derivante dai momenti agenti agli estremi delle travi concorrenti nel nodo.
V_d Max Taglio di Progetto per Fessurazione Diagonale.
V_{jsr} Forza orizzontale resistente del rinforzo.
V_{rsd} Forza orizzontale resistente del rinforzo+staffe.
h_{jc} Distanza, tra le giaciture più esterne delle armature del pilastro, nella direzione in esame.
Id_{rf} Identificativo dell'intervento.
Pos Posizione del nodo: [I] = interno; [E] = esterno
C/NC Identificativo dello stato del nodo ([NC] = Non Confinato; [C] = Confinato).
$Id_{pil,sup}$ Identificativo del pilastro al di sopra del nodo.
σ_{cR} Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
σ_{tR} Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
f_{yk} Resistenza caratteristica allo snervamento delle staffe nel nodo.
f_{fk} Resistenza caratteristica ultima del rinforzo in FRP; [-] = rinforzo non presente.
$N_{d,sup}$ Sforzo normale nel pilastro al di sopra del nodo.
$N_{d,inf}$ Sforzo normale nel pilastro al di sotto del nodo.
A_{sw} Staffe nel nodo (numero di staffe/diametro in mm/passo in cm/numero di bracci; [-] = assenza di staffe nel nodo).
CS Coefficiente di sicurezza: [η] = a compressione; [ξ/f] = max tra controllo f_{ctd} e fessurazione diagonale garantita da staffe e rinforzo ([NS] = Non Significativo per valori di CS ≥ 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
V_c Tagli nel pilastro al di sopra del nodo impiegato per la verifica: [η] = tensione principale di compressione; [ξ] = tensione principale di trazione
σ Tensioni principali di progetto: [η] = compressione; [ξ] = trazione; [-] = rinforzo presente.
V_{jsd} Taglio di progetto per il meccanismo della fessurazione diagonale superiore e inferiore. [-] = rinforzo non presente.

NODI (CA) - VERIFICA A PUNZONAMENTO (Fondazione)

Nodi (CA) - Verifica a punzonamento

Id_{Nd}	Sp_p	Dir_{pz}	$V_{Ed,pz}$	β	u_0	$V_{Rd,0,max}$	D_{st}	θ	u_1	$R_{z,terr}$	$V_{Ed,red}$	$V_{Rd,1,c}$	$A_{s,pz,A/B}$	$V_{Rd,1,cs,s}$	$V_{Rd,1,cs,c}$	α	$D_{st,out}$	u_{out}	$CS_{0,max}$	$CS_{1,c}$	$CS_{1,cs}$
	[m]		[N]		[m]	[N]	[m]	[°]	[m]	[N]	[N]	[N]	[cm²]	[N]	[N]	[°]	[m]	[m]			
00023	0,50	0	347.413	1,516	1,57	3.126.322	0,36	52,0	3,80	62.572	413.963	1.799.777	-	-	1.349.833	-	-	-	6,40	4,35	NS
00055	0,50	0	493.405	1,270	1,57	3.126.322	0,44	45,9	4,33	81.771	522.860	1.656.112	-	-	1.242.084	-	-	-	5,30	3,17	NS
00057	0,50	0	324.817	1,530	1,57	3.126.322	0,40	49,0	4,05	61.022	403.665	1.724.467	-	-	1.293.350	-	-	-	6,83	4,27	NS
00068	0,50	0	299.929	2,535	2,00	3.980.557	0,36	52,0	4,23	59.538	609.340	2.003.286	-	-	1.502.464	-	-	-	5,76	3,29	NS
00069	0,50	0	380.493	2,000	2,00	3.980.557	0,36	52,0	4,23	68.183	624.598	2.003.286	-	-	1.502.464	-	-	-	5,66	3,21	NS
00070	0,50	0	365.321	1,912	2,00	3.980.557	0,36	52,0	4,23	66.589	571.100	2.003.286	-	-	1.502.464	-	-	-	6,19	3,51	NS
00071	0,50	0	361.128	1,733	2,00	3.980.557	0,40	49,0	4,48	75.667	494.781	1.907.368	-	-	1.430.526	-	-	-	6,96	3,85	NS
00072	0,50	0	270.696	2,581	1,60	3.184.446	0,40	49,0	3,51	96.292	450.109	1.493.011	-	-	1.119.758	-	-	-	5,21	3,32	NS
00073	0,50	0	469.400	1,723	1,60	3.184.446	0,48	43,4	3,74	166.657	521.773	1.311.303	-	-	983.477	-	-	-	4,35	2,51	NS
00074	0,50	0	462.825	1,628	1,60	3.184.446	0,53	40,9	3,88	172.004	473.456	1.241.219	-	-	930.914	-	-	-	4,69	2,62	NS
0007	0,50	0	460.0	1,54	1,60	3.184.4	0,53	40,9	3,88	174.4	439.8	1.241.	-	-	930.914	-	-	-	4,99	2,82	NS

Id_{Nd}	Sp_p	Dir_{pz}	$V_{Ed,pz}$	β	u_0	$V_{Rd,0,max}$	D_{st}	θ	u_1	$R_{z,terr}$	$V_{Ed,red}$	$V_{Rd,1,c}$	$A_{s,pz,A/B}$	$V_{Rd,1,cs,s}$	$V_{Rd,1,cs,c}$	α	$D_{st,out}$	u_{out}	$CS_{0,max}$	$CS_{1,c}$	$CS_{1,cs}$
	[m]		[N]		[m]	[N]	[m]	[°]	[m]	[N]	[N]	[N]	[cm²]	[N]	[N]	[°]	[m]	[m]			
500076	0,50	0	79647.818	0,1050	1,60	46.184.446	0,53	40,9	3,88	34.237.491	17.430.942	219.241.219	-	-	930.914	-	-	-	5,17	2,88	NS
000077	0,50	0	662.126	1,069	1,60	3.184.446	0,53	40,9	3,88	232.865	458.724	1.241.219	-	-	930.914	-	-	-	4,95	2,71	NS
00080	0,50	0	473.032	1,600	2,00	3.980.557	0,40	49,0	4,48	86.530	618.530	1.907.377	-	-	1.430.533	-	-	-	5,65	3,08	NS
00081	0,50	0	476.671	1,565	2,00	3.980.557	0,40	49,0	4,48	84.129	614.364	1.907.377	-	-	1.430.533	-	-	-	5,72	3,10	NS
00082	0,50	0	343.754	2,349	2,00	3.980.557	0,36	52,0	4,23	55.527	676.996	2.003.299	-	-	1.502.474	-	-	-	5,35	2,96	NS
00083	0,50	0	513.990	1,474	2,00	3.980.557	0,44	45,9	4,76	98.495	612.310	1.820.310	-	-	1.365.232	-	-	-	5,64	2,97	NS
00084	0,50	0	546.109	1,312	1,57	3.126.322	0,40	49,0	4,05	84.685	584.316	1.724.472	-	-	1.293.354	-	-	-	4,61	2,95	NS
00085	0,50	0	200.111	2,203	1,57	3.126.322	0,27	59,3	3,27	56.302	316.854	2.033.918	-	-	1.525.438	-	-	-	8,04	6,42	NS
00086	0,50	0	979.796	1,024	2,00	3.980.557	0,57	38,8	5,55	221.992	776.300	1.804.638	-	-	1.353.478	-	-	-	4,23	2,32	NS
00087	0,50	0	982.305	1,019	2,00	3.980.557	0,57	38,8	5,55	217.165	779.799	1.756.793	-	-	1.317.595	-	-	-	4,24	2,25	NS
00088	0,50	0	975.557	1,020	2,00	3.980.557	0,53	40,9	5,30	217.450	773.630	1.890.954	-	-	1.418.216	-	-	-	4,26	2,44	NS
00089	0,50	0	676.066	1,501	2,00	3.980.557	0,44	45,9	4,76	114.243	792.652	1.936.684	-	-	1.452.513	-	-	-	4,15	2,44	NS
00090	0,50	0	372.351	2,208	2,00	3.980.557	0,36	52,0	4,23	66.132	676.003	2.003.299	-	-	1.502.474	-	-	-	5,25	2,96	NS
00091	0,50	0	284.684	1,738	1,57	3.126.322	0,29	57,4	3,39	57.682	364.222	1.966.480	-	-	1.474.860	-	-	-	6,89	5,40	NS
00092	0,50	0	1.007.977	1,011	2,00	3.980.557	0,53	40,9	5,30	215.758	800.577	1.945.266	-	-	1.458.950	-	-	-	4,15	2,43	NS
00102	0,50	0	311.996	1,793	1,60	3.184.446	0,40	49,0	3,51	114.842	353.404	1.493.011	-	-	1.119.758	-	-	-	6,46	4,22	NS
00107	0,50	0	528.053	1,647	2,00	3.980.557	0,40	49,0	4,48	110.488	687.774	1.907.376	-	-	1.430.532	-	-	-	4,92	2,77	NS

LEGENDA:

Id_{Nd}	Identificativo del nodo.
Sp_p	Spessore della piastra.
Dir_{pz}	Direzione di punzonamento (0 = verso il basso; 1 = verso l'alto).
$V_{Ed,pz}$	Forza di punzonamento di progetto.
β	Coefficiente amplificativo per l'eccentricità
u_0	Perimetro di verifica in adiacenza del pilastro
$V_{Rd,0,max}$	Forza resistente in adiacenza del pilastro
D_{st}	Distanza dal pilastro del perimetro critico u_1
θ	Angolo di diffusione
u_1	Perimetro di verifica di base
$R_{z,terr}$	Reazione del terreno all'interno del perimetro u_1
$V_{Ed,red}$	Forza netta di punzonamento
$V_{Rd,1,c}$	Forza resistente in assenza di armature lungo u_1
$A_{s,pz,A/B}$	Armatura a punzonamento esecutiva alla distanza della prima fila di armature dal pilastro.
$V_{Rd,1,cs,s}$	Forza resistente dovuta alle armature lungo u_1
$V_{Rd,1,cs,c}$	Forza resistente dovuta al calcestruzzo, in presenza di armature, lungo u_1
α	Angolo compreso fra l'armatura a punzonamento ed il piano della piastra
$D_{st,out}$	Distanza dal pilastro oltre la quale non è richiesta armatura
u_{out}	Perimetro critico oltre il quale non è richiesta armatura
$CS_{0,max}$	Coefficiente di sicurezza per la verifica in adiacenza del pilastro, lungo il perimetro u_0
$CS_{1,c}$	Coefficiente di sicurezza in assenza di armature lungo il perimetro u_1
$CS_{1,cs}$	Coefficiente di sicurezza in presenza di armature lungo il perimetro u_1

PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
Fondazione					**Platea 1**														
P	S	00023	0	0	0,08042	0,08042	-	00055	0	0	0,08042	0,08042	-	00057	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		13	114.540	0,08042	0,08042	1,27		13	157.640	0,12566	0,12566	1,56		-180	96.362	0,08042	0,08042	1,51
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-22	102.099	0,08042	0,08042	1,42		-14	148.520	0,12566	0,12566	1,69		-783	87.738	0,08042	0,08042	1,66
P	S	00068	0	0	0,08042	0,08042	-	00069	0	0	0,08042	0,08042	-	00070	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-1	72.498	0,08042	0,08042	2,00		-13	126.329	0,08042	0,08042	1,15		1	117.148	0,08042	0,08042	1,24
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-6	63.414	0,08042	0,08042	2,29		-5	112.869	0,08042	0,08042	1,29		4	104.895	0,08042	0,08042	1,38
P	S	00071	0	0	0,08042	0,08042	-	00072	0	0	0,08042	0,08042	-	00073	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-1	121.7	0,080	0,080	1,19		-8	111.6	0,080	0,080	1,30		-38	209.9	0,125	0,125	1,08

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
				89	42	42				99	42	42				28	66	66	
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	107.664	0,080 42	0,080 42	1,35		8	78.186	0,080 42	0,080 42	1,86		-12	144.269	0,125 66	0,125 66	1,75
P	S	00074	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00075	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00076	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		9	199.246	0,125 66	0,125 66	1,12		-52	210.425	0,125 66	0,125 66	1,08		-135	208.270	0,125 66	0,125 66	1,09
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		-1	139.682	0,125 66	0,125 66	1,60		-6	148.016	0,125 66	0,125 66	1,51		-22	138.599	0,080 42	0,080 42	1,05
P	S	00077	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00080	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00081	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		184	211.657	0,125 66	0,125 66	1,07		-1	202.870	0,125 66	0,125 66	1,10		-1	180.598	0,125 66	0,125 66	1,24
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		37	142.115	0,125 66	0,125 66	1,79		-1	182.804	0,125 66	0,125 66	1,22		1	169.608	0,125 66	0,125 66	1,32
P	S	00082	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00083	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00084	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	95.075	0,080 42	0,080 42	1,53		-26	207.543	0,125 66	0,125 66	1,09		10	202.393	0,125 66	0,125 66	1,10
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		-1	90.069	0,080 42	0,080 42	1,61		-17	187.945	0,125 66	0,125 66	1,24		6	183.003	0,125 66	0,125 66	1,22
P	S	00085	-62	636	0,080 42	0,080 42	NS	00086	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00087	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		49	62.701	0,080 42	0,080 42	2,32		29	280.089	0,180 96	0,180 96	1,20		0	260.069	0,157 39	0,157 39	1,07
S	S		170	3.401	0,080 42	0,080 42	42,71		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		-132	62.288	0,080 42	0,080 42	2,33		-184	273.317	0,160 85	0,160 85	1,05		0	259.483	0,157 39	0,157 39	1,07
P	S	00088	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00089	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00090	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	303.260	0,180 96	0,180 96	1,05		0	264.205	0,157 39	0,157 39	1,05		-2	154.407	0,125 66	0,125 66	1,45
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	290.140	0,180 96	0,180 96	1,10		0	263.055	0,157 39	0,157 39	1,06		-2	150.035	0,125 66	0,125 66	1,49
P	S	00091	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00092	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00102	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		-21	93.932	0,080 42	0,080 42	1,55		-35	314.308	0,214 47	0,214 47	1,31		1.030	129.521	0,080 42	0,080 42	1,12
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		31	98.125	0,080 42	0,080 42	1,48		-22	300.446	0,180 96	0,180 96	1,09		-43	92.293	0,080 42	0,080 42	1,57
P	S	00105	621	14.324	0,080 42	0,080 42	10,13	00106	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00107	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		-1.098	35.877	0,080 42	0,080 42	4,06		-3.620	64.955	0,080 42	0,080 42	2,25		2	144.740	0,125 66	0,125 66	1,54
S	S		6.710	10.054	0,080 42	0,080 42	14,30		9.651	18.859	0,080 42	0,080 42	7,59		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		-8.294	21.933	0,080 42	0,080 42	6,71		-13.012	33.028	0,080 42	0,080 42	4,49		-1	181.240	0,125 66	0,125 66	1,23
P	S	00108	0	3.472	0,080 42	0,080 42	41,84	00109	0	4.647	0,080 42	0,080 42	31,26	00110	0	466	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	616	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.621	0,080 42	0,080 42	89,62		0	1.758	0,080 42	0,080 42	82,64
S	S		0	3.140	0,080 42	0,080 42	46,27		0	5.576	0,080 42	0,080 42	26,05		0	759	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	793	0,080 42	0,080 42	NS		1	2.101	0,080 42	0,080 42	69,15		0	1.876	0,080 42	0,080 42	77,44
P	S	00111	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00112	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00113	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	846	0,080 42	0,080 42	NS		0	8.065	0,080 42	0,080 42	18,01		0	1.067	0,080 42	0,080 42	NS
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	37.056	0,080 42	0,080 42	3,92		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	895	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	1.045	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00114	-41	22.530	0,080 42	0,080 42	6,45	00115	-226	20.637	0,080 42	0,080 42	7,04	00142	-808	14.806	0,080 42	0,080 42	9,82
	I		40	36.302	0,080 42	0,080 42	4,00		43	26.258	0,080 42	0,080 42	5,53		-184	25.178	0,080 42	0,080 42	5,77
S	S		-990	22.258	0,080 42	0,080 42	6,54		-2.632	8.318	0,080 42	0,080 42	17,54		2.714	15.041	0,080 42	0,080 42	9,62
	I		1.016	41.467	0,080 42	0,080 42	3,50		1.772	36.597	0,080 42	0,080 42	3,96		-2.902	25.000	0,080 42	0,080 42	5,84

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
P	S	00143	9.533	12.038	0,08042	0,08042	11,89	00144	-2.019	16.161	0,08042	0,08042	9,02	00151	-1.976	4.989	0,08042	0,08042	29,21
	I		-8.455	19.543	0,08042	0,08042	7,53		1.459	20.219	0,08042	0,08042	7,17		2.862	24.808	0,08042	0,08042	5,83
S	S		8.343	8.360	0,08042	0,08042	17,16		3.048	12.322	0,08042	0,08042	11,74		9.494	10.408	0,08042	0,08042	13,76
	I		-7.149	15.225	0,08042	0,08042	9,65		-2.640	22.311	0,08042	0,08042	6,54		-7.443	14.812	0,08042	0,08042	9,92
P	S	00152	0	0	0,08042	0,08042	-	00153	0	0	0,08042	0,08042	-	00161	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		1.157	16.492	0,08042	0,08042	8,79		8	45.953	0,08042	0,08042	3,16		0	2.325	0,08042	0,08042	62,49
S	S		-650	8.712	0,08042	0,08042	16,69		-519	34.976	0,08042	0,08042	4,16		0	76	0,08042	0,08042	NS
	I		5.802	4.350	0,08042	0,08042	33,10		995	40.542	0,08042	0,08042	3,58		0	791	0,08042	0,08042	NS
P	S	00162	0	0	0,08042	0,08042	-	00163	0	0	0,08042	0,08042	-	00164	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	2.758	0,08042	0,08042	52,68		0	3.681	0,08042	0,08042	39,47		0	8.909	0,08042	0,08042	16,31
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	3.363	0,08042	0,08042	43,20		0	9.837	0,08042	0,08042	14,77
	I		0	362	0,08042	0,08042	NS		0	847	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00165	0	1.459	0,08042	0,08042	99,57	00166	0	2.524	0,08042	0,08042	57,56	00167	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	1.022	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.220	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	35.822	0,08042	0,08042	4,06		0	32.278	0,08042	0,08042	4,50		0	22.656	0,08042	0,08042	6,41
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00168	0	0	0,08042	0,08042	-	00169	0	0	0,08042	0,08042	-	00170	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	5.207	0,08042	0,08042	27,90		-16	9.719	0,08042	0,08042	14,95		-54	3.158	0,08042	0,08042	46,01
S	S		2	14.713	0,08042	0,08042	9,87		-102	7.086	0,08042	0,08042	20,51		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-1	3.772	0,08042	0,08042	38,51		82	28.451	0,08042	0,08042	5,11		-3	72.025	0,08042	0,08042	2,02
P	S	00171	0	0	0,08042	0,08042	-	00172	0	0	0,08042	0,08042	-	00173	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-511	6.189	0,08042	0,08042	23,49		1	3.230	0,08042	0,08042	44,98		0	8.052	0,08042	0,08042	18,04
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-43	3.874	0,08042	0,08042	37,50
	I		-6	90.338	0,08042	0,08042	1,61		1	65.863	0,08042	0,08042	2,21		55	16.297	0,08042	0,08042	8,91
P	S	00174	0	0	0,08042	0,08042	-	00175	0	0	0,08042	0,08042	-	00176	0	1.956	0,08042	0,08042	74,27
	I		0	4.217	0,08042	0,08042	34,45		0	931	0,08042	0,08042	NS		0	182	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	18.210	0,08042	0,08042	7,98		0	28.963	0,08042	0,08042	5,02		0	35.334	0,08042	0,08042	4,11
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00177	0	552	0,08042	0,08042	NS	00178	0	11	0,08042	0,08042	NS	00179	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	57	0,08042	0,08042	NS		0	252	0,08042	0,08042	NS		0	2.384	0,08042	0,08042	60,94
S	S		0	30.828	0,08042	0,08042	4,71		0	22.321	0,08042	0,08042	6,51		11	12.602	0,08042	0,08042	11,53
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00180	-3	2.468	0,08042	0,08042	58,86	00181	4	925	0,08042	0,08042	NS	00182	13	2.825	0,08042	0,08042	51,42
	I		-2	306	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	11.461	0,08042	0,08042	12,68		1	22.875	0,08042	0,08042	6,35		5	17.648	0,08042	0,08042	8,23
P	S	00183	2	982	0,08042	0,08042	NS	00184	1	106	0,08042	0,08042	NS	00185	12	996	0,08042	0,08042	NS
	I		3	2.790	0,08042	0,08042	52,07		-4	939	0,08042	0,08042	NS		-2	1.433	0,08042	0,08042	NS
S	S		-1	3.390	0,08042	0,08042	42,85		4	6.149	0,08042	0,08042	23,63		43	8.405	0,08042	0,08042	17,28
	I		-21	8.072	0,08042	0,08042	18,00		-7	6.017	0,08042	0,08042	24,14		-57	4.227	0,08042	0,08042	34,37
P	S	00186	18	856	0,08042	0,08042	NS	00187	29	2.069	0,08042	0,08042	70,21	00188	5	34	0,08042	0,08042	NS
	I		-2	558	0,08042	0,08042	NS		-35	887	0,08042	0,08042	NS		-8	1.228	0,08042	0,08042	NS
S	S		-1	11.61	0,080	0,080	12,5		-4	6.386	0,080	0,080	22,7		0	3.165	0,080	0,080	45,90

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		8	8 13.249	42 0,08042	42 0,08042	0 10,97		38	12.866	42 0,08042	42 0,08042	5 11,29		-6	9.261	42 0,08042	42 0,08042	15,69
P	S	00189	0	247	0,08042	0,08042	NS	00190	0	356	0,08042	0,08042	NS	00191	0	623	0,08042	0,08042	NS
	I		0	389	0,08042	0,08042	NS		0	4.817	0,08042	0,08042	30,16		0	10.843	0,08042	0,08042	13,40
S	S		0	1.082	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		1	573	0,08042	0,08042	NS
	I		0	4.594	0,08042	0,08042	31,62		0	179	0,08042	0,08042	NS		-1	679	0,08042	0,08042	NS
P	S	00192	0	280	0,08042	0,08042	NS	00193	0	11	0,08042	0,08042	NS	00194	-1	1.803	0,08042	0,08042	80,58
	I		0	11.578	0,08042	0,08042	12,55		0	5.891	0,08042	0,08042	24,66		1	101	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		-1	1.598	0,08042	0,08042	90,91		-1	148	0,08042	0,08042	NS
	I		-1	259	0,08042	0,08042	NS		0	537	0,08042	0,08042	NS		1	572	0,08042	0,08042	NS
P	S	00195	0	8.648	0,08042	0,08042	16,80	00196	0	14.200	0,08042	0,08042	10,23	00197	0	16.750	0,08042	0,08042	8,67
	I		0	1.428	0,08042	0,08042	NS		0	2.070	0,08042	0,08042	70,18		0	973	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	17	0,08042	0,08042	NS		0	564	0,08042	0,08042	NS		0	119	0,08042	0,08042	NS
	I		0	199	0,08042	0,08042	NS		0	535	0,08042	0,08042	NS		0	583	0,08042	0,08042	NS
P	S	00198	0	14.923	0,08042	0,08042	9,74	00199	0	11.747	0,08042	0,08042	12,37	00200	0	5.146	0,08042	0,08042	28,23
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	373	0,08042	0,08042	NS		0	250	0,08042	0,08042	NS		0	162	0,08042	0,08042	NS
	I		0	444	0,08042	0,08042	NS		0	623	0,08042	0,08042	NS		0	379	0,08042	0,08042	NS
P	S	00201	0	919	0,08042	0,08042	NS	00202	0	0	0,08042	0,08042	-	00203	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	4.823	0,08042	0,08042	30,12		0	17.091	0,08042	0,08042	8,50		0	24.386	0,08042	0,08042	5,96
S	S		0	17	0,08042	0,08042	NS		-2	1.296	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	1.937	0,08042	0,08042	75,00		0	0	0,08042	0,08042	-		0	346	0,08042	0,08042	NS
P	S	00204	0	0	0,08042	0,08042	-	00205	0	0	0,08042	0,08042	-	00206	0	3.436	0,08042	0,08042	42,28
	I		0	19.959	0,08042	0,08042	7,28		0	10.372	0,08042	0,08042	14,01		0	1.710	0,08042	0,08042	84,96
S	S		0	224	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		-1	1.515	0,08042	0,08042	95,89
	I		0	19	0,08042	0,08042	NS		0	73	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00207	0	10.016	0,08042	0,08042	14,50	00208	0	14.102	0,08042	0,08042	10,30	00209	0	15.828	0,08042	0,08042	9,18
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	214	0,08042	0,08042	NS
	I		0	672	0,08042	0,08042	NS		0	196	0,08042	0,08042	NS		0	476	0,08042	0,08042	NS
P	S	00210	0	15.688	0,08042	0,08042	9,26	00211	0	13.394	0,08042	0,08042	10,85	00212	0	9.367	0,08042	0,08042	15,51
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	538	0,08042	0,08042	NS		0	50	0,08042	0,08042	NS		0	135	0,08042	0,08042	NS
	I		0	336	0,08042	0,08042	NS		0	430	0,08042	0,08042	NS		0	318	0,08042	0,08042	NS
P	S	00213	0	2.715	0,08042	0,08042	53,51	00214	0	0	0,08042	0,08042	-	00215	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	5.335	0,08042	0,08042	27,23		0	13.356	0,08042	0,08042	10,88		0	24.765	0,08042	0,08042	5,87
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.078	0,08042	0,08042	69,91
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.873	0,08042	0,08042	77,56		0	493	0,08042	0,08042	NS
P	S	00216	0	0	0,08042	0,08042	-	00217	0	0	0,08042	0,08042	-	00218	0	4.988	0,08042	0,08042	29,13
	I		0	26.054	0,08042	0,08042	5,58		0	17.609	0,08042	0,08042	8,25		0	7.499	0,08042	0,08042	19,37
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	46	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	273	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	284	0,08042	0,08042	NS
P	S	00219	0	9.498	0,08042	0,08042	15,30	00220	0	14.550	0,08042	0,08042	9,98	00221	0	17.774	0,08042	0,08042	8,17

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		1	1.530	0,08042	0,08042	94,95		0	0	0,08042	0,08042	-		0	109	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	663	0,08042	0,08042	NS		0	237	0,08042	0,08042	NS
P	S	00222	0	18.737	0,08042	0,08042	7,75	00223	0	17.955	0,08042	0,08042	8,09	00224	0	14.565	0,08042	0,08042	9,97
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	507	0,08042	0,08042	NS		0	1.255	0,08042	0,08042	NS		0	631	0,08042	0,08042	NS
	I		0	685	0,08042	0,08042	NS		0	502	0,08042	0,08042	NS		0	779	0,08042	0,08042	NS
P	S	00225	0	8.026	0,08042	0,08042	18,10	00226	0	1.634	0,08042	0,08042	88,91	00227	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	1.574	0,08042	0,08042	92,30		0	12.784	0,08042	0,08042	11,36		-1	27.424	0,08042	0,08042	5,30
S	S		-2	555	0,08042	0,08042	NS		-1	181	0,08042	0,08042	NS		-5	120	0,08042	0,08042	NS
	I		3	339	0,08042	0,08042	NS		1	183	0,08042	0,08042	NS		3	3.346	0,08042	0,08042	43,42
P	S	00228	0	0	0,08042	0,08042	-	00229	0	0	0,08042	0,08042	-	00230	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	37.395	0,08042	0,08042	3,88		1	32.041	0,08042	0,08042	4,53		1	11.865	0,08042	0,08042	12,24
S	S		1	1.373	0,08042	0,08042	NS		-2	584	0,08042	0,08042	NS		3	348	0,08042	0,08042	NS
	I		-1	1.671	0,08042	0,08042	86,94		2	612	0,08042	0,08042	NS		-3	447	0,08042	0,08042	NS
P	S	00231	0	7.266	0,08042	0,08042	19,99	00232	0	15.953	0,08042	0,08042	9,11	00233	0	20.466	0,08042	0,08042	7,10
	I		0	3.023	0,08042	0,08042	48,06		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	341	0,08042	0,08042	NS		0	2.122	0,08042	0,08042	68,46		0	629	0,08042	0,08042	NS
	I		0	773	0,08042	0,08042	NS		0	444	0,08042	0,08042	NS		0	1.017	0,08042	0,08042	NS
P	S	00234	0	22.637	0,08042	0,08042	6,42	00235	0	21.305	0,08042	0,08042	6,82	00236	0	18.580	0,08042	0,08042	7,82
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	304	0,08042	0,08042	NS		0	857	0,08042	0,08042	NS		0	2.138	0,08042	0,08042	67,95
	I		0	313	0,08042	0,08042	NS		0	919	0,08042	0,08042	NS		0	692	0,08042	0,08042	NS
P	S	00237	0	12.211	0,08042	0,08042	11,90	00238	0	4.326	0,08042	0,08042	33,58	00239	0	985	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	5.263	0,08042	0,08042	27,60		0	23.654	0,08042	0,08042	6,14
S	S		0	723	0,08042	0,08042	NS		0	458	0,08042	0,08042	NS		0	594	0,08042	0,08042	NS
	I		0	979	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	465	0,08042	0,08042	NS
P	S	00240	0	0	0,08042	0,08042	-	00241	0	0	0,08042	0,08042	-	00242	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	35.577	0,08042	0,08042	4,08		0	34.331	0,08042	0,08042	4,23		0	21.730	0,08042	0,08042	6,69
S	S		0	297	0,08042	0,08042	NS		0	561	0,08042	0,08042	NS		0	579	0,08042	0,08042	NS
	I		0	2.832	0,08042	0,08042	51,30		0	3.445	0,08042	0,08042	42,17		0	444	0,08042	0,08042	NS
P	S	00243	0	3.773	0,08042	0,08042	38,50	00244	0	13.411	0,08042	0,08042	10,83	00245	0	19.779	0,08042	0,08042	7,35
	I		0	5.719	0,08042	0,08042	25,40		0	1.127	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	230	0,08042	0,08042	NS		0	606	0,08042	0,08042	NS		0	1.946	0,08042	0,08042	74,65
	I		0	102	0,08042	0,08042	NS		0	804	0,08042	0,08042	NS		0	603	0,08042	0,08042	NS
P	S	00246	0	22.662	0,08042	0,08042	6,41	00247	0	23.744	0,08042	0,08042	6,12	00248	0	20.946	0,08042	0,08042	6,94
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	952	0,08042	0,08042	NS		0	391	0,08042	0,08042	NS		0	918	0,08042	0,08042	NS
	I		0	1.071	0,08042	0,08042	NS		0	367	0,08042	0,08042	NS		0	1.052	0,08042	0,08042	NS
P	S	00249	0	16.494	0,08042	0,08042	8,81	00250	0	6.708	0,08042	0,08042	21,66	00251	1	1.669	0,08042	0,08042	87,04
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.211	0,08042	0,08042	NS		-1	12.887	0,08042	0,08042	11,27
S	S		0	2.858	0,08042	0,08042	50,83		0	789	0,08042	0,08042	NS		3	443	0,08042	0,08042	NS
	I		0	799	0,080	0,080	NS		0	1.224	0,080	0,080	NS		0	89	0,080	0,080	NS

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					42	42					42	42					42	42	
P	S	00252	0	2.862	0,080 42	0,080 42	50,76	00253	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00254	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	37.900	0,080 42	0,080 42	3,83		0	40.272	0,080 42	0,080 42	3,61		1	27.563	0,080 42	0,080 42	5,27
S	S		1	907	0,080 42	0,080 42	NS		4	1.150	0,080 42	0,080 42	NS		3	678	0,080 42	0,080 42	NS
	I		-1	965	0,080 42	0,080 42	NS		-4	1.388	0,080 42	0,080 42	NS		-3	4.385	0,080 42	0,080 42	33,13
P	S	00255	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00256	0	9.656	0,080 42	0,080 42	15,05	00257	0	18.675	0,080 42	0,080 42	7,78
	I		0	11.572	0,080 42	0,080 42	12,55		0	4.256	0,080 42	0,080 42	34,13		0	2.936	0,080 42	0,080 42	49,48
S	S		1	410	0,080 42	0,080 42	NS		2	609	0,080 42	0,080 42	NS		0	712	0,080 42	0,080 42	NS
	I		-1	297	0,080 42	0,080 42	NS		-2	579	0,080 42	0,080 42	NS		0	818	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00258	0	22.166	0,080 42	0,080 42	6,55	00259	0	22.975	0,080 42	0,080 42	6,32	00260	0	22.532	0,080 42	0,080 42	6,45
	I		0	1.199	0,080 42	0,080 42	NS		0	678	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.776	0,080 42	0,080 42	81,80
S	S		0	1.747	0,080 42	0,080 42	83,16		0	1.424	0,080 42	0,080 42	NS		0	553	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	1.039	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.315	0,080 42	0,080 42	NS		0	552	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00261	0	17.840	0,080 42	0,080 42	8,14	00262	0	9.686	0,080 42	0,080 42	15,00	00263	0	7.948	0,080 42	0,080 42	18,28
	I		0	1.525	0,080 42	0,080 42	95,26		0	1.250	0,080 42	0,080 42	NS		0	9.689	0,080 42	0,080 42	14,99
S	S		0	697	0,080 42	0,080 42	NS		0	3.632	0,080 42	0,080 42	40,00		0	780	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	1.158	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.962	0,080 42	0,080 42	74,05		0	543	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00264	0	8.744	0,080 42	0,080 42	16,61	00265	0	8.463	0,080 42	0,080 42	17,17	00266	0	4.553	0,080 42	0,080 42	31,91
	I		0	24.407	0,080 42	0,080 42	5,95		0	34.416	0,080 42	0,080 42	4,22		0	25.635	0,080 42	0,080 42	5,67
S	S		0	755	0,080 42	0,080 42	NS		0	239	0,080 42	0,080 42	NS		0	361	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	316	0,080 42	0,080 42	NS		0	915	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00267	0	2.428	0,080 42	0,080 42	59,83	00268	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00269	0	171	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	14.748	0,080 42	0,080 42	9,85		0	3.348	0,080 42	0,080 42	43,39		0	314	0,080 42	0,080 42	NS
S	S		0	103	0,080 42	0,080 42	NS		0	2.193	0,080 42	0,080 42	66,25		0	236	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	411	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.574	0,080 42	0,080 42	92,30		0	3.886	0,080 42	0,080 42	37,38
P	S	00270	0	414	0,080 42	0,080 42	NS	00271	0	937	0,080 42	0,080 42	NS	00272	0	288	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	824	0,080 42	0,080 42	NS		0	905	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.296	0,080 42	0,080 42	NS
S	S		0	1.427	0,080 42	0,080 42	NS		0	5.311	0,080 42	0,080 42	27,35		0	6.773	0,080 42	0,080 42	21,45
	I		0	5.785	0,080 42	0,080 42	25,11		0	8.211	0,080 42	0,080 42	17,69		0	7.596	0,080 42	0,080 42	19,13
P	S	00273	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00274	0	58	0,080 42	0,080 42	NS	00275	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	1.268	0,080 42	0,080 42	NS		0	740	0,080 42	0,080 42	NS		0	817	0,080 42	0,080 42	NS
S	S		0	5.242	0,080 42	0,080 42	27,71		0	2.136	0,080 42	0,080 42	68,01		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	4.953	0,080 42	0,080 42	29,33		0	3.939	0,080 42	0,080 42	36,88		0	2.843	0,080 42	0,080 42	51,10
P	S	00276	0	696	0,080 42	0,080 42	NS	00277	0	246	0,080 42	0,080 42	NS	00278	0	1.689	0,080 42	0,080 42	86,01
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	124	0,080 42	0,080 42	NS		0	446	0,080 42	0,080 42	NS
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	685	0,080 42	0,080 42	NS		0	3.782	0,080 42	0,080 42	38,41
	I		0	8.136	0,080 42	0,080 42	17,86		0	9.266	0,080 42	0,080 42	15,68		0	10.436	0,080 42	0,080 42	13,92
P	S	00279	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00280	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00281	0	518	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	1.653	0,080 42	0,080 42	87,89		0	480	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.242	0,080 42	0,080 42	NS
S	S		0	8.520	0,080 42	0,080 42	17,05		0	9.264	0,080 42	0,080 42	15,68		0	10.913	0,080 42	0,080 42	13,31
	I		0	4.305	0,080 42	0,080 42	33,75		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00282	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00283	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00284	0	1.212	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	1.751	0,080 42	0,080 42	82,97		0	1.566	0,080 42	0,080 42	92,77		0	0	0,080 42	0,080 42	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
S	S		0	12.205	0,08042	0,08042	11,90		0	11.941	0,08042	0,08042	12,17		0	6.960	0,08042	0,08042	20,87
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	7.656	0,08042	0,08042	18,98
P	S	00285	0	0	0,08042	0,08042	-	00286	1	972	0,08042	0,08042	NS	00287	0	1.312	0,08042	0,08042	NS
	I		0	610	0,08042	0,08042	NS		-1	122	0,08042	0,08042	NS		0	250	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	399	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	11.817	0,08042	0,08042	12,29		0	14.723	0,08042	0,08042	9,87		0	17.465	0,08042	0,08042	8,32
P	S	00288	0	0	0,08042	0,08042	-	00289	0	850	0,08042	0,08042	NS	00290	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	213	0,08042	0,08042	NS		0	95	0,08042	0,08042	NS		0	2.000	0,08042	0,08042	72,64
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	810	0,08042	0,08042	NS		0	6.437	0,08042	0,08042	22,57
	I		0	14.992	0,08042	0,08042	9,69		0	12.241	0,08042	0,08042	11,87		0	3.891	0,08042	0,08042	37,34
P	S	00291	0	0	0,08042	0,08042	-	00292	0	0	0,08042	0,08042	-	00293	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	557	0,08042	0,08042	NS		0	693	0,08042	0,08042	NS		0	1.667	0,08042	0,08042	87,15
S	S		0	8.563	0,08042	0,08042	16,97		0	10.050	0,08042	0,08042	14,46		0	13.056	0,08042	0,08042	11,13
	I		0	94	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00294	0	0	0,08042	0,08042	-	00295	0	27	0,08042	0,08042	NS	00296	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	1.608	0,08042	0,08042	90,35		0	2.242	0,08042	0,08042	64,80		0	1.262	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	15.027	0,08042	0,08042	9,67		0	16.516	0,08042	0,08042	8,80		0	19.611	0,08042	0,08042	7,41
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00297	0	0	0,08042	0,08042	-	00298	0	971	0,08042	0,08042	NS	00299	0	126	0,08042	0,08042	NS
	I		0	1.229	0,08042	0,08042	NS		0	1.170	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	24.355	0,08042	0,08042	5,97		0	22.613	0,08042	0,08042	6,42		0	20.902	0,08042	0,08042	6,95
	I		0	3.557	0,08042	0,08042	40,84		0	9.389	0,08042	0,08042	15,47		0	9.694	0,08042	0,08042	14,99
P	S	00300	0	965	0,08042	0,08042	NS	00301	-1	5.192	0,08042	0,08042	27,98	00302	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		1	5.182	0,08042	0,08042	28,03		4	15.553	0,08042	0,08042	9,34
S	S		0	12.360	0,08042	0,08042	11,75		-7	6.392	0,08042	0,08042	22,73		-164	11.441	0,08042	0,08042	12,70
	I		0	6.127	0,08042	0,08042	23,71		7	3.327	0,08042	0,08042	43,67		179	4.581	0,08042	0,08042	31,70
P	S	00303	0	0	0,08042	0,08042	-	00304	0	0	0,08042	0,08042	-	00305	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-1	58.331	0,08042	0,08042	2,49		-128	80.707	0,08042	0,08042	1,80		-58	36.005	0,08042	0,08042	4,04
S	S		-165	3.052	0,08042	0,08042	47,61		-206	4.175	0,08042	0,08042	34,81		-12	4.698	0,08042	0,08042	30,92
	I		177	6.665	0,08042	0,08042	21,79		189	6.070	0,08042	0,08042	23,93		13	3.790	0,08042	0,08042	38,33
P	S	00306	0	16.408	0,08042	0,08042	8,85	00307	0	26.562	0,08042	0,08042	5,47	00308	0	35.066	0,08042	0,08042	4,14
	I		0	7.446	0,08042	0,08042	19,51		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-190	9.282	0,08042	0,08042	15,66		-9	2.704	0,08042	0,08042	53,73		0	1.139	0,08042	0,08042	NS
	I		208	1.724	0,08042	0,08042	84,24		10	2.348	0,08042	0,08042	61,87		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00309	0	38.403	0,08042	0,08042	3,78	00310	0	41.808	0,08042	0,08042	3,47	00311	0	43.798	0,08042	0,08042	3,32
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-1	5.019	0,08042	0,08042	28,95		1	3.659	0,08042	0,08042	39,70		0	5.100	0,08042	0,08042	28,49
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00312	0	34.189	0,08042	0,08042	4,25	00313	-1	24.009	0,08042	0,08042	6,05	00314	-6	2.117	0,08042	0,08042	68,62
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		7	23.011	0,08042	0,08042	6,31
S	S		6	5.641	0,08042	0,08042	25,75		4	707	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-71	9.744	0,08042	0,08042	14,91
P	S	00315	0	0	0,080	0,080	-	00316	0	0	0,080	0,080	-	00317	0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		-37	71.155	42 0,08042	42 0,08042	2,04		-3	135.237	42 0,08042	42 0,08042	1,07		-13	71.132	42 0,08042	42 0,08042	2,04
S	S		225	15.823	0,08042	0,08042	9,18		121	1.743	0,08042	0,08042	83,33		-345	239	0,08042	0,08042	NS
	I		-78	16	0,08042	0,08042	NS		-115	14.479	0,08042	0,08042	10,04		327	10.156	0,08042	0,08042	14,30
P	S	00318	-1	8.096	0,08042	0,08042	17,94	00319	0	26.151	0,08042	0,08042	5,56	00320	0	40.949	0,08042	0,08042	3,55
	I		0	17.586	0,08042	0,08042	8,26		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		2	8.163	0,08042	0,08042	17,80		30	11.141	0,08042	0,08042	13,04		1	4.688	0,08042	0,08042	30,99
	I		-2	3.340	0,08042	0,08042	43,50		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00321	0	50.649	0,08042	0,08042	2,87	00322	0	50.408	0,08042	0,08042	2,88	00323	0	49.638	0,08042	0,08042	2,93
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	1.927	0,08042	0,08042	75,39		0	4.872	0,08042	0,08042	29,82		0	5.137	0,08042	0,08042	28,28
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00324	0	46.959	0,08042	0,08042	3,09	00325	-1	29.268	0,08042	0,08042	4,96	00326	0	11.002	0,08042	0,08042	13,20
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	10.691	0,08042	0,08042	13,59
S	S		0	5.213	0,08042	0,08042	27,87		-5	5.676	0,08042	0,08042	25,60		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.231	0,08042	0,08042	NS
P	S	00327	0	0	0,08042	0,08042	-	00328	0	0	0,08042	0,08042	-	00329	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-3	55.087	0,08042	0,08042	2,64		-10	114.942	0,08042	0,08042	1,26		-1	99.253	0,08042	0,08042	1,46
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		586	3.283	0,08042	0,08042	44,21		-52	899	0,08042	0,08042	NS
	I		1	14.159	0,08042	0,08042	10,26		-544	3.702	0,08042	0,08042	39,28		47	7.242	0,08042	0,08042	20,06
P	S	00330	-4	1.744	0,08042	0,08042	83,30	00331	-1	22.769	0,08042	0,08042	6,38	00332	0	38.252	0,08042	0,08042	3,80
	I		3	31.548	0,08042	0,08042	4,60		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-13	3.920	0,08042	0,08042	37,06		5	8.528	0,08042	0,08042	17,04		-1	9.081	0,08042	0,08042	16,00
	I		3	2.339	0,08042	0,08042	62,11		-5	389	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00333	0	46.056	0,08042	0,08042	3,15	00334	0	52.227	0,08042	0,08042	2,78	00335	0	49.538	0,08042	0,08042	2,93
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	5.069	0,08042	0,08042	28,66		0	2.045	0,08042	0,08042	71,04		0	4.088	0,08042	0,08042	35,54
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00336	0	45.751	0,08042	0,08042	3,18	00337	0	38.636	0,08042	0,08042	3,76	00338	-2	16.919	0,08042	0,08042	8,59
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		2	1.432	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	6.078	0,08042	0,08042	23,90		0	4.568	0,08042	0,08042	31,80		-9	3.595	0,08042	0,08042	40,41
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		10	1.795	0,08042	0,08042	80,93
P	S	00339	0	0	0,08042	0,08042	-	00340	0	0	0,08042	0,08042	-	00341	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	34.971	0,08042	0,08042	4,15		-4	97.920	0,08042	0,08042	1,48		-4	112.527	0,08042	0,08042	1,29
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		18	1.242	0,08042	0,08042	NS
	I		1	3.520	0,08042	0,08042	41,27		-80	23.310	0,08042	0,08042	6,23		-89	8.031	0,08042	0,08042	18,09
P	S	00342	0	0	0,08042	0,08042	-	00343	-2	13.857	0,08042	0,08042	10,48	00344	0	30.873	0,08042	0,08042	4,71
	I		2	50.304	0,08042	0,08042	2,89		0	5.806	0,08042	0,08042	25,02		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		213	2.578	0,08042	0,08042	56,33		37	7.641	0,08042	0,08042	19,01		0	581	0,08042	0,08042	NS
	I		-233	2.588	0,08042	0,08042	56,16		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.331	0,08042	0,08042	NS
P	S	00345	0	43.193	0,08042	0,08042	3,36	00346	0	48.269	0,08042	0,08042	3,01	00347	0	51.727	0,08042	0,08042	2,81
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	204	0,08042	0,08042	NS		0	4.687	0,08042	0,08042	31,00		0	1.702	0,08042	0,08042	85,36

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	626	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00348	0	47.427	0,08042	0,08042	3,06	00349	0	39.824	0,08042	0,08042	3,65	00350	3	25.645	0,08042	0,08042	5,66
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	3.239	0,08042	0,08042	44,85		2	6.549	0,08042	0,08042	22,18		0	3.008	0,08042	0,08042	48,30
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00351	44	5.425	0,08042	0,08042	26,78	00352	0	0	0,08042	0,08042	-	00353	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-35	20.583	0,08042	0,08042	7,06		48	62.341	0,08042	0,08042	2,33		-79	124.459	0,08042	0,08042	1,17
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		1.043	15.691	0,08042	0,08042	9,24		2	12.421	0,08042	0,08042	11,70
	I		-297	5.624	0,08042	0,08042	25,84		-1.286	4.420	0,08042	0,08042	32,93		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00354	0	0	0,08042	0,08042	-	00355	0	5.028	0,08042	0,08042	28,89	00356	0	24.230	0,08042	0,08042	6,00
	I		-90	67.214	0,08042	0,08042	2,16		0	16.593	0,08042	0,08042	8,76		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		1	2.952	0,08042	0,08042	49,21		1	7.931	0,08042	0,08042	18,32
	I		-4	11.087	0,08042	0,08042	13,10		-1	842	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00357	0	40.616	0,08042	0,08042	3,58	00358	0	49.290	0,08042	0,08042	2,95	00359	0	50.073	0,08042	0,08042	2,90
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	2.409	0,08042	0,08042	60,31		0	894	0,08042	0,08042	NS		0	4.791	0,08042	0,08042	30,32
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00360	0	50.240	0,08042	0,08042	2,89	00361	0	43.798	0,08042	0,08042	3,32	00362	0	29.870	0,08042	0,08042	4,86
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	1.133	0,08042	0,08042	NS		0	2.159	0,08042	0,08042	67,29		-4	6.500	0,08042	0,08042	22,35
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00363	0	11.732	0,08042	0,08042	12,38	00364	0	0	0,08042	0,08042	-	00365	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	8.467	0,08042	0,08042	17,16		17	50.988	0,08042	0,08042	2,85		298	115.786	0,08042	0,08042	1,25
S	S		-6	1.595	0,08042	0,08042	91,08		0	0	0,08042	0,08042	-		216	12.515	0,08042	0,08042	11,60
	I		3	219	0,08042	0,08042	NS		-4	11.423	0,08042	0,08042	12,72		-547	3.623	0,08042	0,08042	40,13
P	S	00366	0	0	0,08042	0,08042	-	00367	0	0	0,08042	0,08042	-	00368	-2	19.931	0,08042	0,08042	7,29
	I		-356	86.927	0,08042	0,08042	1,67		-105	33.505	0,08042	0,08042	4,34		-3	70	0,08042	0,08042	NS
S	S		1.335	17.141	0,08042	0,08042	8,46		0	0	0,08042	0,08042	-		0	3.841	0,08042	0,08042	37,82
	I		-529	3.537	0,08042	0,08042	41,11		-323	4.844	0,08042	0,08042	30,01		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00369	0	32.570	0,08042	0,08042	4,46	00370	0	40.185	0,08042	0,08042	3,62	00371	0	43.887	0,08042	0,08042	3,31
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-15	7.175	0,08042	0,08042	20,25		-1	3.199	0,08042	0,08042	45,41		0	1.313	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00372	0	40.941	0,08042	0,08042	3,55	00373	0	37.635	0,08042	0,08042	3,86	00374	0	32.089	0,08042	0,08042	4,53
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	3.757	0,08042	0,08042	38,67		0	1.160	0,08042	0,08042	NS		0	1.410	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	514	0,08042	0,08042	NS		0	1.537	0,08042	0,08042	94,52
P	S	00375	-3	23.326	0,08042	0,08042	6,23	00376	2	11.544	0,08042	0,08042	12,58	00377	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		2	2.570	0,08042	0,08042	56,53		-1	26.257	0,08042	0,08042	5,53		10	63.860	0,08042	0,08042	2,27
S	S		17	4.701	0,08042	0,08042	30,90		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-20	500	0,08042	0,08042	NS		8	766	0,08042	0,08042	NS		79	12.422	0,08042	0,08042	11,69
P	S	00378	0	0	0,08042	0,08042	-	00379	0	0	0,08042	0,08042	-	00380	-39	8.818	0,08042	0,08042	16,48
	I		26	75.32	0,080	0,080	1,93		-8	52.20	0,080	0,080	2,78		64	25.86	0,080	0,080	5,62

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
				5	42	42				2	42	42				0	42	42	
S	S		199	3.199	0,080	0,080	45,40		-202	224	0,080	0,080	NS		11	2.430	0,080	0,080	59,78
					42	42					42	42					42	42	
	I		52	5.799	0,080	0,080	25,05		437	2.056	0,080	0,080	70,61		48	1.409	0,080	0,080	NS
					42	42					42	42					42	42	
P	S	00381	0	13.404	0,080	0,080	10,84	00382	0	9.138	0,080	0,080	15,90	00383	0	5.196	0,080	0,080	27,96
					42	42					42	42					42	42	
	I		1	11.823	0,080	0,080	12,29		0	2.707	0,080	0,080	53,67		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
S	S		1	2.944	0,080	0,080	49,35		2	4.899	0,080	0,080	29,65		5	3.158	0,080	0,080	46,00
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	0	0,080	0,080	-		-1	833	0,080	0,080	NS		-5	562	0,080	0,080	NS
					42	42					42	42					42	42	
P	S	00384	-5	1.510	0,080	0,080	96,21	00385	-1	1.051	0,080	0,080	NS	00386	0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
	I		5	62	0,080	0,080	NS		1	247	0,080	0,080	NS		-7	755	0,080	0,080	NS
					42	42					42	42					42	42	
S	S		0	5.351	0,080	0,080	27,15		0	9.511	0,080	0,080	15,27		32	9.174	0,080	0,080	15,84
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	1.885	0,080	0,080	77,07		0	3.511	0,080	0,080	41,38		-25	5.609	0,080	0,080	25,90
					42	42					42	42					42	42	
P	S	00387	0	0	0,080	0,080	-	00388	0	0	0,080	0,080	-	00389	0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
	I		4	993	0,080	0,080	NS		-1	307	0,080	0,080	NS		0	3.023	0,080	0,080	48,06
					42	42					42	42					42	42	
S	S		-41	13.130	0,080	0,080	11,07		1	8.981	0,080	0,080	16,18		0	6.620	0,080	0,080	21,95
					42	42					42	42					42	42	
	I		33	6.943	0,080	0,080	20,92		-1	6.054	0,080	0,080	24,00		0	5.499	0,080	0,080	26,42
					42	42					42	42					42	42	
P	S	00390	0	0	0,080	0,080	-	00414	0	0	0,080	0,080	-	00415	0	382	0,080	0,080	NS
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	1.239	0,080	0,080	NS		0	2.286	0,080	0,080	63,55		0	2.286	0,080	0,080	63,55
					42	42					42	42					42	42	
S	S		0	2.707	0,080	0,080	53,67		0	536	0,080	0,080	NS		0	216	0,080	0,080	NS
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	2.626	0,080	0,080	55,32		0	1.682	0,080	0,080	86,37		0	2.710	0,080	0,080	53,61
					42	42					42	42					42	42	
P	S	00416	1	2.753	0,080	0,080	52,77	00417	-1	3.003	0,080	0,080	48,38	00418	0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
	I		-1	1.489	0,080	0,080	97,57		0	0	0,080	0,080	-		0	1.571	0,080	0,080	92,47
					42	42					42	42					42	42	
S	S		0	7.807	0,080	0,080	18,61		1	3.600	0,080	0,080	40,35		0	1.243	0,080	0,080	NS
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	4.075	0,080	0,080	35,65		-1	1.019	0,080	0,080	NS		0	1.514	0,080	0,080	95,96
					42	42					42	42					42	42	
P	S	00419	-7	6.736	0,080	0,080	21,57	00420	-104	13.388	0,080	0,080	10,85	00421	0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
	I		-12	1.555	0,080	0,080	93,43		145	15.898	0,080	0,080	9,14		-998	39.308	0,080	0,080	3,70
					42	42					42	42					42	42	
S	S		111	3.924	0,080	0,080	37,02		115	3.728	0,080	0,080	38,96		210	1.162	0,080	0,080	NS
					42	42					42	42					42	42	
	I		-91	201	0,080	0,080	NS		-161	2.572	0,080	0,080	56,50		-184	14.561	0,080	0,080	9,98
					42	42					42	42					42	42	
P	S	00422	0	0	0,080	0,080	-	00423	10	14.746	0,080	0,080	9,85	00424	-4	29.792	0,080	0,080	4,88
					42	42					42	42					42	42	
	I		173	97.155	0,080	0,080	1,49		-63	19.832	0,080	0,080	7,33		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
S	S		0	0	0,080	0,080	-		314	2.688	0,080	0,080	54,02		6	7.764	0,080	0,080	18,71
					42	42					42	42					42	42	
	I		-259	43.531	0,080	0,080	3,34		-257	5.669	0,080	0,080	25,64		-5	1.182	0,080	0,080	NS
					42	42					42	42					42	42	
P	S	00425	0	37.912	0,080	0,080	3,83	00426	0	41.219	0,080	0,080	3,52	00427	2	35.537	0,080	0,080	4,09
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
S	S		0	7.688	0,080	0,080	18,90		0	6.790	0,080	0,080	21,40		5	7.426	0,080	0,080	19,56
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
P	S	00428	3	16.176	0,080	0,080	8,98	00429	0	0	0,080	0,080	-	00430	0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
	I		4	1.492	0,080	0,080	97,37		-1.674	72.987	0,080	0,080	2,00		433	91.932	0,125	0,125	3,49
					42	42					42	42					66	66	
S	S		-45	3.006	0,080	0,080	48,33		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
	I		23	2.009	0,080	0,080	72,31		-864	42.895	0,080	0,080	3,39		21	38.143	0,080	0,080	3,81
					42	42					42	42					42	42	
P	S	00431	-3	13.574	0,080	0,080	10,70	00432	0	39.131	0,080	0,080	3,71	00433	0	48.505	0,080	0,080	3,00
					42	42					42	42					42	42	
	I		1	4.577	0,080	0,080	31,74		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
S	S		-5	4.178	0,080	0,080	34,77		0	8.289	0,080	0,080	17,53		0	8.649	0,080	0,080	16,80
					42	42					42	42					42	42	
	I		3	3.135	0,080	0,080	46,34		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
P	S	00434	0	47.459	0,08042	0,08042	3,06	00435	0	34.243	0,08042	0,08042	4,24	00436	-30	5.913	0,08042	0,08042	24,57
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		37	14.856	0,08042	0,08042	9,78
S	S		0	8.606	0,08042	0,08042	16,88		-1	8.060	0,08042	0,08042	18,02		-45	1.395	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		39	6.496	0,08042	0,08042	22,36
P	S	00437	0	0	0,08042	0,08042	-	00438	0	0	0,08042	0,08042	-	00439	0	22.751	0,08042	0,08042	6,39
	I		-179	127.844	0,12566	0,12566	2,08		-782	42.893	0,08042	0,08042	3,39		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		35	6.058	0,08042	0,08042	23,98
	I		-30	54.979	0,08042	0,08042	2,64		164	23.937	0,08042	0,08042	6,07		-31	126	0,08042	0,08042	NS
P	S	00440	0	42.980	0,08042	0,08042	3,38	00441	0	48.221	0,08042	0,08042	3,01	00442	0	44.425	0,08042	0,08042	3,27
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	8.575	0,08042	0,08042	16,94		0	8.078	0,08042	0,08042	17,98		0	9.063	0,08042	0,08042	16,03
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00443	0	24.923	0,08042	0,08042	5,83	00444	0	0	0,08042	0,08042	-	00445	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-517	40.244	0,08042	0,08042	3,61		-235	137.570	0,12566	0,12566	1,87
S	S		-2	7.262	0,08042	0,08042	20,01		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-5	16.293	0,08042	0,08042	8,92		-5	60.671	0,08042	0,08042	2,39
P	S	00446	-45	5.504	0,08042	0,08042	26,40	00447	0	32.507	0,08042	0,08042	4,47	00448	0	45.708	0,08042	0,08042	3,18
	I		51	18.707	0,08042	0,08042	7,77		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		45	6.341	0,08042	0,08042	22,91		1	7.433	0,08042	0,08042	19,54		0	8.744	0,08042	0,08042	16,61
	I		-48	7.021	0,08042	0,08042	20,69		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00449	0	47.943	0,08042	0,08042	3,03	00450	0	38.393	0,08042	0,08042	3,78	00451	1	14.427	0,08042	0,08042	10,07
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.764	0,08042	0,08042	52,56
S	S		0	7.944	0,08042	0,08042	18,29		-2	8.788	0,08042	0,08042	16,53		12	3.519	0,08042	0,08042	41,28
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-13	5.841	0,08042	0,08042	24,87
P	S	00452	0	0	0,08042	0,08042	-	00453	0	0	0,08042	0,08042	-	00454	12	17.493	0,08042	0,08042	8,30
	I		-267	89.918	0,12566	0,12566	3,63		-62	80.350	0,12566	0,12566	4,47		-13	1.717	0,08042	0,08042	84,61
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-22	9.546	0,08042	0,08042	15,22
	I		476	37.172	0,08042	0,08042	3,91		10	32.464	0,08042	0,08042	4,47		19	3.683	0,08042	0,08042	39,44
P	S	00455	0	39.750	0,08042	0,08042	3,65	00456	0	47.635	0,08042	0,08042	3,05	00457	0	46.967	0,08042	0,08042	3,09
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-1	7.836	0,08042	0,08042	18,54		0	9.243	0,08042	0,08042	15,72		0	8.757	0,08042	0,08042	16,59
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00458	0	31.810	0,08042	0,08042	4,57	00459	-32	2.803	0,08042	0,08042	51,83	00460	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		30	20.541	0,08042	0,08042	7,07		-108	148.070	0,12566	0,12566	1,69
S	S		-5	9.593	0,08042	0,08042	15,14		-31	1.015	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		6	509	0,08042	0,08042	NS		33	11.035	0,08042	0,08042	13,16		205	70.563	0,08042	0,08042	2,06
P	S	00461	0	0	0,08042	0,08042	-	00462	0	25.228	0,08042	0,08042	5,76	00463	0	37.654	0,08042	0,08042	3,86
	I		-745	35.110	0,08042	0,08042	4,14		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		12	9.175	0,08042	0,08042	15,83		0	7.879	0,08042	0,08042	18,44
	I		-773	20.254	0,08042	0,08042	7,18		-11	623	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00464	0	38.537	0,08042	0,08042	3,77	00465	0	32.846	0,08042	0,08042	4,42	00466	-3	21.095	0,08042	0,08042	6,89
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	8.767	0,080	0,080	16,5		-1	8.779	0,080	0,080	16,5		25	8.632	0,080	0,080	16,83

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	42 0,080 42	42 0,080 42	7 -		2	806	42 0,080 42	42 0,080 42	5 NS		-27	5.284	42 0,080 42	42 0,080 42	27,49
P	S	00467	1.062	1.096	0,080 42	0,080 42	NS	00468	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00469	17	917	0,080 42	0,080 42	NS
	I		-945	43.046	0,080 42	0,080 42	3,38		-73	67.104	0,080 42	0,080 42	2,17		-19	8.004	0,080 42	0,080 42	18,15
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		357	772	0,080 42	0,080 42	NS		27	8.914	0,080 42	0,080 42	16,30
	I		-424	21.654	0,080 42	0,080 42	6,71		-328	27.262	0,080 42	0,080 42	5,33		-30	8.634	0,080 42	0,080 42	16,83
P	S	00470	-2	1.830	0,080 42	0,080 42	79,39	00471	-105	10.490	0,080 42	0,080 42	13,85	00472	1.465	20.730	0,080 42	0,080 42	6,99
	I		1	166	0,080 42	0,080 42	NS		-148	13.834	0,080 42	0,080 42	10,50		-1.752	36.154	0,080 42	0,080 42	4,03
S	S		22	7.352	0,080 42	0,080 42	19,76		731	9.635	0,080 42	0,080 42	15,06		12.642	26.345	0,080 42	0,080 42	5,41
	I		-17	3.547	0,080 42	0,080 42	40,96		1.065	10.901	0,080 42	0,080 42	13,31		-15.372	32.724	0,080 42	0,080 42	4,54
P	S	00473	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00474	-1.218	10.739	0,080 42	0,080 42	13,55	00475	85	18.431	0,080 42	0,080 42	7,88
	I		1.345	53.526	0,080 42	0,080 42	2,71		-282	45.281	0,080 42	0,080 42	3,21		-77	941	0,080 42	0,080 42	NS
S	S		2.987	2.521	0,080 42	0,080 42	57,36		-1.916	4.935	0,080 42	0,080 42	29,52		-93	12.855	0,080 42	0,080 42	11,30
	I		-812	36.444	0,080 42	0,080 42	3,99		1.501	29.105	0,080 42	0,080 42	4,98		84	8.295	0,080 42	0,080 42	17,51
P	S	00476	0	28.265	0,080 42	0,080 42	5,14	00477	0	33.523	0,080 42	0,080 42	4,33	00478	0	33.028	0,080 42	0,080 42	4,40
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		-2	13.101	0,080 42	0,080 42	11,09		0	12.259	0,080 42	0,080 42	11,85		0	12.223	0,080 42	0,080 42	11,89
	I		2	530	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00479	-3	22.107	0,080 42	0,080 42	6,57	00480	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00481	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		-67	20.030	0,080 42	0,080 42	7,25		1.023	111.588	0,080 42	0,080 42	1,30
S	S		8	11.748	0,080 42	0,080 42	12,37		91	5.869	0,080 42	0,080 42	24,75		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		-47	11.707	0,080 42	0,080 42	12,41		126	54.701	0,080 42	0,080 42	2,66
P	S	00482	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00483	-1	22.348	0,080 42	0,080 42	6,50	00484	0	37.375	0,080 42	0,080 42	3,89
	I		208	22.201	0,080 42	0,080 42	6,54		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		882	9.705	0,080 42	0,080 42	14,95		3	12.348	0,080 42	0,080 42	11,77		0	14.480	0,080 42	0,080 42	10,03
	I		-456	14.484	0,080 42	0,080 42	10,04		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00485	0	40.217	0,080 42	0,080 42	3,61	00486	0	35.168	0,080 42	0,080 42	4,13	00487	0	16.022	0,080 42	0,080 42	9,07
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	14.779	0,080 42	0,080 42	9,83		0	14.286	0,080 42	0,080 42	10,17		-3	13.283	0,080 42	0,080 42	10,94
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		2	1.257	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00488	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00489	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00490	35	7.802	0,080 42	0,080 42	18,62
	I		754	40.615	0,080 42	0,080 42	3,57		-137	87.752	0,080 42	0,080 42	1,66		-28	8.774	0,080 42	0,080 42	16,56
S	S		-402	9.311	0,080 42	0,080 42	15,61		1.084	7.000	0,080 42	0,080 42	20,72		-62	10.670	0,080 42	0,080 42	13,62
	I		345	25.888	0,080 42	0,080 42	5,61		-958	50.918	0,080 42	0,080 42	2,86		55	8.493	0,080 42	0,080 42	17,10
P	S	00491	0	29.358	0,080 42	0,080 42	4,95	00492	0	38.685	0,080 42	0,080 42	3,76	00493	0	38.875	0,080 42	0,080 42	3,74
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		-6	13.315	0,080 42	0,080 42	10,91		0	14.380	0,080 42	0,080 42	10,10		0	14.411	0,080 42	0,080 42	10,08
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00494	0	30.191	0,080 42	0,080 42	4,81	00495	1	8.245	0,080 42	0,080 42	17,62	00496	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		-1	5.802	0,080 42	0,080 42	25,04		-49	82.941	0,080 42	0,080 42	1,75
S	S		0	14.135	0,080 42	0,080 42	10,28		1	12.225	0,080 42	0,080 42	11,88		-891	14.133	0,080 42	0,080 42	10,29
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		-1	8.740	0,080 42	0,080 42	16,62		975	55.215	0,080 42	0,080 42	2,63
P	S	00497	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00498	-1	15.811	0,080 42	0,080 42	9,19	00499	0	34.301	0,080 42	0,080 42	4,24

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		913	45.940	0,08042	0,08042	3,16		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		310	12.974	0,08042	0,08042	11,19		2	15.376	0,08042	0,08042	9,45		0	14.940	0,08042	0,08042	9,72
	I		-334	35.192	0,08042	0,08042	4,13		-2	4.174	0,08042	0,08042	34,81		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00500	0	39.636	0,08042	0,08042	3,67	00501	0	37.058	0,08042	0,08042	3,92	00502	0	23.333	0,08042	0,08042	6,23
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	14.686	0,08042	0,08042	9,89		0	15.043	0,08042	0,08042	9,66		-2	16.521	0,08042	0,08042	8,79
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		2	1.819	0,08042	0,08042	79,87
P	S	00503	-256	1.386	0,08042	0,08042	NS	00504	0	0	0,08042	0,08042	-	00505	-221	2.301	0,08042	0,08042	63,16
	I		231	17.897	0,08042	0,08042	8,11		0	105.484	0,08042	0,08042	1,38		245	15.876	0,08042	0,08042	9,15
S	S		-451	20.700	0,08042	0,08042	7,02		16	29.694	0,08042	0,08042	4,89		445	20.990	0,08042	0,08042	6,92
	I		486	21.399	0,08042	0,08042	6,78		-18	78.425	0,08042	0,08042	1,85		-480	20.715	0,08042	0,08042	7,02
P	S	00506	0	24.241	0,08042	0,08042	5,99	00507	0	37.669	0,08042	0,08042	3,86	00508	0	39.994	0,08042	0,08042	3,63
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		1	16.807	0,08042	0,08042	8,64		0	15.554	0,08042	0,08042	9,34		0	15.255	0,08042	0,08042	9,52
	I		-1	1.760	0,08042	0,08042	82,54		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00509	0	34.374	0,08042	0,08042	4,23	00510	-1	15.272	0,08042	0,08042	9,51	00511	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		801	49.818	0,08042	0,08042	2,91
S	S		0	16.839	0,08042	0,08042	8,63		-6	18.833	0,08042	0,08042	7,71		-188	20.465	0,08042	0,08042	7,10
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		6	8.110	0,08042	0,08042	17,91		200	45.559	0,08042	0,08042	3,19
P	S	00512	0	0	0,08042	0,08042	-	00513	13	8.384	0,08042	0,08042	17,33	00514	0	27.016	0,08042	0,08042	5,38
	I		59	81.269	0,08042	0,08042	1,79		-14	6.561	0,08042	0,08042	22,14		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		887	28.662	0,08042	0,08042	5,06		-20	16.827	0,08042	0,08042	8,63		-1	16.295	0,08042	0,08042	8,92
	I		-948	69.089	0,08042	0,08042	2,11		21	13.295	0,08042	0,08042	10,93		1	302	0,08042	0,08042	NS
P	S	00515	0	32.728	0,08042	0,08042	4,44	00516	0	30.054	0,08042	0,08042	4,83	00517	0	21.077	0,08042	0,08042	6,89
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	14.656	0,08042	0,08042	9,91		0	14.565	0,08042	0,08042	9,97		2	16.993	0,08042	0,08042	8,55
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-2	5.489	0,08042	0,08042	26,47
P	S	00518	4	8.104	0,08042	0,08042	17,93	00519	0	0	0,08042	0,08042	-	00520	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-1	10.107	0,08042	0,08042	14,37		-1.683	61.727	0,08042	0,08042	2,36		52	17.418	0,08042	0,08042	8,34
S	S		43	22.800	0,08042	0,08042	6,37		-9	52.396	0,08042	0,08042	2,77		711	32.019	0,08042	0,08042	4,53
	I		-47	22.382	0,08042	0,08042	6,49		9	79.479	0,08042	0,08042	1,83		-775	31.293	0,08042	0,08042	4,65
P	S	00521	-2	1.056	0,08042	0,08042	NS	00522	-1.812	2.465	0,08042	0,08042	59,10	00523	943	3.048	0,08042	0,08042	47,59
	I		2	1.255	0,08042	0,08042	NS		2.328	3.325	0,08042	0,08042	43,54		-1.974	14.458	0,08042	0,08042	10,08
S	S		1	21.405	0,08042	0,08042	6,79		-3.196	16.595	0,08042	0,08042	8,80		1.524	38.108	0,08042	0,08042	3,80
	I		-1	12.198	0,08042	0,08042	11,91		2.583	9.746	0,08042	0,08042	14,85		245	27.503	0,08042	0,08042	5,28
P	S	00524	106	9.477	0,08042	0,08042	15,33	00525	-1.012	5.719	0,08042	0,08042	25,44	00526	-1.074	6.867	0,08042	0,08042	21,19
	I		863	26.649	0,08042	0,08042	5,44		-53	44.053	0,08042	0,08042	3,30		1.306	9.820	0,08042	0,08042	14,76
S	S		311	61.800	0,08042	0,08042	2,35		2.793	56.349	0,08042	0,08042	2,57		-4.041	30.566	0,08042	0,08042	4,78
	I		-4.456	47.065	0,08042	0,08042	3,11		418	43.031	0,08042	0,08042	3,37		3.715	14.185	0,08042	0,08042	10,18
P	S	00527	1	17.301	0,08042	0,08042	8,40	00528	0	24.578	0,08042	0,08042	5,91	00529	0	26.280	0,08042	0,08042	5,53
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-65	19.586	0,08042	0,08042	7,42		0	15.907	0,08042	0,08042	9,13		0	14.997	0,08042	0,08042	9,69
	I			3.225	0,080	0,080	45,0		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					42	42	5				42	42					42	42	
P	S	00530	0	22.072	0,08042	0,08042	6,58	00531	0	8.454	0,08042	0,08042	17,18	00532	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	106	0,08042	0,08042	NS		22	25.724	0,08042	0,08042	5,65
S	S		0	17.045	0,08042	0,08042	8,52		1	19.335	0,08042	0,08042	7,51		-44	25.629	0,08042	0,08042	5,67
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00533	0	0	0,08042	0,08042	-	00534	5	7.658	0,08042	0,08042	18,97	00535	0	23.871	0,08042	0,08042	6,09
	I		-26	29.361	0,08042	0,08042	4,95		-2	1.801	0,08042	0,08042	80,67		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		51	26.180	0,08042	0,08042	5,55		-2	20.832	0,08042	0,08042	6,97		0	19.297	0,08042	0,08042	7,53
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00536	0	30.450	0,08042	0,08042	4,77	00537	0	29.602	0,08042	0,08042	4,91	00538	0	20.732	0,08042	0,08042	7,01
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	18.743	0,08042	0,08042	7,75		0	18.842	0,08042	0,08042	7,71		0	19.508	0,08042	0,08042	7,45
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00539	-1	3.724	0,08042	0,08042	39,01	00540	0	0	0,08042	0,08042	-	00541	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-8	6.422	0,08042	0,08042	22,62		10	32.963	0,08042	0,08042	4,41		35	18.024	0,08042	0,08042	8,06
S	S		67	23.352	0,08042	0,08042	6,22		-103	28.933	0,08042	0,08042	5,02		35	26.726	0,08042	0,08042	5,44
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00542	0	13.035	0,08042	0,08042	11,15	00543	0	26.774	0,08042	0,08042	5,43	00544	0	30.361	0,08042	0,08042	4,79
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	20.222	0,08042	0,08042	7,18		0	18.713	0,08042	0,08042	7,76		0	18.309	0,08042	0,08042	7,93
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00545	0	27.175	0,08042	0,08042	5,35	00546	0	14.108	0,08042	0,08042	10,30	00547	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		1	16.160	0,08042	0,08042	8,99
S	S		0	18.676	0,08042	0,08042	7,78		0	21.245	0,08042	0,08042	6,84		-26	28.562	0,08042	0,08042	5,09
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00548	0	0	0,08042	0,08042	-	00549	48	3.345	0,08042	0,08042	43,43	00550	0	19.797	0,08042	0,08042	7,34
	I		7	34.002	0,08042	0,08042	4,27		-54	8.479	0,08042	0,08042	17,14		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		99	31.636	0,08042	0,08042	4,59		-72	25.895	0,08042	0,08042	5,61		-1	20.480	0,08042	0,08042	7,09
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00551	0	29.002	0,08042	0,08042	5,01	00552	0	30.064	0,08042	0,08042	4,83	00553	0	23.986	0,08042	0,08042	6,06
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	18.704	0,08042	0,08042	7,77		0	18.497	0,08042	0,08042	7,85		0	20.125	0,08042	0,08042	7,22
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00554	-1	8.546	0,08042	0,08042	17,00	00555	0	0	0,08042	0,08042	-	00556	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	566	0,08042	0,08042	NS		-3	26.672	0,08042	0,08042	5,45		58	26.058	0,08042	0,08042	5,57
S	S		-7	25.079	0,08042	0,08042	5,79		-55	34.717	0,08042	0,08042	4,18		48	34.597	0,08042	0,08042	4,20
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		59	1.647	0,08042	0,08042	88,20		-52	1.641	0,08042	0,08042	88,54
P	S	00557	-9	9.219	0,08042	0,08042	15,76	00558	0	24.483	0,08042	0,08042	5,93	00559	0	30.333	0,08042	0,08042	4,79
	I		10	226	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		13	25.031	0,08042	0,08042	5,80		0	20.450	0,08042	0,08042	7,10		0	18.707	0,08042	0,08042	7,77
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00560	0	29.181	0,08042	0,08042	4,98	00561	0	19.594	0,08042	0,08042	7,41	00562	7	3.550	0,08042	0,08042	40,92
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-2	9.661	0,08042	0,08042	15,04

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
S	S		0	19.504	0,08042	0,08042	7,45		1	23.428	0,08042	0,08042	6,20		68	30.879	0,08042	0,08042	4,70
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-72	1.209	0,08042	0,08042	NS
P	S	00563	0	0	0,08042	0,08042	-	00564	0	0	0,08042	0,08042	-	00565	0	12.735	0,08042	0,08042	11,41
	I		-9	34.892	0,08042	0,08042	4,16		24	19.033	0,08042	0,08042	7,63		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-88	37.830	0,08042	0,08042	3,84		20	33.694	0,08042	0,08042	4,31		0	24.348	0,08042	0,08042	5,97
	I		94	4.000	0,08042	0,08042	36,31		-21	3.365	0,08042	0,08042	43,17		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00566	0	23.553	0,08042	0,08042	6,17	00567	0	24.493	0,08042	0,08042	5,93	00568	0	19.836	0,08042	0,08042	7,32
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	19.286	0,08042	0,08042	7,53		0	17.455	0,08042	0,08042	8,32		0	19.110	0,08042	0,08042	7,60
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	716	0,08042	0,08042	NS
P	S	00569	0	11.086	0,08042	0,08042	13,10	00570	29	2.818	0,08042	0,08042	51,55	00571	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-31	17.546	0,08042	0,08042	8,28		33	18.795	0,08042	0,08042	7,73
S	S		0	25.062	0,08042	0,08042	5,80		-31	35.470	0,08042	0,08042	4,10		27	36.080	0,08042	0,08042	4,03
	I		0	7.078	0,08042	0,08042	20,53		34	14.449	0,08042	0,08042	10,05		-29	14.385	0,08042	0,08042	10,10
P	S	00572	0	0	0,08042	0,08042	-	00573	0	0	0,08042	0,08042	-	00574	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		3	5.035	0,08042	0,08042	28,85		10	2.526	0,08042	0,08042	57,51		6	5.541	0,08042	0,08042	26,22
S	S		4	27.342	0,08042	0,08042	5,31		-25	11.359	0,08042	0,08042	12,79		-228	21.579	0,08042	0,08042	6,73
	I		-4	9.108	0,08042	0,08042	15,95		20	6.743	0,08042	0,08042	21,54		188	9.672	0,08042	0,08042	15,02
P	S	00575	-219	2.851	0,08042	0,08042	50,97	00576	-235	6.111	0,08042	0,08042	23,78	00577	262	6.812	0,08042	0,08042	21,32
	I		192	11.456	0,08042	0,08042	12,68		225	19.377	0,08042	0,08042	7,49		-258	13.765	0,08042	0,08042	10,56
S	S		239	34.400	0,08042	0,08042	4,22		256	40.533	0,08042	0,08042	3,58		-378	35.135	0,08042	0,08042	4,14
	I		-210	12.828	0,08042	0,08042	11,33		-246	11.260	0,08042	0,08042	12,91		374	5.837	0,08042	0,08042	24,87
P	S	00578	-83	9.725	0,08042	0,08042	14,94	00579	0	16.381	0,08042	0,08042	8,87	00580	0	19.395	0,08042	0,08042	7,49
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		131	24.986	0,08042	0,08042	5,81		2	18.125	0,08042	0,08042	8,02		0	15.384	0,08042	0,08042	9,44
	I		-122	842	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00581	0	18.412	0,08042	0,08042	7,89	00582	0	12.024	0,08042	0,08042	12,08	00583	0	2.309	0,08042	0,08042	62,92
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	3.505	0,08042	0,08042	41,45
S	S		0	17.831	0,08042	0,08042	8,15		0	22.867	0,08042	0,08042	6,35		0	30.004	0,08042	0,08042	4,84
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00584	0	0	0,08042	0,08042	-	00585	0	835	0,08042	0,08042	NS	00586	0	12.432	0,08042	0,08042	11,69
	I		0	12.814	0,08042	0,08042	11,34		0	4.024	0,08042	0,08042	36,10		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	34.444	0,08042	0,08042	4,22		0	31.538	0,08042	0,08042	4,61		0	25.394	0,08042	0,08042	5,72
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00587	0	20.607	0,08042	0,08042	7,05	00588	0	22.584	0,08042	0,08042	6,43	00589	0	19.197	0,08042	0,08042	7,57
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	21.095	0,08042	0,08042	6,89		0	19.834	0,08042	0,08042	7,32		0	21.648	0,08042	0,08042	6,71
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00590	0	9.585	0,08042	0,08042	15,16	00591	0	0	0,08042	0,08042	-	00592	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	6.233	0,08042	0,08042	23,31		0	10.619	0,08042	0,08042	13,68
S	S		0	26.494	0,08042	0,08042	5,48		0	32.226	0,08042	0,08042	4,51		0	33.683	0,08042	0,08042	4,31
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00593	0	5.381	0,080	0,080	27,0	00594	0	15.74	0,080	0,080	9,23	00595	0	21.47	0,080	0,080	6,77

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	550	42 0,080 42	42 0,080 42	0 NS		0	3 0	42 0,080 42	42 0,080 42	-		0	2 0	42 0,080 42	42 0,080 42	-
S	S		0	28.925	0,080 42	0,080 42	5,02		0	23.001	0,080 42	0,080 42	6,32		0	19.865	0,080 42	0,080 42	7,31
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00596	0	21.617	0,080 42	0,080 42	6,72	00597	0	16.214	0,080 42	0,080 42	8,96	00598	0	5.643	0,080 42	0,080 42	25,74
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	19.789	0,080 42	0,080 42	7,34		0	22.766	0,080 42	0,080 42	6,38		0	28.573	0,080 42	0,080 42	5,08
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00599	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00600	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00601	0	8.789	0,080 42	0,080 42	16,53
	I		0	10.285	0,080 42	0,080 42	14,13		0	7.993	0,080 42	0,080 42	18,18		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	33.473	0,080 42	0,080 42	4,34		0	32.371	0,080 42	0,080 42	4,49		0	26.711	0,080 42	0,080 42	5,44
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00602	0	18.632	0,080 42	0,080 42	7,80	00603	0	22.169	0,080 42	0,080 42	6,55	00604	0	20.405	0,080 42	0,080 42	7,12
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	21.661	0,080 42	0,080 42	6,71		0	19.604	0,080 42	0,080 42	7,41		0	20.590	0,080 42	0,080 42	7,06
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00605	0	12.726	0,080 42	0,080 42	11,42	00606	0	2.353	0,080 42	0,080 42	61,74	00607	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	4.104	0,080 42	0,080 42	35,40		0	12.528	0,080 42	0,080 42	11,60
S	S		0	24.719	0,080 42	0,080 42	5,88		0	30.873	0,080 42	0,080 42	4,71		0	34.246	0,080 42	0,080 42	4,24
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00608	-1	3.430	0,080 42	0,080 42	42,36	00609	0	13.134	0,080 42	0,080 42	11,06	00610	0	20.702	0,080 42	0,080 42	7,02
	I		1	4.526	0,080 42	0,080 42	32,10		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	30.724	0,080 42	0,080 42	4,73		0	24.588	0,080 42	0,080 42	5,91		0	20.682	0,080 42	0,080 42	7,02
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00611	0	22.386	0,080 42	0,080 42	6,49	00612	0	18.736	0,080 42	0,080 42	7,75	00613	0	8.660	0,080 42	0,080 42	16,78
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	19.866	0,080 42	0,080 42	7,31		0	22.139	0,080 42	0,080 42	6,56		0	27.402	0,080 42	0,080 42	5,30
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00614	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00615	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00616	0	6.505	0,080 42	0,080 42	22,33
	I		0	8.573	0,080 42	0,080 42	16,95		-1	11.758	0,080 42	0,080 42	12,36		0	1.315	0,080 42	0,080 42	NS
S	S		0	33.023	0,080 42	0,080 42	4,40		0	33.690	0,080 42	0,080 42	4,31		0	28.139	0,080 42	0,080 42	5,16
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00617	0	14.379	0,080 42	0,080 42	10,10	00618	0	18.008	0,080 42	0,080 42	8,07	00619	0	16.564	0,080 42	0,080 42	8,77
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	21.513	0,080 42	0,080 42	6,75		0	17.511	0,080 42	0,080 42	8,30		0	16.914	0,080 42	0,080 42	8,59
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00620	0	11.233	0,080 42	0,080 42	12,93	00621	0	5.523	0,080 42	0,080 42	26,30	00622	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	2.739	0,080 42	0,080 42	53,04		0	9.668	0,080 42	0,080 42	15,03
S	S		0	19.649	0,080 42	0,080 42	7,39		0	24.019	0,080 42	0,080 42	6,05		0	26.637	0,080 42	0,080 42	5,45
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00623	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00624	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00625	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	5.767	0,080 42	0,080 42	25,19		0	1.593	0,080 42	0,080 42	91,20		0	3.023	0,080 42	0,080 42	48,06
S	S		0	25.591	0,080 42	0,080 42	5,68		0	22.751	0,080 42	0,080 42	6,39		-2	7.150	0,080 42	0,080 42	20,32

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	286	0,08042	0,08042	NS		1	3.411	0,08042	0,08042	42,59
P	S	00626	0	0	0,08042	0,08042	-	00627	-5	814	0,08042	0,08042	NS	00628	1	4.553	0,08042	0,08042	31,91
	I		0	5.975	0,08042	0,08042	24,31		4	9.019	0,08042	0,08042	16,11		-1	7.996	0,08042	0,08042	18,17
S	S		0	15.751	0,08042	0,08042	9,22		5	26.755	0,08042	0,08042	5,43		-1	28.818	0,08042	0,08042	5,04
	I		0	1.974	0,08042	0,08042	73,60		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00629	2	6.934	0,08042	0,08042	20,95	00630	0	10.967	0,08042	0,08042	13,25	00631	0	14.349	0,08042	0,08042	10,12
	I		-2	1.037	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-3	24.548	0,08042	0,08042	5,92		2	18.678	0,08042	0,08042	7,78		0	15.445	0,08042	0,08042	9,41
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00632	0	14.861	0,08042	0,08042	9,78	00633	0	12.278	0,08042	0,08042	11,83	00634	0	6.051	0,08042	0,08042	24,01
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	16.236	0,08042	0,08042	8,95		0	20.408	0,08042	0,08042	7,12		0	26.790	0,08042	0,08042	5,42
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00635	0	181	0,08042	0,08042	NS	00636	0	0	0,08042	0,08042	-	00637	0	6.002	0,08042	0,08042	24,20
	I		0	2.244	0,08042	0,08042	64,74		0	2.231	0,08042	0,08042	65,12		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	32.190	0,08042	0,08042	4,51		0	32.883	0,08042	0,08042	4,42		0	28.603	0,08042	0,08042	5,08
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00638	0	13.421	0,08042	0,08042	10,82	00639	0	16.841	0,08042	0,08042	8,63	00640	0	16.328	0,08042	0,08042	8,90
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	22.992	0,08042	0,08042	6,32		0	19.641	0,08042	0,08042	7,40		0	19.941	0,08042	0,08042	7,29
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00641	0	11.938	0,08042	0,08042	12,17	00642	0	4.057	0,08042	0,08042	35,81	00643	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.851	0,08042	0,08042	50,96
S	S		0	23.743	0,08042	0,08042	6,12		0	29.251	0,08042	0,08042	4,97		0	32.680	0,08042	0,08042	4,45
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00644	0	2.004	0,08042	0,08042	72,49	00645	0	8.840	0,08042	0,08042	16,43	00646	0	14.697	0,08042	0,08042	9,88
	I		0	1.312	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	31.086	0,08042	0,08042	4,67		0	25.853	0,08042	0,08042	5,62		0	20.900	0,08042	0,08042	6,95
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00647	0	16.711	0,08042	0,08042	8,69	00648	0	14.912	0,08042	0,08042	9,74	00649	0	9.241	0,08042	0,08042	15,72
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	18.944	0,08042	0,08042	7,67		0	20.725	0,08042	0,08042	7,01		0	25.577	0,08042	0,08042	5,68
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00650	0	2.043	0,08042	0,08042	71,11	00651	0	0	0,08042	0,08042	-	00652	0	3.980	0,08042	0,08042	36,50
	I		0	853	0,08042	0,08042	NS		0	3.225	0,08042	0,08042	45,05		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	30.898	0,08042	0,08042	4,70		0	32.740	0,08042	0,08042	4,44		0	29.477	0,08042	0,08042	4,93
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00653	0	11.459	0,08042	0,08042	12,68	00654	0	15.930	0,08042	0,08042	9,12	00655	0	16.535	0,08042	0,08042	8,79
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	23.901	0,08042	0,08042	6,08		0	19.845	0,08042	0,08042	7,32		0	19.206	0,08042	0,08042	7,56
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00656	0	13.318	0,08042	0,08042	10,91	00657	0	6.270	0,08042	0,08042	23,17	00658	0	927	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	2.919	0,080	0,080	49,77

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					42	42					42	42					42	42	
S	S		0	22.216	0,080	0,080	6,54		0	27.647	0,080	0,080	5,25		0	32.127	0,080	0,080	4,52
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00659	0	1.236	0,080	0,080	NS	00660	0	6.571	0,080	0,080	22,11	00661	0	13.585	0,080	0,080	10,69
	I		0	3.008	0,080	0,080	48,30		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	32.051	0,080	0,080	4,53		0	27.495	0,080	0,080	5,28		0	22.125	0,080	0,080	6,57
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00662	0	16.762	0,080	0,080	8,67	00663	0	16.125	0,080	0,080	9,01	00664	0	11.590	0,080	0,080	12,53
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	19.267	0,080	0,080	7,54		0	20.096	0,080	0,080	7,23		0	24.446	0,080	0,080	5,94
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00665	0	4.019	0,080	0,080	36,15	00666	0	354	0,080	0,080	NS	00667	0	2.880	0,080	0,080	50,44
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	3.853	0,080	0,080	37,71		0	1.801	0,080	0,080	80,67
S	S		0	30.080	0,080	0,080	4,83		0	33.141	0,080	0,080	4,38		0	30.822	0,080	0,080	4,71
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00668	0	8.429	0,080	0,080	17,24	00669	0	12.830	0,080	0,080	11,32	00670	0	13.398	0,080	0,080	10,84
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	24.762	0,080	0,080	5,87		0	18.784	0,080	0,080	7,73		0	15.269	0,080	0,080	9,51
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00671	0	10.838	0,080	0,080	13,40	00672	0	5.999	0,080	0,080	24,22	00673	0	1.774	0,080	0,080	81,89
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	2.515	0,080	0,080	57,76
S	S		0	14.737	0,080	0,080	9,86		0	16.543	0,080	0,080	8,78		0	18.790	0,080	0,080	7,73
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00674	0	0	0,080	0,080	-	00675	0	0	0,080	0,080	-	00676	0	595	0,080	0,080	NS
	I		0	3.696	0,080	0,080	39,31		0	2.371	0,080	0,080	61,27		0	3.351	0,080	0,080	43,35
S	S		0	19.405	0,080	0,080	7,49		0	17.956	0,080	0,080	8,09		0	32.573	0,080	0,080	4,46
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00677	0	4.690	0,080	0,080	30,98	00678	0	8.550	0,080	0,080	16,99	00679	0	12.108	0,080	0,080	12,00
	I		0	344	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	25.604	0,080	0,080	5,67		0	20.124	0,080	0,080	7,22		0	15.877	0,080	0,080	9,15
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00680	0	13.269	0,080	0,080	10,95	00681	0	12.131	0,080	0,080	11,98	00682	0	8.216	0,080	0,080	17,68
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	14.464	0,080	0,080	10,04		0	16.680	0,080	0,080	8,71		0	21.810	0,080	0,080	6,66
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00683	0	2.655	0,080	0,080	54,72	00684	0	0	0,080	0,080	-	00685	0	2.159	0,080	0,080	67,29
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	1.127	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	27.580	0,080	0,080	5,27		0	30.539	0,080	0,080	4,76		0	28.673	0,080	0,080	5,07
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00686	0	8.865	0,080	0,080	16,39	00687	0	13.476	0,080	0,080	10,78	00688	0	14.718	0,080	0,080	9,87
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	23.670	0,080	0,080	6,14		0	19.095	0,080	0,080	7,61		0	17.499	0,080	0,080	8,30
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
P	S	00689	0	12.594	0,08042	0,08042	11,54	00690	0	7.227	0,08042	0,08042	20,10	00691	0	1.209	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	19.587	0,08042	0,08042	7,42		0	24.289	0,08042	0,08042	5,98		0	28.767	0,08042	0,08042	5,05
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00692	0	14	0,08042	0,08042	NS	00693	0	4.395	0,08042	0,08042	33,06	00694	0	10.549	0,08042	0,08042	13,77
	I		0	773	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	29.694	0,08042	0,08042	4,89		0	26.283	0,08042	0,08042	5,53		0	21.169	0,08042	0,08042	6,86
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00695	0	13.930	0,08042	0,08042	10,43	00696	0	14.024	0,08042	0,08042	10,36	00697	0	10.819	0,08042	0,08042	13,43
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	17.664	0,08042	0,08042	8,22		0	17.578	0,08042	0,08042	8,26		0	20.957	0,08042	0,08042	6,93
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00698	0	4.730	0,08042	0,08042	30,71	00699	0	105	0,08042	0,08042	NS	00700	0	1.111	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	712	0,08042	0,08042	NS		0	179	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	26.076	0,08042	0,08042	5,57		0	29.661	0,08042	0,08042	4,90		0	28.944	0,08042	0,08042	5,02
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00701	0	6.793	0,08042	0,08042	21,39	00702	0	12.196	0,08042	0,08042	11,91	00703	0	14.379	0,08042	0,08042	10,10
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	24.512	0,08042	0,08042	5,93		0	19.637	0,08042	0,08042	7,40		0	17.231	0,08042	0,08042	8,43
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00704	0	13.251	0,08042	0,08042	10,96	00705	0	8.880	0,08042	0,08042	16,36	00706	0	2.529	0,08042	0,08042	57,44
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	18.458	0,08042	0,08042	7,87		0	22.740	0,08042	0,08042	6,39		0	27.705	0,08042	0,08042	5,24
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00707	0	0	0,08042	0,08042	-	00708	0	2.679	0,08042	0,08042	54,23	00709	0	9.140	0,08042	0,08042	15,89
	I		0	953	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	29.911	0,08042	0,08042	4,86		0	27.590	0,08042	0,08042	5,27		0	22.618	0,08042	0,08042	6,42
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00710	0	13.487	0,08042	0,08042	10,77	00711	0	14.596	0,08042	0,08042	9,95	00712	0	12.384	0,08042	0,08042	11,73
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	18.447	0,08042	0,08042	7,88		0	17.402	0,08042	0,08042	8,35		0	20.003	0,08042	0,08042	7,26
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00713	0	6.916	0,08042	0,08042	21,01	00714	0	1.118	0,08042	0,08042	NS	00715	0	222	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	57	0,08042	0,08042	NS		0	743	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	25.001	0,08042	0,08042	5,81		0	29.377	0,08042	0,08042	4,95		0	29.799	0,08042	0,08042	4,88
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00716	0	4.496	0,08042	0,08042	32,31	00717	0	9.567	0,08042	0,08042	15,19	00718	0	11.639	0,08042	0,08042	12,48
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	25.686	0,08042	0,08042	5,66		0	19.736	0,08042	0,08042	7,36		0	15.021	0,08042	0,08042	9,67
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00719	0	10.696	0,08042	0,08042	13,58	00720	0	7.284	0,08042	0,08042	19,94	00721	0	2.885	0,08042	0,08042	50,36
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	13.03	0,080	0,080	11,1		0	13.69	0,080	0,080	10,6		0	15.78	0,080	0,080	9,21

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	3 0	42 0,080	42 0,080	5 -		0	9 0	42 0,080	42 0,080	0 -		0	0 0	42 0,080	42 0,080	-
P	S	00722	0	0	0,080	0,080	-	00723	0	0	0,080	0,080	-	00724	0	0	0,080	0,080	-
	I		0	2.075	0,080	0,080	70,01		0	2.757	0,080	0,080	52,69		0	1.797	0,080	0,080	80,84
S	S		0	16.998	0,080	0,080	8,55		0	16.311	0,080	0,080	8,91		0	14.563	0,080	0,080	9,98
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00725	0	3.279	0,080	0,080	44,31	00726	0	7.754	0,080	0,080	18,74	00727	0	12.230	0,080	0,080	11,88
	I		0	384	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	29.560	0,080	0,080	4,91		0	22.451	0,080	0,080	6,47		0	16.416	0,080	0,080	8,85
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00728	0	14.231	0,080	0,080	10,21	00729	0	13.871	0,080	0,080	10,47	00730	0	10.735	0,080	0,080	13,53
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	12.918	0,080	0,080	11,25		0	12.846	0,080	0,080	11,31		0	16.193	0,080	0,080	8,97
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00731	0	4.206	0,080	0,080	34,54	00732	0	0	0,080	0,080	-	00733	0	0	0,080	0,080	-
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	3.183	0,080	0,080	45,64		0	3.482	0,080	0,080	41,72
S	S		0	21.840	0,080	0,080	6,65		0	26.696	0,080	0,080	5,44		0	27.232	0,080	0,080	5,33
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00734	0	4.145	0,080	0,080	35,05	00735	0	11.663	0,080	0,080	12,46	00736	0	15.214	0,080	0,080	9,55
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	23.168	0,080	0,080	6,27		0	17.870	0,080	0,080	8,13		0	14.700	0,080	0,080	9,88
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00737	0	14.707	0,080	0,080	9,88	00738	0	10.208	0,080	0,080	14,23	00739	0	2.534	0,080	0,080	57,33
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	14.952	0,080	0,080	9,72		0	18.487	0,080	0,080	7,86		0	23.630	0,080	0,080	6,15
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00740	0	0	0,080	0,080	-	00741	0	227	0,080	0,080	NS	00742	0	7.014	0,080	0,080	20,71
	I		0	3.987	0,080	0,080	36,44		0	1.720	0,080	0,080	84,46		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	26.831	0,080	0,080	5,41		0	25.343	0,080	0,080	5,73		0	20.471	0,080	0,080	7,10
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00743	0	13.052	0,080	0,080	11,13	00744	0	15.122	0,080	0,080	9,61	00745	0	13.270	0,080	0,080	10,95
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	15.865	0,080	0,080	9,16		0	14.054	0,080	0,080	10,34		0	15.719	0,080	0,080	9,24
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00746	0	7.419	0,080	0,080	19,58	00747	0	525	0,080	0,080	NS	00748	0	0	0,080	0,080	-
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	1.485	0,080	0,080	97,83		0	4.133	0,080	0,080	35,15
S	S		0	20.241	0,080	0,080	7,18		0	25.206	0,080	0,080	5,76		0	26.931	0,080	0,080	5,39
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00749	0	2.229	0,080	0,080	65,18	00750	0	9.716	0,080	0,080	14,95	00751	0	14.298	0,080	0,080	10,16
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	23.886	0,080	0,080	6,08		0	18.670	0,080	0,080	7,78		0	14.874	0,080	0,080	9,77
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00752	0	14.923	0,080	0,080	9,74	00753	0	11.609	0,080	0,080	12,51	00754	0	4.479	0,080	0,080	32,44

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	14.277	0,08042	0,08042	10,18		0	17.097	0,08042	0,08042	8,50		0	22.176	0,08042	0,08042	6,55
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00755	0	0	0,08042	0,08042	-	00756	0	0	0,08042	0,08042	-	00757	0	4.806	0,08042	0,08042	30,23
	I		0	3.237	0,08042	0,08042	44,88		0	3.049	0,08042	0,08042	47,65		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	26.352	0,08042	0,08042	5,51		0	26.283	0,08042	0,08042	5,53		0	22.044	0,08042	0,08042	6,59
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00758	0	11.903	0,08042	0,08042	12,21	00759	0	15.174	0,08042	0,08042	9,57	00760	0	14.504	0,08042	0,08042	10,02
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	17.031	0,08042	0,08042	8,53		0	14.362	0,08042	0,08042	10,12		0	15.151	0,08042	0,08042	9,59
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00761	0	9.830	0,08042	0,08042	14,78	00762	0	2.161	0,08042	0,08042	67,23	00763	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	4.204	0,08042	0,08042	34,56
S	S		0	19.130	0,08042	0,08042	7,59		0	24.416	0,08042	0,08042	5,95		0	27.309	0,08042	0,08042	5,32
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00764	0	654	0,08042	0,08042	NS	00765	0	6.620	0,08042	0,08042	21,95	00766	0	11.304	0,08042	0,08042	12,85
	I		0	1.738	0,08042	0,08042	83,59		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	25.203	0,08042	0,08042	5,76		0	19.665	0,08042	0,08042	7,39		0	14.265	0,08042	0,08042	10,18
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00767	0	12.076	0,08042	0,08042	12,03	00768	0	9.604	0,08042	0,08042	15,13	00769	0	4.702	0,08042	0,08042	30,90
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	11.178	0,08042	0,08042	13,00		0	10.803	0,08042	0,08042	13,45		0	12.470	0,08042	0,08042	11,65
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00770	0	1.116	0,08042	0,08042	NS	00771	0	0	0,08042	0,08042	-	00772	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	2.809	0,08042	0,08042	51,72		0	4.709	0,08042	0,08042	30,85		0	2.656	0,08042	0,08042	54,70
S	S		0	14.416	0,08042	0,08042	10,08		0	14.646	0,08042	0,08042	9,92		0	12.757	0,08042	0,08042	11,39
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00773	-1	2.448	0,08042	0,08042	59,35	00774	2	7.410	0,08042	0,08042	19,61	00775	0	12.926	0,08042	0,08042	11,24
	I		1	975	0,08042	0,08042	NS		-1	813	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	25.841	0,08042	0,08042	5,62		0	21.402	0,08042	0,08042	6,79		0	15.341	0,08042	0,08042	9,47
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00776	0	17.104	0,08042	0,08042	8,49	00777	0	17.984	0,08042	0,08042	8,08	00778	0	15.577	0,08042	0,08042	9,33
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	10.788	0,08042	0,08042	13,47		0	9.008	0,08042	0,08042	16,13		0	9.626	0,08042	0,08042	15,09
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00779	0	8.293	0,08042	0,08042	17,52	00780	0	0	0,08042	0,08042	-	00781	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		1	5.142	0,08042	0,08042	28,25		0	15.963	0,08042	0,08042	9,10
S	S		0	12.870	0,08042	0,08042	11,29		-1	18.369	0,08042	0,08042	7,91		0	21.938	0,08042	0,08042	6,62
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00782	0	0	0,08042	0,08042	-	00783	0	8.441	0,08042	0,08042	17,21	00784	0	16.889	0,08042	0,08042	8,60
	I		-1	6.036	0,08042	0,08042	24,07		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		1	19.272	0,08042	0,08042	7,54		0	13.965	0,08042	0,08042	10,40		0	10.592	0,08042	0,08042	13,72
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					42	42					42	42					42	42	
P	S	00785	0	19.032	0,08042	0,08042	7,63	00786	0	15.508	0,08042	0,08042	9,37	00787	0	5.643	0,08042	0,08042	25,74
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	9.627	0,08042	0,08042	15,09		0	10.873	0,08042	0,08042	13,36		0	14.687	0,08042	0,08042	9,89
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00788	0	0	0,08042	0,08042	-	00789	0	0	0,08042	0,08042	-	00790	0	1.726	0,08042	0,08042	84,17
	I		0	9.291	0,08042	0,08042	15,64		0	13.978	0,08042	0,08042	10,39		0	1.947	0,08042	0,08042	74,62
S	S		0	19.559	0,08042	0,08042	7,43		0	20.839	0,08042	0,08042	6,97		0	16.774	0,08042	0,08042	8,66
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00791	0	11.997	0,08042	0,08042	12,11	00792	0	17.906	0,08042	0,08042	8,11	00793	0	18.052	0,08042	0,08042	8,05
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	11.937	0,08042	0,08042	12,17		0	9.636	0,08042	0,08042	15,08		0	9.604	0,08042	0,08042	15,13
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00794	0	12.472	0,08042	0,08042	11,65	00795	0	2.270	0,08042	0,08042	64,00	00796	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.433	0,08042	0,08042	NS		0	13.533	0,08042	0,08042	10,74
S	S		0	11.809	0,08042	0,08042	12,30		0	16.546	0,08042	0,08042	8,78		0	20.750	0,08042	0,08042	7,00
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00797	0	0	0,08042	0,08042	-	00798	0	4.830	0,08042	0,08042	30,08	00799	0	14.908	0,08042	0,08042	9,74
	I		0	10.140	0,08042	0,08042	14,33		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	19.825	0,08042	0,08042	7,33		0	14.991	0,08042	0,08042	9,69		0	10.918	0,08042	0,08042	13,31
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00800	0	18.621	0,08042	0,08042	7,80	00801	0	16.754	0,08042	0,08042	8,67	00802	0	8.854	0,08042	0,08042	16,41
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	9.432	0,08042	0,08042	15,40		0	10.131	0,08042	0,08042	14,34		0	13.248	0,08042	0,08042	10,97
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00803	0	0	0,08042	0,08042	-	00804	0	0	0,08042	0,08042	-	00805	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		1	5.518	0,08042	0,08042	26,33		0	15.069	0,08042	0,08042	9,64		0	5.081	0,08042	0,08042	28,59
S	S		0	18.429	0,08042	0,08042	7,88		0	21.373	0,08042	0,08042	6,80		0	18.322	0,08042	0,08042	7,93
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00806	0	9.323	0,08042	0,08042	15,58	00807	0	17.102	0,08042	0,08042	8,49	00808	0	18.882	0,08042	0,08042	7,69
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	13.178	0,08042	0,08042	11,02		0	10.181	0,08042	0,08042	14,27		0	9.601	0,08042	0,08042	15,13
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00809	0	15.023	0,08042	0,08042	9,67	00810	0	4.763	0,08042	0,08042	30,50	00811	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	10.668	0,08042	0,08042	13,62
S	S		0	11.233	0,08042	0,08042	12,93		0	15.479	0,08042	0,08042	9,39		0	20.320	0,08042	0,08042	7,15
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00812	0	0	0,08042	0,08042	-	00813	0	2.111	0,08042	0,08042	68,82	00814	0	10.783	0,08042	0,08042	13,47
	I		0	13.713	0,08042	0,08042	10,59		0	1.840	0,08042	0,08042	78,96		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	20.960	0,08042	0,08042	6,93		0	16.364	0,08042	0,08042	8,88		0	11.140	0,08042	0,08042	13,04
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00815	0	14.835	0,08042	0,08042	9,79	00816	0	13.673	0,08042	0,08042	10,63	00817	0	8.540	0,08042	0,08042	17,01
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
S	S		0	8.205	0,08042	0,08042	17,71		0	7.176	0,08042	0,08042	20,24		0	7.711	0,08042	0,08042	18,84
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00818	-1	2.597	0,08042	0,08042	55,94	00819	0	0	0,08042	0,08042	-	00820	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		1	2.773	0,08042	0,08042	52,39		0	10.547	0,08042	0,08042	13,77		-1	7.175	0,08042	0,08042	20,25
S	S		0	9.848	0,08042	0,08042	14,75		0	11.208	0,08042	0,08042	12,96		-1	10.601	0,08042	0,08042	13,70
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00821	0	0	0,08042	0,08042	-	00822	10	2.424	0,08042	0,08042	59,93	00823	-12	12.897	0,08042	0,08042	11,26
	I		0	2.179	0,08042	0,08042	66,67		-9	12.380	0,08042	0,08042	11,74		11	818	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	9.014	0,08042	0,08042	16,12		32	14.337	0,08042	0,08042	10,13		8	9.867	0,08042	0,08042	14,72
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-25	3.219	0,08042	0,08042	45,13		-7	1.626	0,08042	0,08042	89,35
P	S	00824	0	19.927	0,08042	0,08042	7,29	00825	0	23.400	0,08042	0,08042	6,21	00826	0	22.533	0,08042	0,08042	6,45
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	6.356	0,08042	0,08042	22,86		0	4.929	0,08042	0,08042	29,47		0	4.092	0,08042	0,08042	35,50
	I		0	114	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00827	0	16.516	0,08042	0,08042	8,80	00828	0	2.693	0,08042	0,08042	53,95	00829	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		1	3.354	0,08042	0,08042	43,31		43	30.560	0,08042	0,08042	4,75
S	S		0	2.585	0,08042	0,08042	56,20		0	2.415	0,08042	0,08042	60,16		48	5.948	0,08042	0,08042	24,42
	I		0	21	0,08042	0,08042	NS		-1	2.281	0,08042	0,08042	63,69		-104	1.715	0,08042	0,08042	84,72
P	S	00830	0	0	0,08042	0,08042	-	00831	0	1.148	0,08042	0,08042	NS	00832	0	17.224	0,08042	0,08042	8,43
	I		-43	33.996	0,08042	0,08042	4,27		0	4.635	0,08042	0,08042	31,34		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-49	6.366	0,08042	0,08042	22,82		0	2.963	0,08042	0,08042	49,03		0	2.603	0,08042	0,08042	55,81
	I		104	1.462	0,08042	0,08042	99,35		0	2.290	0,08042	0,08042	63,44		0	199	0,08042	0,08042	NS
P	S	00833	0	24.266	0,08042	0,08042	5,99	00834	0	23.424	0,08042	0,08042	6,20	00835	0	14.186	0,08042	0,08042	10,24
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	3.669	0,08042	0,08042	39,60		0	3.382	0,08042	0,08042	42,96		0	2.899	0,08042	0,08042	50,11
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.267	0,08042	0,08042	NS
P	S	00836	0	0	0,08042	0,08042	-	00837	0	0	0,08042	0,08042	-	00838	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		21	9.223	0,08042	0,08042	15,75		-4	37.808	0,08042	0,08042	3,84		0	21.475	0,08042	0,08042	6,76
S	S		32	3.989	0,08042	0,08042	36,42		-29	7.146	0,08042	0,08042	20,33		3	6.109	0,08042	0,08042	23,78
	I		-37	2.937	0,08042	0,08042	49,47		34	2.356	0,08042	0,08042	61,66		-3	3.269	0,08042	0,08042	44,44
P	S	00839	0	6.532	0,08042	0,08042	22,24	00840	0	20.497	0,08042	0,08042	7,09	00841	0	24.254	0,08042	0,08042	5,99
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	3.096	0,08042	0,08042	46,92		0	3.136	0,08042	0,08042	46,33		0	3.639	0,08042	0,08042	39,92
	I		0	2.782	0,08042	0,08042	52,22		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00842	0	20.889	0,08042	0,08042	6,95	00843	0	7.441	0,08042	0,08042	19,52	00844	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	19.740	0,08042	0,08042	7,36
S	S		0	3.311	0,08042	0,08042	43,88		0	3.509	0,08042	0,08042	41,40		-6	6.679	0,08042	0,08042	21,75
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.985	0,08042	0,08042	48,67		7	4.114	0,08042	0,08042	35,31
P	S	00845	0	0	0,08042	0,08042	-	00846	0	0	0,08042	0,08042	-	00847	0	13.151	0,08042	0,08042	11,05
	I		0	38.689	0,08042	0,08042	3,76		0	10.766	0,08042	0,08042	13,49		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		3	8.618	0,08042	0,08042	16,86		3	5.574	0,08042	0,08042	26,06		0	3.529	0,08042	0,08042	41,17
	I		-3	3.661	0,08042	0,08042	39,68		-3	4.081	0,08042	0,08042	35,60		0	2.106	0,08042	0,08042	68,98
P	S	00848	0	22.82	0,080	0,080	6,36	00849	0	23.93	0,080	0,080	6,07	00850	0	17.52	0,080	0,080	8,29

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	8 0	42 0,080 42	42 0,080 42	-		0	6 0	42 0,080 42	42 0,080 42	-		0	2 0	42 0,080 42	42 0,080 42	-
S	S		0	3.650	0,080 42	0,080 42	39,80		0	3.748	0,080 42	0,080 42	38,76		0	3.568	0,080 42	0,080 42	40,72
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	1.039	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00851	0	2.258	0,080 42	0,080 42	64,34	00852	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00853	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	3.453	0,080 42	0,080 42	42,07		7	31.288	0,080 42	0,080 42	4,64		-7	30.353	0,080 42	0,080 42	4,79
S	S		0	4.990	0,080 42	0,080 42	29,11		71	9.646	0,080 42	0,080 42	15,06		-71	9.572	0,080 42	0,080 42	15,18
	I		0	4.490	0,080 42	0,080 42	32,36		-70	5.113	0,080 42	0,080 42	28,42		70	5.102	0,080 42	0,080 42	28,47
P	S	00854	0	2.827	0,080 42	0,080 42	51,39	00855	0	18.075	0,080 42	0,080 42	8,04	00856	0	24.308	0,080 42	0,080 42	5,98
	I		0	2.835	0,080 42	0,080 42	51,24		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	5.045	0,080 42	0,080 42	28,80		0	3.848	0,080 42	0,080 42	37,75		0	4.111	0,080 42	0,080 42	35,34
	I		0	4.466	0,080 42	0,080 42	32,53		0	1.093	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00857	0	23.055	0,080 42	0,080 42	6,30	00858	0	12.959	0,080 42	0,080 42	11,21	00859	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		-4	12.302	0,080 42	0,080 42	11,81
S	S		0	4.205	0,080 42	0,080 42	34,55		0	4.703	0,080 42	0,080 42	30,89		-3	7.762	0,080 42	0,080 42	18,72
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	3.162	0,080 42	0,080 42	45,94		3	5.926	0,080 42	0,080 42	24,52
P	S	00860	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00861	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00862	0	6.314	0,080 42	0,080 42	23,01
	I		0	39.771	0,080 42	0,080 42	3,65		1	19.759	0,080 42	0,080 42	7,35		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		-3	11.508	0,080 42	0,080 42	12,62		6	9.168	0,080 42	0,080 42	15,85		0	4.967	0,080 42	0,080 42	29,25
	I		2	6.240	0,080 42	0,080 42	23,28		-6	6.634	0,080 42	0,080 42	21,90		0	4.643	0,080 42	0,080 42	31,29
P	S	00863	0	17.762	0,080 42	0,080 42	8,18	00864	0	19.208	0,080 42	0,080 42	7,56	00865	0	14.916	0,080 42	0,080 42	9,74
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	3.937	0,080 42	0,080 42	36,90		0	3.935	0,080 42	0,080 42	36,92		0	4.437	0,080 42	0,080 42	32,74
	I		0	999	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	1.638	0,080 42	0,080 42	88,69
P	S	00866	0	5.687	0,080 42	0,080 42	25,55	00867	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00868	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		85	17.048	0,080 42	0,080 42	8,52		-69	21.366	0,080 42	0,080 42	6,80
S	S		1	6.695	0,080 42	0,080 42	21,70		71	10.955	0,080 42	0,080 42	13,26		-71	10.923	0,080 42	0,080 42	13,30
	I		-1	5.732	0,080 42	0,080 42	25,35		-75	8.917	0,080 42	0,080 42	16,29		75	9.957	0,080 42	0,080 42	14,59
P	S	00869	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00870	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00871	-1.576	10.914	0,080 42	0,080 42	13,34
	I		0	5.936	0,080 42	0,080 42	24,47		-869	35.505	0,080 42	0,080 42	4,10		1.406	29.868	0,080 42	0,080 42	4,85
S	S		0	6.076	0,080 42	0,080 42	23,91		0	0	0,080 42	0,080 42	-		1.537	1.472	0,080 42	0,080 42	98,46
	I		0	9.659	0,080 42	0,080 42	15,04		769	57.726	0,080 42	0,080 42	2,51		-1.226	38.396	0,080 42	0,080 42	3,79
P	S	00872	-41	19.929	0,080 42	0,080 42	7,29	00873	0	28.295	0,080 42	0,080 42	5,13	00874	0	28.766	0,080 42	0,080 42	5,05
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		1	1.987	0,080 42	0,080 42	73,11		0	1.613	0,080 42	0,080 42	90,07
	I		-45	15.138	0,080 42	0,080 42	9,60		-1	3.721	0,080 42	0,080 42	39,04		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00875	0	25.883	0,080 42	0,080 42	5,61	00876	0	14.063	0,080 42	0,080 42	10,33	00877	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		-18	25.079	0,080 42	0,080 42	5,79
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	2.449	0,080 42	0,080 42	59,32		0	15.504	0,080 42	0,080 42	9,37		20	40.241	0,080 42	0,080 42	3,61
P	S	00878	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00879	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00880	1	13.019	0,080 42	0,080 42	11,16
	I		226	108.264	0,080 42	0,080 42	1,34		39	33.559	0,080 42	0,080 42	4,33		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		198	56.006	0,08042	0,08042	2,59		-43	43.494	0,08042	0,08042	3,34		-1	18.153	0,08042	0,08042	8,00
P	S	00881	0	27.751	0,08042	0,08042	5,24	00882	0	30.396	0,08042	0,08042	4,78	00883	0	25.805	0,08042	0,08042	5,63
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	152	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	3.852	0,08042	0,08042	37,71		0	727	0,08042	0,08042	NS		0	5.552	0,08042	0,08042	26,17
P	S	00884	1	8.353	0,08042	0,08042	17,39	00885	0	0	0,08042	0,08042	-	00886	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-219	39.871	0,08042	0,08042	3,64		49	88.460	0,08042	0,08042	1,64
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	21.954	0,08042	0,08042	6,62		-3	44.703	0,08042	0,08042	3,25		-23	55.220	0,08042	0,08042	2,63
P	S	00887	0	0	0,08042	0,08042	-	00888	0	20.282	0,08042	0,08042	7,16	00889	0	28.984	0,08042	0,08042	5,01
	I		-2	12.106	0,08042	0,08042	12,00		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	32.783	0,08042	0,08042	4,43		0	11.041	0,08042	0,08042	13,16		0	1.636	0,08042	0,08042	88,80
P	S	00890	0	29.142	0,08042	0,08042	4,99	00891	0	21.026	0,08042	0,08042	6,91	00892	3	226	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-3	10.205	0,08042	0,08042	14,24
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	1.687	0,08042	0,08042	86,12		0	10.175	0,08042	0,08042	14,28		0	31.076	0,08042	0,08042	4,67
P	S	00893	0	0	0,08042	0,08042	-	00894	0	0	0,08042	0,08042	-	00895	10	7.322	0,08042	0,08042	19,84
	I		-5	83.839	0,08042	0,08042	1,73		3	56.222	0,08042	0,08042	2,58		-10	553	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		421	54.807	0,08042	0,08042	2,65		-731	46.352	0,08042	0,08042	3,14		0	23.270	0,08042	0,08042	6,24
P	S	00896	0	25.027	0,08042	0,08042	5,80	00897	0	29.901	0,08042	0,08042	4,86	00898	0	27.596	0,08042	0,08042	5,26
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	426	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	6.185	0,08042	0,08042	23,49		0	1.069	0,08042	0,08042	NS		0	3.484	0,08042	0,08042	41,70
P	S	00899	0	14.225	0,08042	0,08042	10,21	00900	0	0	0,08042	0,08042	-	00901	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	28.362	0,08042	0,08042	5,12		-8	104.989	0,08042	0,08042	1,38
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	16.331	0,08042	0,08042	8,90		6	40.796	0,08042	0,08042	3,56		-61	61.925	0,08042	0,08042	2,35
P	S	00902	0	0	0,08042	0,08042	-	00903	0	15.132	0,08042	0,08042	9,60	00904	0	28.077	0,08042	0,08042	5,17
	I		0	26.065	0,08042	0,08042	5,57		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-5	39.891	0,08042	0,08042	3,64		0	15.509	0,08042	0,08042	9,37		0	3.223	0,08042	0,08042	45,08
P	S	00905	0	30.289	0,08042	0,08042	4,80	00906	0	25.154	0,08042	0,08042	5,78	00907	1	6.750	0,08042	0,08042	21,52
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-1	1.163	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	703	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	1.183	0,08042	0,08042	NS		0	6.528	0,08042	0,08042	22,25		1	24.360	0,08042	0,08042	5,96
P	S	00908	0	0	0,08042	0,08042	-	00909	0	0	0,08042	0,08042	-	00910	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-39	60.454	0,08042	0,08042	2,40		61	82.730	0,08042	0,08042	1,76		-3	9.763	0,08042	0,08042	14,88
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		701	53.606	0,08042	0,08042	2,71		-454	62.586	0,08042	0,08042	2,32		0	30.833	0,08042	0,08042	4,71
P	S	00911	0	18.561	0,08042	0,08042	7,83	00912	0	24.127	0,08042	0,08042	6,02	00913	0	21.927	0,08042	0,08042	6,63
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					42	42					42	42					42	42	
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	274	0,080 42	0,080 42	NS		0	898	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	10.035	0,080 42	0,080 42	14,48		0	2.094	0,080 42	0,080 42	69,38		0	1.876	0,080 42	0,080 42	77,44
P	S	00914	0	13.914	0,080 42	0,080 42	10,44	00915	25	1.254	0,080 42	0,080 42	NS	00916	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		-27	11.541	0,080 42	0,080 42	12,59		198	65.115	0,080 42	0,080 42	2,23
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		-165	14.936	0,080 42	0,080 42	9,73
	I		1	8.119	0,080 42	0,080 42	17,89		39	24.929	0,080 42	0,080 42	5,83		174	55.075	0,080 42	0,080 42	2,64
P	S	00917	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00918	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00919	275	22.406	0,080 42	0,080 42	6,48
	I		-3	21.314	0,080 42	0,080 42	6,82		0	2.213	0,080 42	0,080 42	65,65		-240	4.860	0,080 42	0,080 42	29,90
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		-60	31.562	0,080 42	0,080 42	4,60		-1	17.305	0,080 42	0,080 42	8,40		-119	41.120	0,080 42	0,080 42	3,53
P	S	00920	0	29.428	0,080 42	0,080 42	4,94	00921	0	31.788	0,080 42	0,080 42	4,57	00922	0	30.467	0,080 42	0,080 42	4,77
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	1.817	0,080 42	0,080 42	79,95		0	516	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	11.152	0,080 42	0,080 42	13,03		0	1.198	0,080 42	0,080 42	NS		0	325	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00923	0	24.870	0,080 42	0,080 42	5,84	00924	0	8.197	0,080 42	0,080 42	17,72	00925	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	2.762	0,080 42	0,080 42	52,60		175	92.003	0,214 47	0,214 47	11,23
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	9.375	0,080 42	0,080 42	15,50		0	38.018	0,080 42	0,080 42	3,82		107	135.513	0,180 96	0,180 96	4,75
P	S	00926	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00927	0	5.979	0,080 42	0,080 42	24,30	00928	0	25.949	0,080 42	0,080 42	5,60
	I		-278	125.946	0,214 47	0,214 47	24,28		0	5.773	0,080 42	0,080 42	25,17		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		-166	164.308	0,180 96	0,180 96	2,99		0	44.994	0,080 42	0,080 42	3,23		0	11.809	0,080 42	0,080 42	12,30
P	S	00929	0	32.600	0,080 42	0,080 42	4,46	00930	0	31.790	0,080 42	0,080 42	4,57	00931	0	22.402	0,080 42	0,080 42	6,49
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	1.494	0,080 42	0,080 42	97,24		0	2.625	0,080 42	0,080 42	55,34		0	15.840	0,080 42	0,080 42	9,17
P	S	00932	17	23	0,080 42	0,080 42	NS	00933	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00934	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		-22	15.109	0,080 42	0,080 42	9,62		45	179.925	0,180 96	0,180 96	2,49		-33	48.877	0,080 42	0,080 42	2,97
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		4	57.571	0,080 42	0,080 42	2,52		-87	194.600	0,160 85	0,160 85	1,72		-1	95.879	0,080 42	0,080 42	1,52
P	S	00935	0	13.164	0,080 42	0,080 42	11,04	00936	0	29.002	0,080 42	0,080 42	5,01	00937	0	32.382	0,080 42	0,080 42	4,49
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	27.381	0,080 42	0,080 42	5,31		0	6.037	0,080 42	0,080 42	24,06		0	741	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00938	0	29.351	0,080 42	0,080 42	4,95	00939	0	14.365	0,080 42	0,080 42	10,11	00940	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		-4	42.579	0,080 42	0,080 42	3,41
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	5.494	0,080 42	0,080 42	26,44		0	25.764	0,080 42	0,080 42	5,64		-1	89.556	0,080 42	0,080 42	1,62
P	S	00941	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00942	0	21.411	0,080 42	0,080 42	6,79	00943	0	31.279	0,080 42	0,080 42	4,64
	I		63	15.031	0,080 42	0,080 42	9,66		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		1	60.913	0,080 42	0,080 42	2,38		0	17.254	0,080 42	0,080 42	8,42		0	2.836	0,080 42	0,080 42	51,23

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
P	S	00944	0	32.242	0,08042	0,08042	4,51	00945	0	26.210	0,08042	0,08042	5,54	00946	0	7.538	0,08042	0,08042	19,27
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	3.730	0,08042	0,08042	38,95
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	1.088	0,08042	0,08042	NS		0	10.141	0,08042	0,08042	14,33		0	40.075	0,08042	0,08042	3,63
P	S	00947	0	0	0,08042	0,08042	-	00948	0	0	0,08042	0,08042	-	00949	0	8.278	0,08042	0,08042	17,55
	I		40	107.423	0,18096	0,18096	11,16		3	99.450	0,18096	0,18096	3,20		0	2.719	0,08042	0,08042	53,43
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		24	146.545	0,18096	0,18096	3,87		2	139.967	0,18096	0,18096	2,28		0	38.119	0,08042	0,08042	3,81
P	S	00950	0	26.784	0,08042	0,08042	5,42	00951	0	32.703	0,08042	0,08042	4,44	00952	0	31.690	0,08042	0,08042	4,58
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	9.268	0,08042	0,08042	15,68		0	920	0,08042	0,08042	NS		0	2.895	0,08042	0,08042	50,18
P	S	00953	0	21.278	0,08042	0,08042	6,83	00954	0	0	0,08042	0,08042	-	00955	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		64	17.484	0,08042	0,08042	8,31		2	39.787	0,08042	0,08042	3,65
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	18.135	0,08042	0,08042	8,01		-1	64.231	0,08042	0,08042	2,26		1	86.756	0,08042	0,08042	1,67
P	S	00956	0	12.999	0,08042	0,08042	11,18	00957	0	25.332	0,08042	0,08042	5,73	00958	0	25.725	0,08042	0,08042	5,65
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	266	0,08042	0,08042	NS
	I		0	25.042	0,08042	0,08042	5,80		0	5.396	0,08042	0,08042	26,92		0	758	0,08042	0,08042	NS
P	S	00959	0	20.953	0,08042	0,08042	6,93	00960	0	11.051	0,08042	0,08042	13,15	00961	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		237	44.469	0,08042	0,08042	3,27
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	3.785	0,08042	0,08042	38,38		0	16.655	0,08042	0,08042	8,72		9	64.863	0,08042	0,08042	2,24
P	S	00962	0	0	0,08042	0,08042	-	00963	0	0	0,08042	0,08042	-	00964	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		19	69.842	0,08042	0,08042	2,08		0	7.442	0,08042	0,08042	19,52		-46	27.484	0,08042	0,08042	5,29
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-11	85.321	0,08042	0,08042	1,70		0	28.098	0,08042	0,08042	5,17		30	37.846	0,08042	0,08042	3,84
P	S	00965	1.508	8.007	0,08042	0,08042	18,10	00966	40	20.866	0,08042	0,08042	6,96	00967	0	29.357	0,08042	0,08042	4,95
	I		-1.321	23.565	0,08042	0,08042	6,18		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-1	3.340	0,08042	0,08042	43,50
	I		-1.283	23.562	0,08042	0,08042	6,18		39	9.144	0,08042	0,08042	15,89		1	1.089	0,08042	0,08042	NS
P	S	00968	0	29.871	0,08042	0,08042	4,86	00969	0	26.711	0,08042	0,08042	5,44	00970	0	14.516	0,08042	0,08042	10,01
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	4.122	0,08042	0,08042	35,24		0	1.929	0,08042	0,08042	75,31		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	823	0,08042	0,08042	NS		0	10.354	0,08042	0,08042	14,03
P	S	00971	0	0	0,08042	0,08042	-	00972	0	0	0,08042	0,08042	-	00973	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		18	22.909	0,08042	0,08042	6,34		-145	86.546	0,08042	0,08042	1,68		-39	30.498	0,08042	0,08042	4,76
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-20	28.287	0,08042	0,08042	5,14		155	28.082	0,08042	0,08042	5,17		43	30.179	0,08042	0,08042	4,81
P	S	00974	-1	13.293	0,08042	0,08042	10,93	00975	0	28.278	0,08042	0,08042	5,14	00976	0	31.064	0,08042	0,08042	4,68
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,080	0,080	-		0	1.024	0,080	0,080	NS		0	2.903	0,080	0,080	50,04

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		1	12.613	42 0,08042	42 0,08042	11,52		0	1.642	42 0,08042	42 0,08042	88,48		0	0	42 0,08042	42 0,08042	-
P	S	00977	0	26.168	0,08042	0,08042	5,55	00978	-1	8.355	0,08042	0,08042	17,39	00979	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		23	44.717	0,08042	0,08042	3,25
S	S		0	673	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	2.968	0,08042	0,08042	48,95		0	14.899	0,08042	0,08042	9,75		-23	29.232	0,08042	0,08042	4,97
P	S	00980	0	0	0,08042	0,08042	-	00981	0	0	0,08042	0,08042	-	00982	0	20.655	0,08042	0,08042	7,03
	I		104	73.908	0,08042	0,08042	1,97		2	11.079	0,08042	0,08042	13,11		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-498	25.615	0,08042	0,08042	5,68		1	21.958	0,08042	0,08042	6,62		0	6.408	0,08042	0,08042	22,67
P	S	00983	0	29.691	0,08042	0,08042	4,89	00984	0	29.863	0,08042	0,08042	4,86	00985	0	21.414	0,08042	0,08042	6,78
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	2.325	0,08042	0,08042	62,49		0	2.676	0,08042	0,08042	54,29		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	116	0,08042	0,08042	NS		0	178	0,08042	0,08042	NS		0	6.344	0,08042	0,08042	22,90
P	S	00986	-3	529	0,08042	0,08042	NS	00987	0	0	0,08042	0,08042	-	00988	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	9.173	0,08042	0,08042	15,84		-17	69.706	0,08042	0,08042	2,08		27	47.920	0,08042	0,08042	3,03
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	21.172	0,08042	0,08042	6,86		336	36.433	0,08042	0,08042	3,99		-620	31.227	0,08042	0,08042	4,66
P	S	00989	-10	7.376	0,08042	0,08042	19,70	00990	0	25.569	0,08042	0,08042	5,68	00991	0	30.767	0,08042	0,08042	4,72
	I		10	37	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	768	0,08042	0,08042	NS		0	2.988	0,08042	0,08042	48,62
	I		0	15.506	0,08042	0,08042	9,37		0	3.731	0,08042	0,08042	38,94		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00992	0	28.374	0,08042	0,08042	5,12	00993	0	14.724	0,08042	0,08042	9,87	00994	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	25.453	0,08042	0,08042	5,71
S	S		0	1.817	0,08042	0,08042	79,95		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	1.488	0,08042	0,08042	97,63		1	10.523	0,08042	0,08042	13,81		50	27.190	0,08042	0,08042	5,34
P	S	00995	0	0	0,08042	0,08042	-	00996	0	0	0,08042	0,08042	-	00997	0	15.472	0,08042	0,08042	9,39
	I		-3	82.352	0,08042	0,08042	1,76		0	23.576	0,08042	0,08042	6,16		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		47	1.751	0,08042	0,08042	82,96		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-48	34.104	0,08042	0,08042	4,26		-53	26.027	0,08042	0,08042	5,58		-1	9.845	0,08042	0,08042	14,76
P	S	00998	0	28.854	0,08042	0,08042	5,03	00999	0	31.270	0,08042	0,08042	4,65	01000	0	25.864	0,08042	0,08042	5,62
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	2.279	0,08042	0,08042	63,75		0	3.303	0,08042	0,08042	43,98		0	1.044	0,08042	0,08042	NS
	I		0	1.072	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	4.179	0,08042	0,08042	34,76
P	S	01001	-9	7.120	0,08042	0,08042	20,40	01002	0	0	0,08042	0,08042	-	01003	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		9	698	0,08042	0,08042	NS		-31	51.321	0,08042	0,08042	2,83		44	69.183	0,08042	0,08042	2,10
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		-572	1.116	0,08042	0,08042	NS		353	1.485	0,08042	0,08042	97,78
	I		13	17.175	0,08042	0,08042	8,46		587	37.407	0,08042	0,08042	3,88		-362	42.294	0,08042	0,08042	3,44
P	S	01004	-3	208	0,08042	0,08042	NS	01005	0	18.828	0,08042	0,08042	7,72	01006	0	24.795	0,08042	0,08042	5,86
	I		3	9.224	0,08042	0,08042	15,75		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	3.032	0,08042	0,08042	47,91
	I		-5	21.619	0,08042	0,08042	6,72		0	6.873	0,08042	0,08042	21,14		0	899	0,08042	0,08042	NS
P	S	01007	0	22.664	0,08042	0,08042	6,41	01008	0	14.464	0,08042	0,08042	10,04	01009	-2	2.314	0,08042	0,08042	62,78

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		3	10.646	0,08042	0,08042	13,65
S	S		0	3.774	0,08042	0,08042	38,49		-1	2.842	0,08042	0,08042	51,12		-39	3.923	0,08042	0,08042	37,03
	I		0	1.262	0,08042	0,08042	NS		0	7.217	0,08042	0,08042	20,13		37	20.729	0,08042	0,08042	7,01
P	S	01010	0	0	0,08042	0,08042	-	01011	0	0	0,08042	0,08042	-	01012	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		120	46.325	0,08042	0,08042	3,14		38	18.300	0,08042	0,08042	7,94		0	2.759	0,08042	0,08042	52,66
S	S		-134	16.045	0,08042	0,08042	9,06		59	2.520	0,08042	0,08042	57,64		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		127	33.657	0,08042	0,08042	4,32		-56	24.908	0,08042	0,08042	5,83		-1	14.713	0,08042	0,08042	9,87
P	S	01013	-27	2.123	0,08042	0,08042	68,43	01014	31	13.707	0,08042	0,08042	10,60	01015	0	22.176	0,08042	0,08042	6,55
	I		24	7.979	0,08042	0,08042	18,21		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-1	17.679	0,08042	0,08042	8,22		-4	13.488	0,08042	0,08042	10,77		0	10.116	0,08042	0,08042	14,36
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01016	0	25.783	0,08042	0,08042	5,63	01017	0	24.842	0,08042	0,08042	5,85	01018	0	18.395	0,08042	0,08042	7,90
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	9.584	0,08042	0,08042	15,16		0	8.891	0,08042	0,08042	16,34		0	7.949	0,08042	0,08042	18,28
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01019	0	4.080	0,08042	0,08042	35,61	01020	0	0	0,08042	0,08042	-	01021	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	1.937	0,08042	0,08042	75,00		-29	26.298	0,08042	0,08042	5,52		29	29.387	0,08042	0,08042	4,94
S	S		0	9.248	0,08042	0,08042	15,71		69	13.586	0,08042	0,08042	10,69		-69	14.168	0,08042	0,08042	10,26
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01022	0	2.123	0,08042	0,08042	68,43	01023	0	18.719	0,08042	0,08042	7,76	01024	0	26.244	0,08042	0,08042	5,54
	I		0	2.820	0,08042	0,08042	51,52		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	9.940	0,08042	0,08042	14,62		0	8.017	0,08042	0,08042	18,12		0	8.569	0,08042	0,08042	16,95
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01025	0	25.303	0,08042	0,08042	5,74	01026	0	15.495	0,08042	0,08042	9,38	01027	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	7.577	0,08042	0,08042	19,17
S	S		0	8.645	0,08042	0,08042	16,80		0	8.673	0,08042	0,08042	16,75		-1	12.189	0,08042	0,08042	11,92
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01028	0	0	0,08042	0,08042	-	01029	0	0	0,08042	0,08042	-	01030	0	8.391	0,08042	0,08042	17,31
	I		-5	31.549	0,08042	0,08042	4,60		5	17.531	0,08042	0,08042	8,29		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		49	15.857	0,08042	0,08042	9,16		-47	13.784	0,08042	0,08042	10,54		-1	9.376	0,08042	0,08042	15,49
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01031	0	22.418	0,08042	0,08042	6,48	01032	0	26.409	0,08042	0,08042	5,50	01033	0	22.779	0,08042	0,08042	6,38
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	8.284	0,08042	0,08042	17,54		0	8.589	0,08042	0,08042	16,91		0	8.451	0,08042	0,08042	17,19
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01034	0	9.249	0,08042	0,08042	15,71	01035	0	0	0,08042	0,08042	-	01036	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	16.246	0,08042	0,08042	8,94		0	32.820	0,08042	0,08042	4,43
S	S		0	9.866	0,08042	0,08042	14,73		-4	14.622	0,08042	0,08042	9,94		-6	16.862	0,08042	0,08042	8,62
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01037	0	0	0,08042	0,08042	-	01038	0	14.888	0,08042	0,08042	9,76	01039	0	25.006	0,08042	0,08042	5,81
	I		7	8.473	0,08042	0,08042	17,15		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		100	12.914	0,08042	0,08042	11,25		0	8.960	0,08042	0,08042	16,21		0	8.589	0,08042	0,08042	16,91
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					42	42					42	42					42	42	
P	S	01040	0	26.319	0,08042	0,08042	5,52	01041	0	19.606	0,08042	0,08042	7,41	01042	0	4.102	0,08042	0,08042	35,42
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.064	0,08042	0,08042	70,39
S	S		0	8.607	0,08042	0,08042	16,88		0	8.385	0,08042	0,08042	17,33		0	11.444	0,08042	0,08042	12,69
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01043	0	0	0,08042	0,08042	-	01044	0	0	0,08042	0,08042	-	01045	0	4.279	0,08042	0,08042	33,95
	I		0	26.414	0,08042	0,08042	5,50		0	25.931	0,08042	0,08042	5,60		0	1.836	0,08042	0,08042	79,13
S	S		47	16.991	0,08042	0,08042	8,55		-47	17.228	0,08042	0,08042	8,43		0	12.041	0,08042	0,08042	12,07
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01046	0	19.927	0,08042	0,08042	7,29	01047	0	26.802	0,08042	0,08042	5,42	01048	0	25.558	0,08042	0,08042	5,68
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	9.086	0,08042	0,08042	15,99		0	9.123	0,08042	0,08042	15,92		0	8.856	0,08042	0,08042	16,40
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01049	0	15.100	0,08042	0,08042	9,62	01050	0	0	0,08042	0,08042	-	01051	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		1	9.982	0,08042	0,08042	14,55		0	33.799	0,08042	0,08042	4,30
S	S		0	9.982	0,08042	0,08042	14,55		-10	14.635	0,08042	0,08042	9,93		5	18.930	0,08042	0,08042	7,67
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01052	0	0	0,08042	0,08042	-	01053	0	7.675	0,08042	0,08042	18,93	01054	0	19.400	0,08042	0,08042	7,49
	I		0	16.691	0,08042	0,08042	8,70		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		5	16.414	0,08042	0,08042	8,85		0	11.033	0,08042	0,08042	13,17		0	8.332	0,08042	0,08042	17,44
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01055	0	21.197	0,08042	0,08042	6,85	01056	0	16.755	0,08042	0,08042	8,67	01057	0	7.293	0,08042	0,08042	19,92
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	7.669	0,08042	0,08042	18,94		0	8.528	0,08042	0,08042	17,04		0	11.632	0,08042	0,08042	12,49
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.903	0,08042	0,08042	50,04
P	S	01058	0	0	0,08042	0,08042	-	01059	0	0	0,08042	0,08042	-	01060	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		43	13.071	0,08042	0,08042	11,11		-55	15.798	0,08042	0,08042	9,20		0	4.584	0,08042	0,08042	31,69
S	S		50	16.218	0,08042	0,08042	8,96		-50	16.484	0,08042	0,08042	8,81		0	11.752	0,08042	0,08042	12,36
	I		-47	5.031	0,08042	0,08042	28,88		47	5.909	0,08042	0,08042	24,58		0	5.839	0,08042	0,08042	24,88
P	S	01061	0	3.882	0,08042	0,08042	37,42	01062	-1	9.022	0,08042	0,08042	16,10	01063	0	15.297	0,08042	0,08042	9,50
	I		0	92	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	32.106	0,08042	0,08042	4,52		0	27.755	0,08042	0,08042	5,23		0	21.490	0,08042	0,08042	6,76
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01064	0	20.478	0,08042	0,08042	7,09	01065	0	21.883	0,08042	0,08042	6,64	01066	0	19.301	0,08042	0,08042	7,53
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	16.273	0,08042	0,08042	8,93		0	13.861	0,08042	0,08042	10,48		0	14.520	0,08042	0,08042	10,01
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01067	0	11.045	0,08042	0,08042	13,15	01068	0	0	0,08042	0,08042	-	01069	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	4.540	0,08042	0,08042	32,00		0	15.278	0,08042	0,08042	9,51
S	S		0	18.613	0,08042	0,08042	7,81		0	25.248	0,08042	0,08042	5,75		0	29.299	0,08042	0,08042	4,96
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01070	0	0	0,08042	0,08042	-	01071	0	10.651	0,08042	0,08042	13,64	01072	0	20.338	0,08042	0,08042	7,14
	I		0	5.546	0,08042	0,08042	26,20		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
S	S		0	26.276	0,08042	0,08042	5,53		0	19.725	0,08042	0,08042	7,37		0	15.082	0,08042	0,08042	9,63
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01073	0	22.885	0,08042	0,08042	6,35	01074	0	18.684	0,08042	0,08042	7,78	01075	0	7.283	0,08042	0,08042	19,95
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	13.936	0,08042	0,08042	10,42		0	16.247	0,08042	0,08042	8,94		0	21.902	0,08042	0,08042	6,63
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01076	0	0	0,08042	0,08042	-	01077	0	0	0,08042	0,08042	-	01078	0	2.953	0,08042	0,08042	49,20
	I		0	8.847	0,08042	0,08042	16,42		0	13.102	0,08042	0,08042	11,09		0	1.039	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	28.171	0,08042	0,08042	5,16		0	29.482	0,08042	0,08042	4,93		0	24.216	0,08042	0,08042	6,00
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01079	0	15.192	0,08042	0,08042	9,56	01080	0	21.952	0,08042	0,08042	6,62	01081	0	22.059	0,08042	0,08042	6,59
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	17.661	0,08042	0,08042	8,23		0	14.076	0,08042	0,08042	10,32		0	14.117	0,08042	0,08042	10,29
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01082	0	15.494	0,08042	0,08042	9,38	01083	0	3.419	0,08042	0,08042	42,49	01084	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	867	0,08042	0,08042	NS		0	13.146	0,08042	0,08042	11,05
S	S		0	17.650	0,08042	0,08042	8,23		0	24.232	0,08042	0,08042	6,00		0	29.621	0,08042	0,08042	4,90
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01085	0	0	0,08042	0,08042	-	01086	0	6.765	0,08042	0,08042	21,47	01087	0	18.494	0,08042	0,08042	7,86
	I		0	9.626	0,08042	0,08042	15,09		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	28.488	0,08042	0,08042	5,10		0	22.139	0,08042	0,08042	6,56		0	16.239	0,08042	0,08042	8,95
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01088	0	23.062	0,08042	0,08042	6,30	01089	0	21.045	0,08042	0,08042	6,90	01090	0	11.994	0,08042	0,08042	12,11
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	13.748	0,08042	0,08042	10,57		0	14.771	0,08042	0,08042	9,84		0	19.431	0,08042	0,08042	7,48
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01091	0	0	0,08042	0,08042	-	01092	0	0	0,08042	0,08042	-	01093	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	5.205	0,08042	0,08042	27,91		0	15.226	0,08042	0,08042	9,54		0	5.510	0,08042	0,08042	26,37
S	S		0	26.469	0,08042	0,08042	5,49		0	30.436	0,08042	0,08042	4,77		0	27.029	0,08042	0,08042	5,37
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01094	0	11.570	0,08042	0,08042	12,56	01095	0	21.225	0,08042	0,08042	6,84	01096	0	23.695	0,08042	0,08042	6,13
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	20.180	0,08042	0,08042	7,20		0	15.365	0,08042	0,08042	9,46		0	14.087	0,08042	0,08042	10,31
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01097	0	19.249	0,08042	0,08042	7,55	01098	0	7.283	0,08042	0,08042	19,95	01099	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	10.052	0,08042	0,08042	14,45
S	S		0	16.401	0,08042	0,08042	8,86		0	22.317	0,08042	0,08042	6,51		0	28.879	0,08042	0,08042	5,03
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01100	0	0	0,08042	0,08042	-	01101	0	2.737	0,08042	0,08042	53,08	01102	0	13.188	0,08042	0,08042	11,02
	I		0	14.091	0,08042	0,08042	10,31		0	2.019	0,08042	0,08042	71,96		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	29.957	0,08042	0,08042	4,85		0	24.213	0,08042	0,08042	6,00		0	16.878	0,08042	0,08042	8,61
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01103	0	18.38	0,080	0,080	7,90	01104	0	17.28	0,080	0,080	8,41	01105	0	11.38	0,080	0,080	12,76

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	60	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	80	0,08042	0,08042	-
S	S		0	12.370	0,08042	0,08042	11,74		0	10.844	0,08042	0,08042	13,40		0	12.046	0,08042	0,08042	12,06
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01106	0	3.549	0,08042	0,08042	40,93	01107	0	0	0,08042	0,08042	-	01108	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	1.552	0,08042	0,08042	93,61		0	7.007	0,08042	0,08042	20,73		0	5.405	0,08042	0,08042	26,88
S	S		0	14.930	0,08042	0,08042	9,73		0	16.734	0,08042	0,08042	8,68		-1	15.500	0,08042	0,08042	9,37
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01109	0	0	0,08042	0,08042	-	01110	0	4.378	0,08042	0,08042	33,18	01111	0	8.452	0,08042	0,08042	17,19
	I		0	1.942	0,08042	0,08042	74,81		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	13.036	0,08042	0,08042	11,14		0	32.228	0,08042	0,08042	4,51		0	26.657	0,08042	0,08042	5,45
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01112	0	15.075	0,08042	0,08042	9,64	01113	0	18.894	0,08042	0,08042	7,69	01114	0	19.365	0,08042	0,08042	7,50
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	20.421	0,08042	0,08042	7,11		0	16.083	0,08042	0,08042	9,03		0	15.075	0,08042	0,08042	9,64
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01115	0	15.267	0,08042	0,08042	9,52	01116	0	5.300	0,08042	0,08042	27,41	01117	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	7.722	0,08042	0,08042	18,81
S	S		0	17.631	0,08042	0,08042	8,24		0	23.340	0,08042	0,08042	6,22		0	28.997	0,08042	0,08042	5,01
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01118	0	0	0,08042	0,08042	-	01119	0	3.808	0,08042	0,08042	38,15	01120	0	15.509	0,08042	0,08042	9,37
	I		0	9.159	0,08042	0,08042	15,86		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	29.611	0,08042	0,08042	4,91		0	24.510	0,08042	0,08042	5,93		0	18.473	0,08042	0,08042	7,86
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01121	0	20.937	0,08042	0,08042	6,94	01122	0	20.186	0,08042	0,08042	7,20	01123	0	13.094	0,08042	0,08042	11,09
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	15.354	0,08042	0,08042	9,46		0	15.907	0,08042	0,08042	9,13		0	20.096	0,08042	0,08042	7,23
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01124	0	1.752	0,08042	0,08042	82,92	01125	0	0	0,08042	0,08042	-	01126	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	1.840	0,08042	0,08042	78,96		0	11.032	0,08042	0,08042	13,17		0	5.368	0,08042	0,08042	27,06
S	S		0	26.644	0,08042	0,08042	5,45		0	30.834	0,08042	0,08042	4,71		0	28.448	0,08042	0,08042	5,11
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01127	0	9.413	0,08042	0,08042	15,43	01128	0	18.502	0,08042	0,08042	7,85	01129	0	21.465	0,08042	0,08042	6,77
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	22.068	0,08042	0,08042	6,58		0	16.731	0,08042	0,08042	8,68		0	14.924	0,08042	0,08042	9,73
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01130	0	18.572	0,08042	0,08042	7,82	01131	0	9.423	0,08042	0,08042	15,42	01132	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	5.053	0,08042	0,08042	28,75
S	S		0	16.801	0,08042	0,08042	8,65		0	22.146	0,08042	0,08042	6,56		0	28.664	0,08042	0,08042	5,07
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01133	0	0	0,08042	0,08042	-	01134	0	1.745	0,08042	0,08042	83,25	01135	0	13.058	0,08042	0,08042	11,13
	I		0	11.471	0,08042	0,08042	12,66		0	2.199	0,08042	0,08042	66,07		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	31.122	0,08042	0,08042	4,67		0	26.888	0,08042	0,08042	5,40		0	20.203	0,08042	0,08042	7,19

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01136	0	20.452	0,08042	0,08042	7,10	01137	0	21.740	0,08042	0,08042	6,68	01138	0	17.006	0,08042	0,08042	8,54
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	15.816	0,08042	0,08042	9,19		0	14.973	0,08042	0,08042	9,70		0	17.701	0,08042	0,08042	8,21
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01139	0	6.248	0,08042	0,08042	23,25	01140	0	0	0,08042	0,08042	-	01141	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	9.345	0,08042	0,08042	15,55		0	11.194	0,08042	0,08042	12,98
S	S		0	23.587	0,08042	0,08042	6,16		0	29.410	0,08042	0,08042	4,94		0	29.916	0,08042	0,08042	4,86
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01142	0	5.229	0,08042	0,08042	27,78	01143	0	16.262	0,08042	0,08042	8,93	01144	0	22.129	0,08042	0,08042	6,57
	I		0	468	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	24.424	0,08042	0,08042	5,95		0	18.201	0,08042	0,08042	7,98		0	15.185	0,08042	0,08042	9,57
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01145	0	21.479	0,08042	0,08042	6,76	01146	0	14.231	0,08042	0,08042	10,21	01147	-1	3.083	0,08042	0,08042	47,12
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		1	2.488	0,08042	0,08042	58,39
S	S		0	15.781	0,08042	0,08042	9,21		0	19.841	0,08042	0,08042	7,32		0	26.367	0,08042	0,08042	5,51
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01148	0	0	0,08042	0,08042	-	01149	0	0	0,08042	0,08042	-	01150	0	7.301	0,08042	0,08042	19,90
	I		0	12.583	0,08042	0,08042	11,55		0	7.035	0,08042	0,08042	20,65		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	30.684	0,08042	0,08042	4,73		0	28.111	0,08042	0,08042	5,17		0	21.131	0,08042	0,08042	6,88
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01151	0	15.825	0,08042	0,08042	9,18	01152	0	17.637	0,08042	0,08042	8,24	01153	0	14.284	0,08042	0,08042	10,17
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	15.062	0,08042	0,08042	9,65		0	12.027	0,08042	0,08042	12,08		0	11.886	0,08042	0,08042	12,22
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01154	0	6.832	0,08042	0,08042	21,26	01155	0	844	0,08042	0,08042	NS	01156	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	4.611	0,08042	0,08042	31,51		0	6.675	0,08042	0,08042	21,76
S	S		0	14.085	0,08042	0,08042	10,31		0	16.710	0,08042	0,08042	8,69		0	16.933	0,08042	0,08042	8,58
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01157	0	0	0,08042	0,08042	-	01158	1	276	0,08042	0,08042	NS	01159	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	2.493	0,08042	0,08042	58,27		-4	1.527	0,08042	0,08042	95,14		-2	2.873	0,08042	0,08042	50,57
S	S		0	14.180	0,08042	0,08042	10,25		8	23.228	0,08042	0,08042	6,25		5	21.998	0,08042	0,08042	6,60
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01160	12	7.488	0,08042	0,08042	19,40	01161	0	15.135	0,08042	0,08042	9,60	01162	0	19.197	0,08042	0,08042	7,57
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-10	17.926	0,08042	0,08042	8,10		0	13.948	0,08042	0,08042	10,42		0	12.566	0,08042	0,08042	11,56
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01163	0	18.701	0,08042	0,08042	7,77	01164	0	11.676	0,08042	0,08042	12,44	01165	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-39	5.039	0,08042	0,08042	28,83
S	S		0	12.575	0,08042	0,08042	11,55		1	13.933	0,08042	0,08042	10,43		21	17.502	0,08042	0,08042	8,30
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01166	0	0	0,08042	0,08042	-	01167	0	0	0,08042	0,08042	-	01168	0	10.188	0,08042	0,08042	14,26
	I		9	19.55	0,080	0,080	7,43		-33	8.323	0,080	0,080	17,4		0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
				9	42	42					42	42	6				42	42	
S	S		-9	20.607	0,080 42	0,080 42	7,05		-12	18.260	0,080 42	0,080 42	7,96		0	14.336	0,080 42	0,080 42	10,13
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01169	0	19.815	0,080 42	0,080 42	7,33	01170	0	22.195	0,080 42	0,080 42	6,55	01171	0	18.106	0,080 42	0,080 42	8,02
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	12.754	0,080 42	0,080 42	11,39		0	12.388	0,080 42	0,080 42	11,73		0	12.950	0,080 42	0,080 42	11,22
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01172	0	6.642	0,080 42	0,080 42	21,87	01173	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01174	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		4	14.544	0,080 42	0,080 42	9,99		-3	18.891	0,080 42	0,080 42	7,69
S	S		0	15.176	0,080 42	0,080 42	9,57		-3	19.589	0,080 42	0,080 42	7,42		4	20.576	0,080 42	0,080 42	7,06
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01175	0	3.834	0,080 42	0,080 42	37,89	01176	0	15.502	0,080 42	0,080 42	9,37	01177	0	21.932	0,080 42	0,080 42	6,62
	I		0	2.735	0,080 42	0,080 42	53,12		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	16.579	0,080 42	0,080 42	8,76		0	13.615	0,080 42	0,080 42	10,67		0	12.511	0,080 42	0,080 42	11,61
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01178	0	21.930	0,080 42	0,080 42	6,62	01179	0	15.360	0,080 42	0,080 42	9,46	01180	0	3.170	0,080 42	0,080 42	45,83
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	2.788	0,080 42	0,080 42	52,11
S	S		0	12.479	0,080 42	0,080 42	11,64		0	13.476	0,080 42	0,080 42	10,78		0	16.688	0,080 42	0,080 42	8,71
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01181	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01182	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01183	0	6.162	0,080 42	0,080 42	23,58
	I		6	19.809	0,080 42	0,080 42	7,33		-33	15.122	0,080 42	0,080 42	9,61		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		-6	20.810	0,080 42	0,080 42	6,98		6	19.720	0,080 42	0,080 42	7,37		0	15.308	0,080 42	0,080 42	9,49
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01184	0	18.417	0,080 42	0,080 42	7,89	01185	0	22.953	0,080 42	0,080 42	6,33	01186	0	21.499	0,080 42	0,080 42	6,76
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	13.049	0,080 42	0,080 42	11,13		0	12.369	0,080 42	0,080 42	11,75		0	12.407	0,080 42	0,080 42	11,71
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01187	0	12.952	0,080 42	0,080 42	11,22	01188	4	1.464	0,080 42	0,080 42	99,23	01189	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		-4	8.584	0,080 42	0,080 42	16,92		0	25.639	0,080 42	0,080 42	5,67
S	S		0	13.010	0,080 42	0,080 42	11,17		1	15.663	0,080 42	0,080 42	9,28		0	18.532	0,080 42	0,080 42	7,84
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01190	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01191	0	10.146	0,080 42	0,080 42	14,32	01192	0	21.104	0,080 42	0,080 42	6,88
	I		0	13.471	0,080 42	0,080 42	10,78		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		-1	16.073	0,080 42	0,080 42	9,04		0	12.539	0,080 42	0,080 42	11,59		0	11.944	0,080 42	0,080 42	12,16
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01193	0	23.877	0,080 42	0,080 42	6,08	01194	0	20.093	0,080 42	0,080 42	7,23	01195	-1	8.773	0,080 42	0,080 42	16,56
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	12.174	0,080 42	0,080 42	11,93		0	12.678	0,080 42	0,080 42	11,46		0	13.827	0,080 42	0,080 42	10,51
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01196	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01197	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01198	0	2.580	0,080 42	0,080 42	56,31
	I		110	14.436	0,080 42	0,080 42	10,06		-7	23.951	0,080 42	0,080 42	6,07		0	6.671	0,080 42	0,080 42	21,78
S	S		-6	17.457	0,080 42	0,080 42	8,32		6	18.470	0,080 42	0,080 42	7,87		0	14.257	0,080 42	0,080 42	10,19
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
P	S	01199	0	12.955	0,08042	0,08042	11,21	01200	0	18.602	0,08042	0,08042	7,81	01201	0	17.478	0,08042	0,08042	8,31
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	11.247	0,08042	0,08042	12,92		0	10.067	0,08042	0,08042	14,43		0	9.310	0,08042	0,08042	15,60
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01202	0	11.409	0,08042	0,08042	12,73	01203	9	5.612	0,08042	0,08042	25,89	01204	-1	203	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-13	5.637	0,08042	0,08042	25,77		1	15.785	0,08042	0,08042	9,20
S	S		0	9.843	0,08042	0,08042	14,76		-8	13.319	0,08042	0,08042	10,91		1	15.302	0,08042	0,08042	9,49
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01205	-7	586	0,08042	0,08042	NS	01206	0	0	0,08042	0,08042	-	01207	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		10	10.615	0,08042	0,08042	13,69		0	1.848	0,08042	0,08042	78,61		-682	16.328	0,08042	0,08042	8,91
S	S		9	13.696	0,08042	0,08042	10,61		0	10.666	0,08042	0,08042	13,62		-92	8.398	0,08042	0,08042	17,30
	I		-13	193	0,08042	0,08042	NS		0	496	0,08042	0,08042	NS		576	10.115	0,08042	0,08042	14,35
P	S	01208	0	0	0,08042	0,08042	-	01209	-19	9.145	0,08042	0,08042	15,89	01210	-182	20.252	0,08042	0,08042	7,18
	I		854	10.239	0,08042	0,08042	14,17		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		193	9.163	0,08042	0,08042	15,85		-290	7.964	0,08042	0,08042	18,25		199	8.043	0,08042	0,08042	18,06
	I		-1.018	8.399	0,08042	0,08042	17,32		332	4.233	0,08042	0,08042	34,30		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01211	0	21.052	0,08042	0,08042	6,90	01212	0	18.650	0,08042	0,08042	7,79	01213	65	5.780	0,08042	0,08042	25,13
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-1	7.791	0,08042	0,08042	18,65		0	6.691	0,08042	0,08042	21,71		31	4.207	0,08042	0,08042	34,53
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-4	5.687	0,08042	0,08042	25,55
P	S	01214	0	0	0,08042	0,08042	-	01215	0	0	0,08042	0,08042	-	01216	31	3.087	0,08042	0,08042	47,06
	I		-848	29.629	0,08042	0,08042	4,91		1.148	39.468	0,08042	0,08042	3,67		-22	2.745	0,08042	0,08042	52,93
S	S		1.514	5.110	0,08042	0,08042	28,36		-998	4.707	0,08042	0,08042	30,91		-11	3.089	0,08042	0,08042	47,03
	I		-199	14.458	0,08042	0,08042	10,05		131	16.308	0,08042	0,08042	8,91		1	7.429	0,08042	0,08042	19,56
P	S	01217	0	18.203	0,08042	0,08042	7,98	01218	0	24.023	0,08042	0,08042	6,05	01219	0	23.379	0,08042	0,08042	6,21
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	5.333	0,08042	0,08042	27,24		0	8.062	0,08042	0,08042	18,02		0	7.401	0,08042	0,08042	19,63
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01220	0	14.889	0,08042	0,08042	9,76	01221	0	0	0,08042	0,08042	-	01222	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-9	11.881	0,08042	0,08042	12,23		33	53.462	0,08042	0,08042	2,72
S	S		0	4.442	0,08042	0,08042	32,71		-15	1.440	0,08042	0,08042	NS		-285	6.394	0,08042	0,08042	22,73
	I		0	1.290	0,08042	0,08042	NS		17	11.060	0,08042	0,08042	13,14		316	13.716	0,08042	0,08042	10,59
P	S	01223	0	0	0,08042	0,08042	-	01224	0	10.642	0,08042	0,08042	13,65	01225	0	22.287	0,08042	0,08042	6,52
	I		7	24.886	0,08042	0,08042	5,84		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		59	1.936	0,08042	0,08042	75,03		1	3.923	0,08042	0,08042	37,03		0	6.896	0,08042	0,08042	21,07
	I		-65	13.794	0,08042	0,08042	10,53		-1	3.247	0,08042	0,08042	44,74		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01226	0	25.056	0,08042	0,08042	5,80	01227	0	22.251	0,08042	0,08042	6,53	01228	0	10.341	0,08042	0,08042	14,05
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	8.542	0,08042	0,08042	17,01		0	6.592	0,08042	0,08042	22,04		-1	4.739	0,08042	0,08042	30,66
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		1	4.926	0,08042	0,08042	29,49
P	S	01229	0	0	0,08042	0,08042	-	01230	0	0	0,08042	0,08042	-	01231	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-92	22.705	0,08042	0,08042	6,40		-78	53.783	0,08042	0,08042	2,70		-1	11.936	0,08042	0,08042	12,17
S	S		-62	5.498	0,080	0,080	26,4		339	12.58	0,080	0,080	11,5		10	3.970	0,080	0,080	36,59

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		78	17.803	0,08042	0,08042	8,16		-427	18.788	0,08042	0,08042	7,74		-12	13.206	0,08042	0,08042	11,00
P	S	01232	0	15.305	0,08042	0,08042	9,49	01233	0	23.971	0,08042	0,08042	6,06	01234	0	25.330	0,08042	0,08042	5,74
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	5.190	0,08042	0,08042	27,99		0	7.724	0,08042	0,08042	18,81		0	8.565	0,08042	0,08042	16,96
	I		0	1.620	0,08042	0,08042	89,68		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01235	0	21.076	0,08042	0,08042	6,89	01236	-1	9.312	0,08042	0,08042	15,60	01237	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-1	1.644	0,08042	0,08042	88,37		-345	39.840	0,08042	0,08042	3,65
S	S		0	5.694	0,08042	0,08042	25,51		-20	2.150	0,08042	0,08042	67,57		-1.005	1.722	0,08042	0,08042	84,50
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		22	7.492	0,08042	0,08042	19,39		1.097	23.048	0,08042	0,08042	6,29
P	S	01238	0	0	0,08042	0,08042	-	01239	0	6.110	0,08042	0,08042	23,78	01240	0	19.227	0,08042	0,08042	7,56
	I		114	54.241	0,08042	0,08042	2,68		-4	8.903	0,08042	0,08042	16,32		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		504	1.225	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	4.397	0,08042	0,08042	33,04
	I		-559	28.833	0,08042	0,08042	5,04		-7	11.851	0,08042	0,08042	12,26		0	496	0,08042	0,08042	NS
P	S	01241	0	25.742	0,08042	0,08042	5,64	01242	0	25.362	0,08042	0,08042	5,73	01243	0	17.815	0,08042	0,08042	8,15
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	7.645	0,08042	0,08042	19,00		0	7.863	0,08042	0,08042	18,48		0	5.035	0,08042	0,08042	28,85
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	999	0,08042	0,08042	NS
P	S	01244	5	5.197	0,08042	0,08042	27,95	01245	0	0	0,08042	0,08042	-	01246	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-5	12.384	0,08042	0,08042	11,73		96	63.542	0,08042	0,08042	2,29		2	34.223	0,08042	0,08042	4,25
S	S		-9	879	0,08042	0,08042	NS		-994	8.325	0,08042	0,08042	17,48		127	637	0,08042	0,08042	NS
	I		10	13.358	0,08042	0,08042	10,88		1.059	29.858	0,08042	0,08042	4,86		-135	22.851	0,08042	0,08042	6,36
P	S	01247	1	9.981	0,08042	0,08042	14,56	01248	0	19.305	0,08042	0,08042	7,53	01249	0	20.885	0,08042	0,08042	6,96
	I		-1	379	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		2	2.018	0,08042	0,08042	71,99		0	4.831	0,08042	0,08042	30,07		0	6.297	0,08042	0,08042	23,07
	I		-2	7.138	0,08042	0,08042	20,35		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01250	0	16.974	0,08042	0,08042	8,56	01251	3	8.456	0,08042	0,08042	17,18	01252	509	6.769	0,08042	0,08042	21,45
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-697	29.063	0,08042	0,08042	5,00
S	S		0	7.034	0,08042	0,08042	20,65		-5	9.752	0,08042	0,08042	14,90		-362	23.164	0,08042	0,08042	6,28
	I		0	521	0,08042	0,08042	NS		9	9.821	0,08042	0,08042	14,79		539	28.926	0,08042	0,08042	5,02
P	S	01253	-404	2.472	0,08042	0,08042	58,81	01254	0	0	0,08042	0,08042	-	01255	-125	932	0,08042	0,08042	NS
	I		601	35.809	0,08042	0,08042	4,05		2	5.114	0,08042	0,08042	28,41		-110	12.720	0,08042	0,08042	11,42
S	S		340	23.252	0,08042	0,08042	6,24		4	8.846	0,08042	0,08042	16,42		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-505	30.369	0,08042	0,08042	4,79		-5	14.096	0,08042	0,08042	10,31		-84	31.535	0,08042	0,08042	4,61
P	S	01256	-4.660	19.185	0,08042	0,08042	7,63	01257	-11.139	21.556	0,08042	0,08042	6,85	01258	255	29.104	0,08042	0,08042	4,99
	I		3.918	18.889	0,08042	0,08042	7,64		13.410	9.518	0,08042	0,08042	14,95		-335	2.087	0,08042	0,08042	69,65
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		4.033	3.598	0,08042	0,08042	40,13		-231	6.473	0,08042	0,08042	22,45
	I		2.634	21.357	0,08042	0,08042	6,77		-5.734	10.387	0,08042	0,08042	14,11		317	3.965	0,08042	0,08042	36,62
P	S	01259	-1	22.363	0,08042	0,08042	6,50	01260	0	16.230	0,08042	0,08042	8,95	01261	706	1.219	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-974	10.221	0,08042	0,08042	14,23
S	S		-3	5.769	0,08042	0,08042	25,18		0	1.421	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		4	1.999	0,08042	0,08042	72,67		0	6.956	0,08042	0,08042	20,89		-92	30.328	0,08042	0,08042	4,79
P	S	01262	0	0	0,08042	0,08042	-	01263	0	13.445	0,08042	0,08042	10,81	01264	0	23.723	0,08042	0,08042	6,12

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		-938	23.906	0,08042	0,08042	6,09		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	3.854	0,08042	0,08042	37,70
	I		123	42.457	0,08042	0,08042	3,42		0	8.656	0,08042	0,08042	16,78		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01265	0	25.908	0,08042	0,08042	5,61	01266	0	22.328	0,08042	0,08042	6,51	01267	0	10.895	0,08042	0,08042	13,33
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	743	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	5.243	0,08042	0,08042	27,71		0	3.263	0,08042	0,08042	44,52		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.492	0,08042	0,08042	97,37		0	15.048	0,08042	0,08042	9,65
P	S	01268	0	0	0,08042	0,08042	-	01269	0	0	0,08042	0,08042	-	01270	0	7.559	0,08042	0,08042	19,22
	I		-24	51.787	0,08042	0,08042	2,81		62	101.951	0,08042	0,08042	1,42		0	6.902	0,08042	0,08042	21,05
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-15	71.820	0,08042	0,08042	2,02		37	103.123	0,08042	0,08042	1,41		0	25.555	0,08042	0,08042	5,68
P	S	01271	0	20.220	0,08042	0,08042	7,18	01272	0	26.087	0,08042	0,08042	5,57	01273	0	26.130	0,08042	0,08042	5,56
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	2.743	0,08042	0,08042	52,96		0	5.409	0,08042	0,08042	26,86		0	5.189	0,08042	0,08042	28,00
	I		0	3.531	0,08042	0,08042	41,14		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01274	0	20.118	0,08042	0,08042	7,22	01275	0	5.798	0,08042	0,08042	25,06	01276	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	6.709	0,08042	0,08042	21,65		-166	99.190	0,08042	0,08042	1,47
S	S		0	1.994	0,08042	0,08042	72,86		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	3.633	0,08042	0,08042	39,99		0	24.136	0,08042	0,08042	6,02		-100	112.001	0,08042	0,08042	1,30
P	S	01277	0	0	0,08042	0,08042	-	01278	0	9.754	0,08042	0,08042	14,89	01279	0	22.901	0,08042	0,08042	6,34
	I		50	49.151	0,08042	0,08042	2,96		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	3.203	0,08042	0,08042	45,36
	I		39	70.592	0,08042	0,08042	2,06		0	14.354	0,08042	0,08042	10,12		0	695	0,08042	0,08042	NS
P	S	01280	0	26.798	0,08042	0,08042	5,42	01281	0	25.578	0,08042	0,08042	5,68	01282	0	17.430	0,08042	0,08042	8,33
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	6.075	0,08042	0,08042	23,91		0	5.038	0,08042	0,08042	28,84		0	2.137	0,08042	0,08042	67,98
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	6.962	0,08042	0,08042	20,87
P	S	01283	-28	6.650	0,08042	0,08042	21,85	01284	-3	465	0,08042	0,08042	NS	01285	0	14.397	0,08042	0,08042	10,09
	I		32	16.522	0,08042	0,08042	8,79		-5	37.796	0,08042	0,08042	3,84		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		14	34.268	0,08042	0,08042	4,24		-4	52.306	0,08042	0,08042	2,78		0	12.547	0,08042	0,08042	11,58
P	S	01286	0	25.134	0,08042	0,08042	5,78	01287	0	27.547	0,08042	0,08042	5,27	01288	0	24.339	0,08042	0,08042	5,97
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	4.209	0,08042	0,08042	34,52		0	5.997	0,08042	0,08042	24,23		0	4.461	0,08042	0,08042	32,57
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	91	0,08042	0,08042	NS
P	S	01289	0	13.787	0,08042	0,08042	10,54	01290	-41	169	0,08042	0,08042	NS	01291	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		45	48.347	0,08042	0,08042	3,00		-6	130.482	0,08042	0,08042	1,11
S	S		0	302	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	13.912	0,08042	0,08042	10,44		4	58.974	0,08042	0,08042	2,46		-20	128.370	0,08042	0,08042	1,13
P	S	01292	0	7.343	0,08042	0,08042	19,78	01293	0	17.071	0,08042	0,08042	8,51	01294	0	22.236	0,08042	0,08042	6,53
	I		0	14.358	0,08042	0,08042	10,12		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.093	0,08042	0,08042	69,41		0	4.273	0,08042	0,08042	34,00
	I		0	31.27	0,080	0,080	4,65		0	6.440	0,080	0,080	22,5		0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
				5	42	42					42	42	6				42	42	
P	S	01295	0	20.688	0,080 42	0,080 42	7,02	01296	0	14.392	0,080 42	0,080 42	10,09	01297	85	7.012	0,080 42	0,080 42	20,72
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		-144	9.907	0,080 42	0,080 42	14,67
S	S		0	5.022	0,080 42	0,080 42	28,93		0	4.495	0,080 42	0,080 42	32,32		64	819	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	5.693	0,080 42	0,080 42	25,52		-88	24.856	0,080 42	0,080 42	5,85
P	S	01298	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01299	0	284	0,080 42	0,080 42	NS	01300	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		16	16.641	0,080 42	0,080 42	8,73		0	1.101	0,080 42	0,080 42	NS		330	27.768	0,080 42	0,080 42	5,23
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	122	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		75	31.316	0,080 42	0,080 42	4,64		0	12.153	0,080 42	0,080 42	11,95		-302	24.304	0,080 42	0,080 42	5,98
P	S	01301	-3.135	5.377	0,080 42	0,080 42	27,15	01302	233	46.661	0,080 42	0,080 42	3,11	01303	2	30.137	0,080 42	0,080 42	4,82
	I		2.031	29.037	0,080 42	0,080 42	4,99		732	30.235	0,080 42	0,080 42	4,80		-1	1.078	0,080 42	0,080 42	NS
S	S		-5.600	2.312	0,080 42	0,080 42	63,38		-3.563	10.287	0,080 42	0,080 42	14,20		1	9.226	0,080 42	0,080 42	15,75
	I		8.173	26.438	0,080 42	0,080 42	5,43		4.040	17.882	0,080 42	0,080 42	8,07		-2	8.614	0,080 42	0,080 42	16,87
P	S	01304	0	19.686	0,080 42	0,080 42	7,38	01305	-66	6.165	0,080 42	0,080 42	23,57	01306	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		739	36.419	0,080 42	0,080 42	3,98
S	S		-1	4.186	0,080 42	0,080 42	34,71		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		1	4.376	0,080 42	0,080 42	33,20		4	8.848	0,080 42	0,080 42	16,42		-1.003	19.255	0,080 42	0,080 42	7,56
P	S	01307	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01308	-31	2.883	0,080 42	0,080 42	50,39	01309	0	18.649	0,080 42	0,080 42	7,79
	I		-1.100	48.985	0,080 42	0,080 42	2,97		22	4.036	0,080 42	0,080 42	35,99		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	1.697	0,080 42	0,080 42	85,61
	I		970	22.642	0,080 42	0,080 42	6,41		6	10.746	0,080 42	0,080 42	13,52		0	1.779	0,080 42	0,080 42	81,66
P	S	01310	0	24.834	0,080 42	0,080 42	5,85	01311	0	24.157	0,080 42	0,080 42	6,01	01312	0	15.094	0,080 42	0,080 42	9,62
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	3.953	0,080 42	0,080 42	36,75		0	3.753	0,080 42	0,080 42	38,71		0	218	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	4.531	0,080 42	0,080 42	32,06
P	S	01313	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01314	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01315	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		9	14.914	0,080 42	0,080 42	9,74		-50	73.095	0,080 42	0,080 42	1,99		-7	29.760	0,080 42	0,080 42	4,88
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		-1	17.549	0,080 42	0,080 42	8,28		-43	27.788	0,080 42	0,080 42	5,23		5	20.609	0,080 42	0,080 42	7,05
P	S	01316	0	10.522	0,080 42	0,080 42	13,81	01317	0	23.277	0,080 42	0,080 42	6,24	01318	0	26.290	0,080 42	0,080 42	5,53
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	3.305	0,080 42	0,080 42	43,96		0	4.812	0,080 42	0,080 42	30,19
	I		0	6.723	0,080 42	0,080 42	21,61		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01319	0	23.284	0,080 42	0,080 42	6,24	01320	-1	11.011	0,080 42	0,080 42	13,19	01321	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		12	27.580	0,080 42	0,080 42	5,27
S	S		0	3.394	0,080 42	0,080 42	42,80		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	6.420	0,080 42	0,080 42	22,63		-13	22.385	0,080 42	0,080 42	6,49
P	S	01322	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01323	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01324	0	15.760	0,080 42	0,080 42	9,22
	I		146	76.668	0,080 42	0,080 42	1,89		1	14.736	0,080 42	0,080 42	9,86		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		-529	37.584	0,080 42	0,080 42	3,87		2	17.727	0,080 42	0,080 42	8,20		0	3.234	0,080 42	0,080 42	44,92
P	S	01325	0	24.958	0,080 42	0,080 42	5,82	01326	0	26.150	0,080 42	0,080 42	5,56	01327	0	21.217	0,080 42	0,080 42	6,85
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
S	S		0	4.408	0,08042	0,08042	32,96		0	5.496	0,08042	0,08042	26,43		0	4.052	0,08042	0,08042	35,85
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	125	0,08042	0,08042	NS
P	S	01328	-10	9.152	0,08042	0,08042	15,87	01329	0	0	0,08042	0,08042	-	01330	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		11	2.987	0,08042	0,08042	48,64		363	38.157	0,08042	0,08042	3,81		-53	52.570	0,08042	0,08042	2,76
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-12	5.930	0,08042	0,08042	24,50		769	13.852	0,08042	0,08042	10,48		-452	17.239	0,08042	0,08042	8,43
P	S	01331	0	5.947	0,08042	0,08042	24,43	01332	0	19.167	0,08042	0,08042	7,58	01333	0	26.164	0,08042	0,08042	5,55
	I		0	9.971	0,08042	0,08042	14,57		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.510	0,08042	0,08042	57,88		0	5.144	0,08042	0,08042	28,24
	I		1	9.889	0,08042	0,08042	14,69		0	1.761	0,08042	0,08042	82,50		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01334	0	25.679	0,08042	0,08042	5,66	01335	0	17.397	0,08042	0,08042	8,35	01336	-5	4.303	0,08042	0,08042	33,76
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		5	13.723	0,08042	0,08042	10,59
S	S		0	5.427	0,08042	0,08042	26,77		0	2.991	0,08042	0,08042	48,57		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.081	0,08042	0,08042	69,81		0	9.982	0,08042	0,08042	14,55
P	S	01337	0	0	0,08042	0,08042	-	01338	0	0	0,08042	0,08042	-	01339	0	9.780	0,08042	0,08042	14,85
	I		-40	59.114	0,08042	0,08042	2,46		78	32.887	0,08042	0,08042	4,42		0	904	0,08042	0,08042	NS
S	S		-1.096	908	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		1.040	15.909	0,08042	0,08042	9,12		8	15.345	0,08042	0,08042	9,47		0	6.170	0,08042	0,08042	23,55
P	S	01340	0	19.616	0,08042	0,08042	7,41	01341	0	21.486	0,08042	0,08042	6,76	01342	0	17.531	0,08042	0,08042	8,29
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	3.565	0,08042	0,08042	40,75		0	4.744	0,08042	0,08042	30,62		0	3.812	0,08042	0,08042	38,11
	I		0	745	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	633	0,08042	0,08042	NS
P	S	01343	-3	9.301	0,08042	0,08042	15,62	01344	0	0	0,08042	0,08042	-	01345	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		6	783	0,08042	0,08042	NS		123	26.411	0,08042	0,08042	5,50		485	31.769	0,08042	0,08042	4,57
S	S		-1	160	0,08042	0,08042	NS		-757	13.821	0,08042	0,08042	10,52		716	12.457	0,08042	0,08042	11,65
	I		-2	5.197	0,08042	0,08042	27,95		509	29.928	0,08042	0,08042	4,85		-482	31.629	0,08042	0,08042	4,60
P	S	01346	0	0	0,08042	0,08042	-	01347	0	0	0,08042	0,08042	-	01348	341	3.993	0,08042	0,08042	36,36
	I		0	6.129	0,08042	0,08042	23,70		-4	5.414	0,08042	0,08042	26,83		-326	21.374	0,08042	0,08042	6,80
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		-8	9.153	0,08042	0,08042	15,87		-261	18.914	0,08042	0,08042	7,68
	I		1	8.656	0,08042	0,08042	16,78		-1	6.933	0,08042	0,08042	20,95		244	16.340	0,08042	0,08042	8,89
P	S	01349	6.437	61.538	0,08042	0,08042	2,34	01350	18.888	73.437	0,08042	0,08042	1,92	01351	-467	40.227	0,08042	0,08042	3,61
	I		-5.985	66.086	0,08042	0,08042	2,22		-20.867	73.439	0,08042	0,08042	2,04		545	18.273	0,08042	0,08042	7,94
S	S		-13.171	31.034	0,08042	0,08042	4,78		663	19.093	0,08042	0,08042	7,60		509	12.718	0,08042	0,08042	11,41
	I		10.714	31.766	0,08042	0,08042	4,50		-231	26.074	0,08042	0,08042	5,57		-595	14.015	0,08042	0,08042	10,38
P	S	01352	-7	23.754	0,08042	0,08042	6,12	01353	0	12.149	0,08042	0,08042	11,96	01354	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		29	8.434	0,08042	0,08042	17,22
S	S		7	7.995	0,08042	0,08042	18,17		-1	4.508	0,08042	0,08042	32,23		-8	4.727	0,08042	0,08042	30,73
	I		-9	5.979	0,08042	0,08042	24,30		1	1.538	0,08042	0,08042	94,46		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01355	0	0	0,08042	0,08042	-	01356	0	0	0,08042	0,08042	-	01357	0	9.207	0,08042	0,08042	15,78
	I		6	30.407	0,08042	0,08042	4,78		-13	13.014	0,08042	0,08042	11,16		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-7	7.629	0,08042	0,08042	19,04		16	5.512	0,08042	0,08042	26,36		-1	3.383	0,08042	0,08042	42,94
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01358	0	20.51	0,080	0,080	7,08	01359	0	23.19	0,080	0,080	6,26	01360	0	18.43	0,080	0,080	7,88

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	2 0	42 0,08042	42 0,08042	-		0	9 0	42 0,08042	42 0,08042	-		0	8 0	42 0,08042	42 0,08042	-
S	S		0	3.936	0,08042	0,08042	36,91		0	4.323	0,08042	0,08042	33,61		0	3.545	0,08042	0,08042	40,98
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01361	0	6.543	0,08042	0,08042	22,20	01362	0	0	0,08042	0,08042	-	01363	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	2.756	0,08042	0,08042	52,71		-6	25.166	0,08042	0,08042	5,77		6	31.467	0,08042	0,08042	4,62
S	S		0	3.051	0,08042	0,08042	47,62		7	6.023	0,08042	0,08042	24,12		-6	6.933	0,08042	0,08042	20,95
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01364	0	3.887	0,08042	0,08042	37,38	01365	0	16.060	0,08042	0,08042	9,05	01366	0	23.631	0,08042	0,08042	6,15
	I		0	8.085	0,08042	0,08042	17,97		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		1	3.610	0,08042	0,08042	40,24		0	3.470	0,08042	0,08042	41,87		0	4.597	0,08042	0,08042	31,60
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01367	0	23.610	0,08042	0,08042	6,15	01368	0	15.855	0,08042	0,08042	9,16	01369	0	2.009	0,08042	0,08042	72,31
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	7.127	0,08042	0,08042	20,38
S	S		0	4.813	0,08042	0,08042	30,18		0	4.385	0,08042	0,08042	33,13		0	4.741	0,08042	0,08042	30,64
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01370	0	0	0,08042	0,08042	-	01371	0	0	0,08042	0,08042	-	01372	0	6.498	0,08042	0,08042	22,36
	I		-12	32.094	0,08042	0,08042	4,53		12	24.375	0,08042	0,08042	5,96		0	1.573	0,08042	0,08042	92,36
S	S		16	8.542	0,08042	0,08042	17,01		-13	7.522	0,08042	0,08042	19,31		0	4.076	0,08042	0,08042	35,64
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01373	0	19.320	0,08042	0,08042	7,52	01374	0	24.429	0,08042	0,08042	5,95	01375	0	22.469	0,08042	0,08042	6,47
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	5.039	0,08042	0,08042	28,83		0	5.921	0,08042	0,08042	24,54		0	6.337	0,08042	0,08042	22,93
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01376	0	12.259	0,08042	0,08042	11,85	01377	0	0	0,08042	0,08042	-	01378	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		6	12.133	0,08042	0,08042	11,97		0	32.682	0,08042	0,08042	4,45
S	S		0	6.946	0,08042	0,08042	20,92		9	9.023	0,08042	0,08042	16,10		0	12.200	0,08042	0,08042	11,91
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01379	0	0	0,08042	0,08042	-	01380	0	10.551	0,08042	0,08042	13,77	01381	0	21.663	0,08042	0,08042	6,71
	I		0	16.083	0,08042	0,08042	9,03		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		1	9.377	0,08042	0,08042	15,49		0	6.508	0,08042	0,08042	22,32		0	6.345	0,08042	0,08042	22,90
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01382	0	24.694	0,08042	0,08042	5,88	01383	0	20.258	0,08042	0,08042	7,17	01384	0	8.743	0,08042	0,08042	16,62
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	628	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	6.677	0,08042	0,08042	21,76		0	7.054	0,08042	0,08042	20,60		0	8.015	0,08042	0,08042	18,13
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01385	0	0	0,08042	0,08042	-	01386	0	0	0,08042	0,08042	-	01387	0	2.066	0,08042	0,08042	70,32
	I		-4	19.712	0,08042	0,08042	7,37		4	30.162	0,08042	0,08042	4,82		0	9.294	0,08042	0,08042	15,63
S	S		5	10.512	0,08042	0,08042	13,82		-5	11.872	0,08042	0,08042	12,24		0	8.368	0,08042	0,08042	17,36
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01388	0	12.873	0,08042	0,08042	11,29	01389	0	19.641	0,08042	0,08042	7,40	01390	0	18.605	0,08042	0,08042	7,81
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	6.564	0,08042	0,08042	22,13		0	6.065	0,08042	0,08042	23,95		0	5.607	0,08042	0,08042	25,91

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01391	0	11.519	0,08042	0,08042	12,61	01392	0	3.398	0,08042	0,08042	42,75	01393	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		1	7.183	0,08042	0,08042	20,23		0	18.613	0,08042	0,08042	7,81
S	S		0	4.592	0,08042	0,08042	31,64		2	4.502	0,08042	0,08042	32,27		0	6.066	0,08042	0,08042	23,95
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01394	0	0	0,08042	0,08042	-	01395	0	0	0,08042	0,08042	-	01396	-3	2.069	0,08042	0,08042	70,22
	I		-1	10.820	0,08042	0,08042	13,43		0	2.126	0,08042	0,08042	68,33		-15	13.325	0,08042	0,08042	10,90
S	S		-2	3.411	0,08042	0,08042	42,59		0	1.810	0,08042	0,08042	80,26		-60	13.560	0,08042	0,08042	10,71
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.012	0,08042	0,08042	72,21		82	8.383	0,08042	0,08042	17,33
P	S	01397	3.835	19.905	0,08042	0,08042	7,26	01398	8.828	50.501	0,08042	0,08042	2,84	01399	4	29.462	0,08042	0,08042	4,93
	I		-3.861	28.303	0,08042	0,08042	5,16		-8.851	37.140	0,08042	0,08042	3,96		-4	5.571	0,08042	0,08042	26,08
S	S		-1.940	20.555	0,08042	0,08042	7,09		1.016	13.767	0,08042	0,08042	10,54		-2	9.198	0,08042	0,08042	15,79
	I		1.859	20.278	0,08042	0,08042	7,14		-908	16.657	0,08042	0,08042	8,73		2	7.681	0,08042	0,08042	18,91
P	S	01400	0	16.337	0,08042	0,08042	8,89	01401	17	4.837	0,08042	0,08042	30,03	01402	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		162	20.021	0,08042	0,08042	7,25
S	S		0	5.063	0,08042	0,08042	28,69		6	3.059	0,08042	0,08042	47,49		-130	6.407	0,08042	0,08042	22,68
	I		0	1.740	0,08042	0,08042	83,49		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01403	0	0	0,08042	0,08042	-	01404	223	3.140	0,08042	0,08042	46,25	01405	1	14.998	0,08042	0,08042	9,69
	I		-204	24.106	0,08042	0,08042	6,03		-175	2.891	0,08042	0,08042	50,27		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		164	7.163	0,08042	0,08042	20,28		-45	3.861	0,08042	0,08042	37,63		-1	3.869	0,08042	0,08042	37,55
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01406	0	20.816	0,08042	0,08042	6,98	01407	0	20.064	0,08042	0,08042	7,24	01408	-1	12.748	0,08042	0,08042	11,40
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	4.268	0,08042	0,08042	34,04		0	4.079	0,08042	0,08042	35,62		0	3.284	0,08042	0,08042	44,24
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01409	0	0	0,08042	0,08042	-	01410	0	0	0,08042	0,08042	-	01411	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		18	10.709	0,08042	0,08042	13,57		-6	34.430	0,08042	0,08042	4,22		-7	21.164	0,08042	0,08042	6,86
S	S		60	3.745	0,08042	0,08042	38,79		-65	6.262	0,08042	0,08042	23,20		24	5.249	0,08042	0,08042	27,68
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-27	225	0,08042	0,08042	NS
P	S	01412	0	8.678	0,08042	0,08042	16,74	01413	0	19.506	0,08042	0,08042	7,45	01414	0	22.645	0,08042	0,08042	6,42
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	3.323	0,08042	0,08042	43,72		0	4.084	0,08042	0,08042	35,57		0	4.739	0,08042	0,08042	30,66
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01415	0	19.391	0,08042	0,08042	7,49	01416	0	9.067	0,08042	0,08042	16,02	01417	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-22	16.365	0,08042	0,08042	8,88
S	S		0	5.390	0,08042	0,08042	26,95		0	6.789	0,08042	0,08042	21,40		-26	12.083	0,08042	0,08042	12,02
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		35	1.363	0,08042	0,08042	NS
P	S	01418	0	0	0,08042	0,08042	-	01419	-13	426	0,08042	0,08042	NS	01420	0	12.434	0,08042	0,08042	11,68
	I		2	32.057	0,08042	0,08042	4,53		11	10.827	0,08042	0,08042	13,42		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		98	14.699	0,08042	0,08042	9,88		-71	10.281	0,08042	0,08042	14,13		-1	7.045	0,08042	0,08042	20,62
	I		-100	1.572	0,08042	0,08042	92,43		72	811	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01421	0	21.414	0,08042	0,08042	6,78	01422	0	22.765	0,08042	0,08042	6,38	01423	0	17.402	0,08042	0,08042	8,35
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					42	42					42	42					42	42	
S	S		0	6.486	0,080	0,080	22,40		0	6.687	0,080	0,080	21,73		0	7.470	0,080	0,080	19,45
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	01424	5	6.291	0,080	0,080	23,09	01425	0	0	0,080	0,080	-	01426	0	0	0,080	0,080	-
	I		-5	3.225	0,080	0,080	45,05		2	24.131	0,080	0,080	6,02		-1	25.769	0,080	0,080	5,64
S	S		-8	10.000	0,080	0,080	14,53		-52	17.782	0,080	0,080	8,17		45	18.244	0,080	0,080	7,96
	I		8	1.741	0,080	0,080	83,44		50	5.279	0,080	0,080	27,52		-43	5.038	0,080	0,080	28,84
P	S	01427	0	5.438	0,080	0,080	26,72	01428	0	16.358	0,080	0,080	8,88	01429	0	22.709	0,080	0,080	6,40
	I		-1	5.293	0,080	0,080	27,45		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		15	10.898	0,080	0,080	13,33		0	8.216	0,080	0,080	17,68		0	7.436	0,080	0,080	19,54
	I		-15	1.335	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	01430	0	22.005	0,080	0,080	6,60	01431	0	13.576	0,080	0,080	10,70	01432	-49	1.514	0,080	0,080	95,96
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		47	9.946	0,080	0,080	14,61
S	S		0	7.626	0,080	0,080	19,05		1	9.071	0,080	0,080	16,02		73	13.995	0,080	0,080	10,38
	I		0	0	0,080	0,080	-		-1	1.298	0,080	0,080	NS		-70	4.063	0,080	0,080	35,76
P	S	01433	0	0	0,080	0,080	-	01434	0	0	0,080	0,080	-	01435	0	8.055	0,080	0,080	18,04
	I		-19	30.823	0,080	0,080	4,71		-1	18.492	0,080	0,080	7,86		0	0	0,080	0,080	-
S	S		-95	20.140	0,080	0,080	7,21		22	17.406	0,080	0,080	8,35		0	10.607	0,080	0,080	13,70
	I		92	6.480	0,080	0,080	22,42		-21	5.630	0,080	0,080	25,81		0	2.322	0,080	0,080	62,57
P	S	01436	0	16.647	0,080	0,080	8,73	01437	0	18.669	0,080	0,080	7,78	01438	0	14.948	0,080	0,080	9,72
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	7.876	0,080	0,080	18,45		0	6.928	0,080	0,080	20,97		0	7.016	0,080	0,080	20,71
	I		0	497	0,080	0,080	NS		0	293	0,080	0,080	NS		0	1.362	0,080	0,080	NS
P	S	01439	9	7.949	0,080	0,080	18,28	01440	0	0	0,080	0,080	-	01441	0	0	0,080	0,080	-
	I		-8	859	0,080	0,080	NS		7	11.382	0,080	0,080	12,76		-4	16.382	0,080	0,080	8,87
S	S		-13	9.166	0,080	0,080	15,85		-52	17.374	0,080	0,080	8,36		52	17.380	0,080	0,080	8,36
	I		12	3.985	0,080	0,080	36,46		48	10.823	0,080	0,080	13,42		-49	11.556	0,080	0,080	12,57
P	S	01442	0	0	0,080	0,080	-	01443	-2	4.074	0,080	0,080	35,66	01444	0	0	0,080	0,080	-
	I		-7	5.418	0,080	0,080	26,81		-9	9.644	0,080	0,080	15,06		370	25.279	0,080	0,080	5,74
S	S		10	8.278	0,080	0,080	17,55		-24	8.310	0,080	0,080	17,48		0	0	0,080	0,080	-
	I		-10	6.198	0,080	0,080	23,44		207	15.968	0,080	0,080	9,10		-443	22.617	0,080	0,080	6,43
P	S	01445	504	25.349	0,080	0,080	5,73	01446	-6.890	19.488	0,080	0,080	7,53	01447	182	28.911	0,080	0,080	5,02
	I		-518	31.703	0,080	0,080	4,59		6.845	17.424	0,080	0,080	8,25		-181	10.151	0,080	0,080	14,32
S	S		19.672	9.529	0,080	0,080	14,79		-2.940	7.297	0,080	0,080	20,00		-135	4.647	0,080	0,080	31,27
	I		-19.798	21.506	0,080	0,080	6,96		3.032	15.155	0,080	0,080	9,54		135	5.061	0,080	0,080	28,70
P	S	01448	2	20.917	0,080	0,080	6,95	01449	0	11.136	0,080	0,080	13,05	01450	-421	1.453	0,080	0,080	NS
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		539	7.849	0,080	0,080	18,49
S	S		-3	2.861	0,080	0,080	50,78		0	991	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-
	I		3	1.179	0,080	0,080	NS		0	1.964	0,080	0,080	73,97		-1.305	9.426	0,080	0,080	15,44
P	S	01451	0	0	0,080	0,080	-	01452	0	0	0,080	0,080	-	01453	0	9.403	0,080	0,080	15,45
	I		-64	60.955	0,080	0,080	2,38		638	14.260	0,080	0,080	10,18		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		1	1.137	0,080	0,080	NS
	I		485	32.892	0,080	0,080	4,41		1.351	12.129	0,080	0,080	11,95		-1	2.240	0,080	0,080	64,86

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
P	S	01454	0	17.683	0,08042	0,08042	8,22	01455	0	19.574	0,08042	0,08042	7,42	01456	0	16.301	0,08042	0,08042	8,91
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	2.663	0,08042	0,08042	54,55		0	3.105	0,08042	0,08042	46,79		0	2.420	0,08042	0,08042	60,03
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01457	0	8.587	0,08042	0,08042	16,92	01458	0	0	0,08042	0,08042	-	01459	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	2.458	0,08042	0,08042	59,10		-153	34.591	0,08042	0,08042	4,20		-249	66.437	0,08042	0,08042	2,19
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	5.462	0,08042	0,08042	26,60		29	28.121	0,08042	0,08042	5,17		344	39.163	0,08042	0,08042	3,71
P	S	01460	-4	6.236	0,08042	0,08042	23,30	01461	0	14.818	0,08042	0,08042	9,80	01462	0	20.524	0,08042	0,08042	7,08
	I		3	7.811	0,08042	0,08042	18,60		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.253	0,08042	0,08042	64,48		0	3.632	0,08042	0,08042	40,00
	I		-11	11.129	0,08042	0,08042	13,05		0	998	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01463	0	20.609	0,08042	0,08042	7,05	01464	0	14.756	0,08042	0,08042	9,85	01465	-9	4.517	0,08042	0,08042	32,16
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		10	7.807	0,08042	0,08042	18,61
S	S		0	4.282	0,08042	0,08042	33,93		1	3.590	0,08042	0,08042	40,47		76	275	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-1	1.155	0,08042	0,08042	NS		-77	8.441	0,08042	0,08042	17,21
P	S	01466	0	0	0,08042	0,08042	-	01467	0	0	0,08042	0,08042	-	01468	0	8.512	0,08042	0,08042	17,07
	I		21	50.027	0,08042	0,08042	2,90		-1.003	33.070	0,08042	0,08042	4,40		0	1.476	0,08042	0,08042	98,43
S	S		-960	5.481	0,08042	0,08042	26,54		282	460	0,08042	0,08042	NS		1	3.754	0,08042	0,08042	38,70
	I		981	40.017	0,08042	0,08042	3,62		-288	27.682	0,08042	0,08042	5,25		-1	6.657	0,08042	0,08042	21,82
P	S	01469	0	17.946	0,08042	0,08042	8,10	01470	0	21.979	0,08042	0,08042	6,61	01471	0	20.332	0,08042	0,08042	7,15
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	5.621	0,08042	0,08042	25,85		0	6.034	0,08042	0,08042	24,08		0	5.776	0,08042	0,08042	25,15
	I		0	1.262	0,08042	0,08042	NS		0	246	0,08042	0,08042	NS		0	882	0,08042	0,08042	NS
P	S	01472	0	11.660	0,08042	0,08042	12,46	01473	19	1.925	0,08042	0,08042	75,47	01474	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-5	14.813	0,08042	0,08042	9,81		0	65.526	0,08042	0,08042	2,22
S	S		0	4.406	0,08042	0,08042	32,97		-422	4.974	0,08042	0,08042	29,23		18	22.595	0,08042	0,08042	6,43
	I		0	4.673	0,08042	0,08042	31,09		405	19.304	0,08042	0,08042	7,52		-17	61.752	0,08042	0,08042	2,35
P	S	01475	213	174	0,08042	0,08042	NS	01476	0	11.799	0,08042	0,08042	12,31	01477	0	20.188	0,08042	0,08042	7,20
	I		-226	13.636	0,08042	0,08042	10,66		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		426	6.298	0,08042	0,08042	23,05		0	6.127	0,08042	0,08042	23,71		0	6.870	0,08042	0,08042	21,15
	I		-408	19.054	0,08042	0,08042	7,63		0	5.106	0,08042	0,08042	28,45		0	1.051	0,08042	0,08042	NS
P	S	01478	0	22.269	0,08042	0,08042	6,52	01479	0	18.628	0,08042	0,08042	7,80	01480	1	8.560	0,08042	0,08042	16,97
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-1	489	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	6.791	0,08042	0,08042	21,39		0	6.062	0,08042	0,08042	23,97		-1	3.994	0,08042	0,08042	36,37
	I		0	526	0,08042	0,08042	NS		0	1.797	0,08042	0,08042	80,84		1	8.117	0,08042	0,08042	17,90
P	S	01481	0	0	0,08042	0,08042	-	01482	0	0	0,08042	0,08042	-	01483	-2	3.643	0,08042	0,08042	39,88
	I		-52	35.441	0,08042	0,08042	4,10		-46	51.690	0,08042	0,08042	2,81		4	7.549	0,08042	0,08042	19,24
S	S		-232	1.416	0,08042	0,08042	NS		977	18.002	0,08042	0,08042	8,06		-50	4.678	0,08042	0,08042	31,06
	I		225	32.722	0,08042	0,08042	4,44		-943	54.600	0,08042	0,08042	2,66		48	12.937	0,08042	0,08042	11,23
P	S	01484	1	14.187	0,08042	0,08042	10,24	01485	0	18.074	0,08042	0,08042	8,04	01486	0	17.602	0,08042	0,08042	8,25
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-1	6.608	0,080	0,080	21,9		0	6.938	0,080	0,080	20,9		0	6.687	0,080	0,080	21,73

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		1	3.652	42 0,080 42	42 0,080 42	9 39,78		0	1.763	42 0,080 42	42 0,080 42	4 82,40		0	2.333	42 0,080 42	42 0,080 42	62,27
P	S	01487	0	12.035	0,080 42	0,080 42	12,07	01488	30	6.872	0,080 42	0,080 42	21,14	01489	0	587	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		-5	8.892	0,080 42	0,080 42	16,34		0	51.362	0,080 42	0,080 42	2,83
S	S		0	6.559	0,080 42	0,080 42	22,15		-452	13.128	0,080 42	0,080 42	11,07		-2	46.317	0,080 42	0,080 42	3,14
	I		0	5.435	0,080 42	0,080 42	26,73		420	20.427	0,080 42	0,080 42	7,11		2	69.259	0,080 42	0,080 42	2,10
P	S	01490	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01491	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01492	-10	9.404	0,080 42	0,080 42	15,45
	I		-429	12.269	0,080 42	0,080 42	11,85		0	1.466	0,080 42	0,080 42	99,10		73	29.421	0,080 42	0,080 42	4,94
S	S		451	13.026	0,080 42	0,080 42	11,15		0	6.749	0,080 42	0,080 42	21,53		-533	7.744	0,080 42	0,080 42	18,78
	I		-420	22.474	0,080 42	0,080 42	6,47		0	10.057	0,080 42	0,080 42	14,45		415	24.466	0,080 42	0,080 42	5,93
P	S	01493	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01494	-887	5.087	0,080 42	0,080 42	28,60	01495	-529	18.632	0,080 42	0,080 42	7,80
	I		-198	9.891	0,080 42	0,080 42	14,69		893	3.182	0,080 42	0,080 42	45,59		525	6.094	0,080 42	0,080 42	23,82
S	S		63	1.697	0,080 42	0,080 42	85,60		-374	1.098	0,080 42	0,080 42	NS		-126	942	0,080 42	0,080 42	NS
	I		-71	17.018	0,080 42	0,080 42	8,54		368	4.998	0,080 42	0,080 42	29,05		130	1.482	0,080 42	0,080 42	98,01
P	S	01496	-5	20.271	0,080 42	0,080 42	7,17	01497	0	14.152	0,080 42	0,080 42	10,27	01498	-17	3.865	0,080 42	0,080 42	37,59
	I		5	1.252	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-		24	547	0,080 42	0,080 42	NS
S	S		-5	1.102	0,080 42	0,080 42	NS		0	450	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		5	992	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.678	0,080 42	0,080 42	86,58		-20	8.002	0,080 42	0,080 42	18,16
P	S	01499	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01500	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01501	-225	3.410	0,080 42	0,080 42	42,62
	I		-1.128	37.439	0,080 42	0,080 42	3,89		-1.617	41.546	0,080 42	0,080 42	3,51		176	3.684	0,080 42	0,080 42	39,42
S	S		-2.595	1.156	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		3.940	28.912	0,080 42	0,080 42	4,99		-867	31.034	0,080 42	0,080 42	4,69		39	8.085	0,080 42	0,080 42	17,97
P	S	01502	-1	12.978	0,080 42	0,080 42	11,19	01503	0	17.442	0,080 42	0,080 42	8,33	01504	0	16.857	0,080 42	0,080 42	8,62
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		3	139	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.342	0,080 42	0,080 42	NS		0	974	0,080 42	0,080 42	NS
	I		-3	1.327	0,080 42	0,080 42	NS		0	228	0,080 42	0,080 42	NS		0	255	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	01505	1	11.958	0,080 42	0,080 42	12,15	01506	13	94	0,080 42	0,080 42	NS	01507	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		-18	12.497	0,080 42	0,080 42	11,63		-743	57.880	0,080 42	0,080 42	2,51
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	2.658	0,080 42	0,080 42	54,66		-41	13.316	0,080 42	0,080 42	10,91		299	39.323	0,080 42	0,080 42	3,69
P	S	01508	-522	3.132	0,080 42	0,080 42	46,42	01509	0	9.041	0,080 42	0,080 42	16,07	01510	0	16.802	0,080 42	0,080 42	8,65
	I		468	23.856	0,080 42	0,080 42	6,09		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	252	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.370	0,080 42	0,080 42	NS
	I		-508	18.666	0,080 42	0,080 42	7,79		0	5.928	0,080 42	0,080 42	24,51		0	963	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	01511	0	19.499	0,080 42	0,080 42	7,45	01512	0	17.255	0,080 42	0,080 42	8,42	01513	0	10.026	0,080 42	0,080 42	14,49
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	2.484	0,080 42	0,080 42	58,49		0	2.163	0,080 42	0,080 42	67,16		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	598	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.183	0,080 42	0,080 42	NS		0	5.158	0,080 42	0,080 42	28,17
P	S	01514	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01515	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01516	60	1.258	0,080 42	0,080 42	NS
	I		58	26.139	0,080 42	0,080 42	5,56		1.629	81.461	0,080 42	0,080 42	1,78		-58	12.572	0,080 42	0,080 42	11,56
S	S		-1.117	3.022	0,080 42	0,080 42	48,16		870	9.053	0,080 42	0,080 42	16,03		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		1.093	30.779	0,080 42	0,080 42	4,71		-851	73.224	0,080 42	0,080 42	1,99		-1	13.746	0,080 42	0,080 42	10,57
P	S	01517	-1	14.139	0,080 42	0,080 42	10,27	01518	0	20.091	0,080 42	0,080 42	7,23	01519	0	20.661	0,080 42	0,080 42	7,03

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		1	1.302	0,08042	0,08042	NS		0	3.990	0,08042	0,08042	36,41		0	4.086	0,08042	0,08042	35,56
	I		-1	3.609	0,08042	0,08042	40,25		0	1.859	0,08042	0,08042	78,15		0	1.674	0,08042	0,08042	86,78
P	S	01520	0	16.604	0,08042	0,08042	8,75	01521	-5	6.020	0,08042	0,08042	24,13	01522	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		5	3.871	0,08042	0,08042	37,53		-123	63.268	0,08042	0,08042	2,30
S	S		0	2.201	0,08042	0,08042	66,01		0	0	0,08042	0,08042	-		-1.077	12.782	0,08042	0,08042	11,38
	I		0	2.687	0,08042	0,08042	54,07		0	8.907	0,08042	0,08042	16,31		1.123	60.413	0,08042	0,08042	2,40
P	S	01523	0	0	0,08042	0,08042	-	01524	0	6.718	0,08042	0,08042	21,63	01525	0	17.585	0,08042	0,08042	8,26
	I		114	55.121	0,08042	0,08042	2,64		1	4.906	0,08042	0,08042	29,61		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		1.344	8.616	0,08042	0,08042	16,83		0	0	0,08042	0,08042	-		0	3.384	0,08042	0,08042	42,93
	I		-1.390	54.901	0,08042	0,08042	2,65		-11	8.015	0,08042	0,08042	18,13		0	3.082	0,08042	0,08042	47,14
P	S	01526	0	21.386	0,08042	0,08042	6,79	01527	0	20.253	0,08042	0,08042	7,17	01528	1	13.921	0,08042	0,08042	10,44
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	4.815	0,08042	0,08042	30,17		0	4.307	0,08042	0,08042	33,73		-1	872	0,08042	0,08042	NS
	I		0	1.936	0,08042	0,08042	75,04		0	2.077	0,08042	0,08042	69,95		1	3.929	0,08042	0,08042	36,98
P	S	01529	5	1.777	0,08042	0,08042	81,75	01530	0	0	0,08042	0,08042	-	01531	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-3	13.514	0,08042	0,08042	10,75		-1.354	97.390	0,08042	0,08042	1,49		191	22.452	0,08042	0,08042	6,47
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		-663	21.812	0,08042	0,08042	6,67		1.283	2.105	0,08042	0,08042	68,88
	I		-75	16.495	0,08042	0,08042	8,81		686	90.542	0,08042	0,08042	1,60		-1.320	30.352	0,08042	0,08042	4,80
P	S	01532	0	11.350	0,08042	0,08042	12,80	01533	0	19.480	0,08042	0,08042	7,46	01534	0	20.786	0,08042	0,08042	6,99
	I		0	1.559	0,08042	0,08042	93,19		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	4.562	0,08042	0,08042	31,85		0	5.156	0,08042	0,08042	28,18
	I		0	5.353	0,08042	0,08042	27,14		0	3.163	0,08042	0,08042	45,93		0	2.958	0,08042	0,08042	49,11
P	S	01535	0	17.785	0,08042	0,08042	8,17	01536	-9	8.439	0,08042	0,08042	17,22	01537	106	21.483	0,08042	0,08042	6,76
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		8	1.812	0,08042	0,08042	80,17		-114	51.470	0,08042	0,08042	2,82
S	S		0	3.738	0,08042	0,08042	38,87		0	0	0,08042	0,08042	-		-1.124	34.706	0,08042	0,08042	4,19
	I		0	3.217	0,08042	0,08042	45,16		13	4.325	0,08042	0,08042	33,59		1.208	58.876	0,08042	0,08042	2,46
P	S	01538	-135	10.893	0,08042	0,08042	13,34	01539	0	0	0,08042	0,08042	-	01540	0	863	0,08042	0,08042	NS
	I		143	53.888	0,08042	0,08042	2,70		1	5.590	0,08042	0,08042	25,99		1	6.936	0,08042	0,08042	20,95
S	S		1.393	29.565	0,08042	0,08042	4,90		0	0	0,08042	0,08042	-		-8	960	0,08042	0,08042	NS
	I		-1.476	57.441	0,08042	0,08042	2,53		-1	8.184	0,08042	0,08042	17,75		6	2.744	0,08042	0,08042	52,94
P	S	01541	5	431	0,08042	0,08042	NS	01542	-8	615	0,08042	0,08042	NS	01543	4	8.704	0,08042	0,08042	16,69
	I		-16	13.795	0,08042	0,08042	10,53		19	3.933	0,08042	0,08042	36,94		-4	1.328	0,08042	0,08042	NS
S	S		71	886	0,08042	0,08042	NS		-54	993	0,08042	0,08042	NS		-4	96	0,08042	0,08042	NS
	I		-59	2.475	0,08042	0,08042	58,70		42	2.121	0,08042	0,08042	68,49		4	814	0,08042	0,08042	NS
P	S	01544	-6	17.133	0,08042	0,08042	8,48	01545	0	14.637	0,08042	0,08042	9,93	01546	0	7.479	0,08042	0,08042	19,42
	I		6	2.072	0,08042	0,08042	70,11		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-7	630	0,08042	0,08042	NS		0	739	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		7	1.310	0,08042	0,08042	NS		0	1.563	0,08042	0,08042	92,95		0	1.529	0,08042	0,08042	95,01
P	S	01547	0	0	0,08042	0,08042	-	01548	0	0	0,08042	0,08042	-	01549	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		2	11.318	0,08042	0,08042	12,84		-13	26.715	0,08042	0,08042	5,44		-36	13.403	0,08042	0,08042	10,84
S	S		2	622	0,08042	0,08042	NS		-28	769	0,08042	0,08042	NS		-4	221	0,08042	0,08042	NS
	I		-3	3.441	0,080	0,080	42,2		43	3.921	0,080	0,080	37,0		-10	3.066	0,080	0,080	47,38

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					42	42	2				42	42	5				42	42	
P	S	01550	-1	7.078	0,080	0,080	20,53	01551	0	14.488	0,080	0,080	10,03	01552	0	16.207	0,080	0,080	8,96
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	0	0,080	0,080	-		0	115	0,080	0,080	NS		0	189	0,080	0,080	NS
	I		1	1.765	0,080	0,080	82,31		0	784	0,080	0,080	NS		0	974	0,080	0,080	NS
P	S	01553	0	13.127	0,080	0,080	11,07	01554	0	4.164	0,080	0,080	34,89	01555	0	0	0,080	0,080	-
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	3.860	0,080	0,080	37,64		-16	21.857	0,080	0,080	6,65
S	S		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		-20	1.290	0,080	0,080	NS
	I		0	816	0,080	0,080	NS		0	1.505	0,080	0,080	96,53		18	3.252	0,080	0,080	44,67
P	S	01556	0	0	0,080	0,080	-	01557	4	4.314	0,080	0,080	33,68	01558	0	12.217	0,080	0,080	11,89
	I		24	28.485	0,080	0,080	5,10		-3	9.445	0,080	0,080	15,38		0	0	0,080	0,080	-
S	S		38	698	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
	I		-35	3.096	0,080	0,080	46,93		9	2.540	0,080	0,080	57,20		0	1.513	0,080	0,080	96,02
P	S	01559	0	17.796	0,080	0,080	8,16	01560	0	18.531	0,080	0,080	7,84	01561	1	13.183	0,080	0,080	11,02
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	741	0,080	0,080	NS		0	829	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-
	I		0	985	0,080	0,080	NS		0	1.329	0,080	0,080	NS		1	1.257	0,080	0,080	NS
P	S	01562	8	3.179	0,080	0,080	45,70	01563	0	0	0,080	0,080	-	01564	0	0	0,080	0,080	-
	I		-9	10.587	0,080	0,080	13,72		-131	38.667	0,080	0,080	3,76		87	30.558	0,080	0,080	4,75
S	S		0	0	0,080	0,080	-		-144	3.623	0,080	0,080	40,11		96	3.018	0,080	0,080	48,13
	I		-48	2.599	0,080	0,080	55,90		141	7.837	0,080	0,080	18,53		-94	6.909	0,080	0,080	21,03
P	S	01565	0	6.467	0,080	0,080	22,46	01566	0	18.340	0,080	0,080	7,92	01567	0	22.025	0,080	0,080	6,60
	I		0	3.868	0,080	0,080	37,56		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	0	0,080	0,080	-		0	1.156	0,080	0,080	NS		0	1.870	0,080	0,080	77,69
	I		0	2.478	0,080	0,080	58,63		0	1.973	0,080	0,080	73,63		0	1.606	0,080	0,080	90,46
P	S	01568	0	19.714	0,080	0,080	7,37	01569	0	10.268	0,080	0,080	14,15	01570	5	1.117	0,080	0,080	NS
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		-5	21.254	0,080	0,080	6,84
S	S		0	1.359	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-		-6	2.183	0,080	0,080	66,55
	I		0	1.843	0,080	0,080	78,83		0	1.950	0,080	0,080	74,50		6	5.788	0,080	0,080	25,10
P	S	01571	0	0	0,080	0,080	-	01572	0	0	0,080	0,080	-	01573	0	11.986	0,080	0,080	12,12
	I		5	40.983	0,080	0,080	3,54		1	17.949	0,080	0,080	8,09		0	741	0,080	0,080	NS
S	S		5	4.389	0,080	0,080	33,10		2	1.402	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-
	I		-5	9.179	0,080	0,080	15,83		-2	4.701	0,080	0,080	30,90		0	1.812	0,080	0,080	80,18
P	S	01574	0	21.165	0,080	0,080	6,86	01575	0	22.915	0,080	0,080	6,34	01576	0	18.444	0,080	0,080	7,88
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	1.925	0,080	0,080	75,47		0	2.169	0,080	0,080	66,98		0	1.121	0,080	0,080	NS
	I		0	2.127	0,080	0,080	68,30		0	1.807	0,080	0,080	80,40		0	2.075	0,080	0,080	70,01
P	S	01577	0	5.555	0,080	0,080	26,15	01578	63	2.348	0,080	0,080	61,87	01579	0	0	0,080	0,080	-
	I		0	2.761	0,080	0,080	52,62		-66	37.460	0,080	0,080	3,88		152	38.743	0,080	0,080	3,75
S	S		0	0	0,080	0,080	-		-69	5.398	0,080	0,080	26,92		128	5.190	0,080	0,080	27,99
	I		0	2.959	0,080	0,080	49,10		71	9.638	0,080	0,080	15,07		-133	9.611	0,080	0,080	15,12
P	S	01580	2	1.792	0,080	0,080	81,07	01581	-1	17.185	0,080	0,080	8,45	01582	0	22.420	0,080	0,080	6,48
	I		-3	9.511	0,080	0,080	15,27		1	1.756	0,080	0,080	82,73		0	0	0,080	0,080	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		1	998	0,08042	0,08042	NS		0	2.618	0,08042	0,08042	55,49
	I		31	2.105	0,08042	0,08042	69,01		-1	2.123	0,08042	0,08042	68,43		0	2.646	0,08042	0,08042	54,90
P	S	01583	0	21.624	0,08042	0,08042	6,72	01584	0	13.421	0,08042	0,08042	10,82	01585	3	9.759	0,08042	0,08042	14,89
	I		0	731	0,08042	0,08042	NS		0	1.253	0,08042	0,08042	NS		-4	15.448	0,08042	0,08042	9,40
S	S		0	2.237	0,08042	0,08042	64,94		0	0	0,08042	0,08042	-		-4	4.079	0,08042	0,08042	35,62
	I		0	2.316	0,08042	0,08042	62,73		0	1.531	0,08042	0,08042	94,89		4	6.615	0,08042	0,08042	21,96
P	S	01586	0	7.003	0,08042	0,08042	20,75	01587	-5	3.773	0,08042	0,08042	38,50						
	I		0	35.296	0,08042	0,08042	4,12		5	19.329	0,08042	0,08042	7,52						
S	S		0	6.454	0,08042	0,08042	22,51		5	2.761	0,08042	0,08042	52,62						
	I		0	9.621	0,08042	0,08042	15,10		-5	5.619	0,08042	0,08042	25,85						

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Pos Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
A_s Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
A_{df} Armatura disponibile per la flessione
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.

VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLU (Fondazione)

Platee - Taglio fuori piano allo SLU

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
Fondazione		**Platea 1**						
00023	P	122.235	1,64	200.396	0	0	0,00	0,00000
	S	75.068	2,67	200.411	0	0	0,00	0,00000
00055	P	64.072	3,40	217.642	0	0	0,00	0,00000
	S	44.711	4,87	217.642	0	0	0,00	0,00000
00057	P	81.583	2,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	56.616	3,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00068	P	78.063	2,57	200.385	0	0	0,00	0,00731
	S	208.277	1,03	1.200.566	214.358	0	2,50	0,05180
00069	P	98.726	2,03	200.385	0	0	0,00	0,00971
	S	230.155	1,24	1.200.572	284.689	0	2,50	0,06880
00070	P	83.386	2,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	159.489	1,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00071	P	114.913	1,74	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	173.546	1,15	200.389	0	0	0,00	0,00000
00072	P	101.853	1,97	200.385	0	0	0,00	0,00913
	S	243.035	1,18	1.200.566	287.067	0	2,50	0,06937
00073	P	125.242	1,74	217.660	0	0	0,00	0,04725
	S	223.081	1,07	1.200.566	239.519	0	2,50	0,05788
00074	P	99.492	2,19	217.643	0	0	0,00	0,00000
	S	155.003	1,40	217.644	0	0	0,00	0,00000
00075	P	138.988	1,57	217.652	0	0	0,00	0,00000
	S	157.177	1,38	217.655	0	0	0,00	0,00000
00076	P	123.106	1,77	217.679	0	0	0,00	0,00000
	S	122.750	1,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00077	P	123.549	1,76	217.642	0	0	0,00	0,00000
	S	112.703	1,93	217.651	0	0	0,00	0,00000
00080	P	227.742	1,05	1.200.566	239.969	0	2,50	0,05799
	S	142.754	1,52	217.644	0	0	0,00	0,00859
00081	P	124.259	1,75	217.642	0	0	0,00	0,00000
	S	20.046	10,86	217.642	0	0	0,00	0,00000
00082	P	63.490	3,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	175.271	1,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00083	P	126.247	1,72	217.654	0	0	0,00	0,00000
	S	184.969	1,18	217.642	0	0	0,00	0,00000
00084	P	144.110	1,51	217.646	0	0	0,00	0,04894
	S	86.164	2,53	217.650	0	0	0,00	0,00867
00085	P	105.264	1,90	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	51.249	3,91	200.405	0	0	0,00	0,00000
00086	P	141.192	1,67	235.692	0	0	0,00	0,07710
	S	131.147	1,75	229.383	0	0	0,00	0,00853
00087	P	95.692	2,39	228.284	0	0	0,00	0,00000
	S	116.152	1,97	228.284	0	0	0,00	0,00000
00088	P	118.368	1,99	235.586	0	0	0,00	0,05760
	S	232.022	1,02	235.586	0	0	2,50	0,05673
00089	P	88.974	2,57	228.284	0	0	0,00	0,00000
	S	157.937	1,45	228.283	0	0	0,00	0,00000
00090	P	132.580	1,64	217.642	0	0	0,00	0,01446
	S	291.428	1,09	1.200.569	317.784	0	2,50	0,07680
00091	P	75.144	2,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	58.294	3,44	200.404	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00092	P	137.176	1,79	245.252	0	0	0,00	0,06234
	S	131.281	1,79	235.593	0	0	0,00	0,05082
00102	P	110.978	1,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	108.124	1,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00105	P	8.011	25,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.401	5,70	201.629	0	0	0,00	0,00000
00106	P	33.551	5,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	104.434	1,93	201.597	0	0	0,00	0,00000
00107	P	87.372	2,49	217.642	0	0	0,00	0,00000
	S	94.762	2,30	217.646	0	0	0,00	0,00000
00108	P	4.544	44,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.702	42,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00109	P	8.545	23,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.522	12,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
00110	P	1.306	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.501	80,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00111	P	912	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.341	59,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00112	P	23.689	8,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.514	6,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00113	P	2.681	74,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.905	40,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00114	P	80.562	2,49	200.619	0	0	0,00	0,00000
	S	34.879	5,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
00115	P	99.114	2,03	200.780	0	0	0,00	0,00000
	S	25.393	7,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00142	P	79.327	2,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.367	10,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
00143	P	86.342	2,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.822	12,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00144	P	94.735	2,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.381	13,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
00151	P	32.929	6,13	201.773	0	0	0,00	0,00000
	S	68.090	2,96	201.501	0	0	0,00	0,00000
00152	P	45.581	4,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	104.758	1,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
00153	P	38.415	5,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	134.432	1,50	201.179	0	0	0,00	0,00000
00161	P	2.129	94,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.644	35,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00162	P	1.112	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.978	50,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00163	P	7.343	27,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.192	24,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00164	P	24.007	8,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.443	5,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00165	P	16.745	11,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.909	6,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
00166	P	7.505	26,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	43.409	4,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00167	P	6.860	29,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	69.776	2,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00168	P	20.054	9,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	66.616	3,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
00169	P	21.144	9,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	90.935	2,20	200.386	0	0	0,00	0,00000
00170	P	76.991	2,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	110.319	1,82	200.395	0	0	0,00	0,00000
00171	P	110.407	1,82	200.419	0	0	0,00	0,00000
	S	54.901	3,65	200.406	0	0	0,00	0,00000
00172	P	78.924	2,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	102.679	1,95	200.388	0	0	0,00	0,00000
00173	P	17.655	11,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	94.185	2,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00174	P	16.261	12,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	63.747	3,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00175	P	3.396	59,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	58.362	3,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00176	P	10.414	19,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.625	8,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00177	P	4.791	41,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.034	98,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00178	P	1.704	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.879	11,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00179	P	8.622	23,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.084	6,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00180	P	22.844	8,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.847	9,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00181	P	27.754	7,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.294	37,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00182	P	27.202	7,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.721	17,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00183	P	15.282	13,11	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	23.790	8,42	200.388	0	0	0,00	0,00000
00184	P	8.242	24,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.767	18,61	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00185	P	6.049	33,13	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	9.480	21,14	200.387	0	0	0,00	0,00000
00186	P	16.016	12,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.877	12,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00187	P	24.866	8,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.702	20,66	200.409	0	0	0,00	0,00000
00188	P	17.663	11,34	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	11.809	16,97	200.386	0	0	0,00	0,00000
00189	P	12.135	16,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.824	20,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00190	P	1.851	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	725	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00191	P	4.607	43,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.180	21,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
00192	P	6.986	28,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.498	80,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
00193	P	10.606	18,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.069	39,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00194	P	9.409	21,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.159	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00195	P	9.358	21,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.298	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00196	P	8.846	22,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	889	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00197	P	12.004	16,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.001	33,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00198	P	16.917	11,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	301	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00199	P	15.595	12,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.595	77,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
00200	P	18.101	11,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.369	37,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00201	P	18.323	10,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.951	40,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00202	P	13.095	15,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.493	21,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00203	P	3.191	62,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.168	32,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00204	P	10.566	18,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.055	16,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00205	P	8.208	24,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.978	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00206	P	11.864	16,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.752	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00207	P	5.215	38,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	291	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00208	P	2.561	78,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	882	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00209	P	3.158	63,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.608	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00210	P	2.951	67,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.353	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00211	P	6.925	28,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.015	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00212	P	10.829	18,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.550	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00213	P	5.474	36,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.086	64,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
00214	P	13.680	14,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.496	26,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00215	P	13.830	14,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.113	11,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00216	P	9.548	20,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.042	22,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00217	P	7.460	26,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.133	93,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00218	P	13.896	14,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.314	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00219	P	9.722	20,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.742	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00220	P	2.815	71,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.152	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00221	P	635	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.826	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00222	P	4.103	48,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.446	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00223	P	10.789	18,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.319	46,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00224	P	18.869	10,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.124	94,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00225	P	24.868	8,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.044	65,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
00226	P	32.443	6,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.566	20,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00227	P	25.095	7,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.269	15,10	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00228	P	11.357	17,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.352	7,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00229	P	27.300	7,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.529	10,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00230	P	30.226	6,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.889	40,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00231	P	25.785	7,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.595	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00232	P	16.863	11,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.364	45,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00233	P	7.908	25,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.977	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00234	P	2.774	72,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.050	49,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00235	P	6.970	28,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.146	93,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
00236	P	16.622	12,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.409	37,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
00237	P	26.686	7,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.519	79,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00238	P	32.644	6,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.429	82,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00239	P	33.413	6,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.962	13,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00240	P	16.828	11,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.792	8,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
00241	P	19.249	10,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.111	9,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00242	P	35.062	5,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.204	14,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00243	P	17.358	11,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.426	58,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00244	P	24.211	8,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.484	80,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00245	P	13.832	14,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.224	38,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00246	P	4.460	44,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.043	65,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00247	P	5.023	39,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.732	42,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
00248	P	12.213	16,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.551	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00249	P	23.461	8,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.297	31,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
00250	P	35.106	5,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.306	86,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00251	P	38.874	5,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.389	45,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00252	P	26.496	7,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.819	8,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00253	P	13.230	15,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.328	6,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00254	P	32.560	6,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.003	15,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00255	P	37.551	5,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.853	18,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00256	P	27.168	7,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.020	49,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00257	P	17.758	11,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.095	48,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
00258	P	6.584	30,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.704	42,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00259	P	5.112	39,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.891	40,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00260	P	16.291	12,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.006	40,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00261	P	22.598	8,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	737	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00262	P	34.214	5,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.450	36,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00263	P	42.196	4,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.826	29,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00264	P	19.816	10,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.524	14,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
00265	P	6.828	29,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.200	9,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00266	P	4.160	48,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.201	24,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00267	P	18.496	10,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.251	38,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00268	P	11.471	17,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.118	48,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00269	P	4.779	41,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.631	76,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00270	P	4.614	43,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.582	77,61	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00271	P	5.289	37,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.060	19,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00272	P	5.862	34,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.889	16,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00273	P	3.486	57,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.266	16,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00274	P	4.137	48,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.167	17,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00275	P	3.125	64,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.587	26,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00276	P	10.101	19,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.294	37,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00277	P	2.694	74,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.489	30,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
00278	P	9.084	22,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.270	31,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00279	P	2.633	76,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.215	24,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00280	P	1.850	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.518	36,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00281	P	3.113	64,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.589	30,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00282	P	1.315	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.761	53,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00283	P	3.073	65,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.675	26,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00284	P	8.347	24,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.112	18,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00285	P	4.010	49,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.613	30,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00286	P	6.846	29,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.772	29,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00287	P	7.459	26,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.579	43,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00288	P	5.487	36,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.027	39,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00289	P	10.775	18,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.944	25,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
00290	P	2.537	78,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.499	21,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00291	P	1.601	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.333	27,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00292	P	1.116	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.444	26,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00293	P	1.298	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.198	32,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00294	P	1.308	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.040	33,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00295	P	4.322	46,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.906	11,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00296	P	2.861	70,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.020	9,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00297	P	3.632	55,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.452	12,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00298	P	9.121	21,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.640	11,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00299	P	1.812	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.997	11,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00300	P	9.995	20,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.168	32,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00301	P	42.446	4,72	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	22.609	8,86	200.386	0	0	0,00	0,00000
00302	P	100.995	1,98	200.409	0	0	0,00	0,00000
	S	34.603	5,79	200.416	0	0	0,00	0,00000
00303	P	122.665	1,63	200.410	0	0	0,00	0,00913
	S	57.546	3,48	200.385	0	0	0,00	0,06937
00304	P	93.078	2,15	200.408	0	0	0,00	0,00913
	S	212.130	1,35	1.200.566	287.067	0	2,50	0,06937
00305	P	174.965	1,15	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	32.555	6,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00306	P	117.717	1,70	200.413	0	0	0,00	0,00000
	S	50.201	3,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00307	P	74.787	2,68	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	7.401	27,08	200.386	0	0	0,00	0,00000
00308	P	56.866	3,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.906	11,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00309	P	22.663	8,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.923	11,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00310	P	13.935	14,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.829	10,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00311	P	45.569	4,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.901	8,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
00312	P	69.475	2,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.915	8,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00313	P	109.486	1,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.985	20,07	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00314	P	151.370	1,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	41.916	4,78	200.395	0	0	0,00	0,00000
00315	P	194.097	1,03	200.785	0	0	2,50	0,04725
	S	158.835	1,26	200.385	0	0	0,00	0,05788
00316	P	66.089	3,03	200.395	0	0	0,00	0,04725
	S	159.670	1,26	200.402	0	0	0,00	0,05788
00317	P	184.544	1,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	85.125	2,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
00318	P	175.862	1,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.205	5,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00319	P	107.689	1,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	46.714	4,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
00320	P	67.147	2,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.964	67,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00321	P	39.465	5,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.231	10,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00322	P	9.586	20,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.973	13,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
00323	P	25.541	7,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.457	8,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00324	P	65.618	3,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.375	8,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
00325	P	92.248	2,17	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	21.186	9,46	200.386	0	0	0,00	0,00000
00326	P	122.956	1,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.830	15,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00327	P	159.085	1,26	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	49.194	4,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00328	P	112.646	1,78	200.444	0	0	0,00	0,01141
	S	193.331	1,04	200.466	0	0	2,50	0,05956
00329	P	150.106	1,33	200.386	0	0	0,00	0,01141
	S	88.130	2,27	200.385	0	0	0,00	0,05956
00330	P	160.910	1,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.164	5,54	200.399	0	0	0,00	0,00000
00331	P	134.450	1,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.533	7,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00332	P	77.039	2,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	41.281	4,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00333	P	43.591	4,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.603	23,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
00334	P	14.723	13,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.164	11,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00335	P	13.794	14,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.006	20,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00336	P	45.739	4,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.616	7,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00337	P	92.764	2,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.643	10,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00338	P	114.002	1,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.833	18,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00339	P	159.407	1,26	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	37.738	5,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00340	P	122.774	1,63	200.400	0	0	0,00	0,00000
	S	93.892	2,13	200.397	0	0	0,00	0,00000
00341	P	125.947	1,59	200.398	0	0	0,00	0,01177
	S	227.051	1,08	1.200.566	244.847	0	2,50	0,05917
00342	P	185.269	1,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	47.491	4,22	200.420	0	0	0,00	0,00000
00343	P	121.371	1,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.021	5,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00344	P	76.700	2,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.162	11,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00345	P	56.241	3,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.173	19,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
00346	P	24.028	8,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.570	12,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00347	P	13.858	14,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.738	11,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00348	P	31.615	6,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.647	43,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00349	P	66.231	3,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.299	7,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00350	P	110.200	1,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.586	23,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00351	P	128.881	1,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.413	7,05	200.429	0	0	0,00	0,00000
00352	P	196.568	1,02	200.697	0	0	2,50	0,05450
	S	123.540	1,62	200.388	0	0	0,00	0,05952
00353	P	129.269	1,55	200.385	0	0	0,00	0,05450
	S	190.686	1,05	200.385	0	0	2,50	0,05952
00354	P	137.987	1,45	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	84.655	2,37	200.389	0	0	0,00	0,00000
00355	P	145.132	1,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.448	8,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00356	P	101.949	1,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.909	7,73	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00357	P	60.169	3,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.978	40,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00358	P	36.104	5,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.734	13,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00359	P	4.225	47,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.310	12,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
00360	P	29.771	6,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.171	14,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00361	P	50.814	3,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.342	37,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00362	P	91.965	2,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.356	8,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
00363	P	122.918	1,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.238	13,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
00364	P	137.905	1,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.998	6,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
00365	P	149.017	1,35	200.506	0	0	0,00	0,00000
	S	170.026	1,18	200.419	0	0	0,00	0,00000
00366	P	159.739	1,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	157.105	1,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00367	P	137.554	1,46	200.414	0	0	0,00	0,00000
	S	25.573	7,84	200.455	0	0	0,00	0,00000
00368	P	120.426	1,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.589	43,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00369	P	78.838	2,54	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	30.918	6,48	200.387	0	0	0,00	0,00000
00370	P	45.353	4,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.113	64,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00371	P	28.317	7,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.087	13,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00372	P	12.455	16,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.130	16,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00373	P	38.087	5,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.490	19,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00374	P	50.264	3,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.755	20,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00375	P	91.153	2,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.416	10,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
00376	P	127.862	1,57	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	18.847	10,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00377	P	110.609	1,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	78.832	2,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00378	P	80.701	2,48	200.418	0	0	0,00	0,00000
	S	139.583	1,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00379	P	96.049	2,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.066	5,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00380	P	69.789	2,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.684	11,33	200.392	0	0	0,00	0,00000
00381	P	64.165	3,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.295	27,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00382	P	44.249	4,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.098	13,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00383	P	20.277	9,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.095	22,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00384	P	9.238	21,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.172	19,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
00385	P	5.384	37,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.294	8,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00386	P	4.668	42,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.021	10,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00387	P	9.676	20,71	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	19.031	10,53	200.391	0	0	0,00	0,00000
00388	P	3.929	51,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.019	7,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00389	P	3.084	64,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.917	10,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00390	P	3.029	66,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.928	20,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00414	P	5.115	39,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.027	49,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00415	P	10.098	19,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.174	48,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
00416	P	10.590	18,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.565	14,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00417	P	6.910	29,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.267	46,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00418	P	864	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.550	56,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00419	P	17.138	11,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.755	72,74	200.396	0	0	0,00	0,00000
00420	P	35.275	5,68	200.413	0	0	0,00	0,00000
	S	21.204	9,45	200.409	0	0	0,00	0,00000
00421	P	72.479	2,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.121	8,67	200.412	0	0	0,00	0,00000
00422	P	136.748	1,47	200.424	0	0	0,00	0,00000
	S	88.949	2,25	200.466	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00423	P	70.893	2,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.562	10,25	200.423	0	0	0,00	0,00000
00424	P	29.239	6,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.021	20,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
00425	P	9.323	21,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.703	18,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00426	P	4.776	41,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.700	23,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00427	P	22.884	8,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.771	25,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00428	P	61.860	3,24	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	9.147	21,91	200.387	0	0	0,00	0,00000
00429	P	177.375	1,13	200.661	0	0	0,00	0,00000
	S	36.510	5,50	200.661	0	0	0,00	0,00000
00430	P	151.878	1,43	217.642	0	0	0,00	0,00000
	S	73.846	2,71	200.388	0	0	0,00	0,00000
00431	P	72.742	2,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.191	13,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00432	P	29.973	6,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.996	22,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00433	P	7.623	26,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.907	18,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00434	P	11.190	17,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.725	18,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00435	P	38.141	5,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.559	20,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00436	P	94.464	2,12	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	23.971	8,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00437	P	187.041	1,16	217.703	0	0	0,00	0,05450
	S	106.087	1,89	200.446	0	0	0,00	0,05952
00438	P	140.719	1,42	200.385	0	0	0,00	0,05450
	S	29.182	6,87	200.385	0	0	0,00	0,05952
00439	P	54.269	3,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.030	39,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00440	P	18.833	10,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.822	22,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00441	P	1.908	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.084	19,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00442	P	18.537	10,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.076	18,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00443	P	51.596	3,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.894	29,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00444	P	139.440	1,44	200.422	0	0	0,00	0,00000
	S	37.085	5,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00445	P	178.999	1,22	217.642	0	0	0,00	0,01177
	S	131.248	1,53	200.385	0	0	0,00	0,05917
00446	P	90.278	2,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.136	6,05	200.392	0	0	0,00	0,00000
00447	P	39.311	5,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.035	22,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00448	P	11.396	17,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.987	22,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00449	P	6.174	32,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.337	21,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00450	P	26.855	7,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.507	21,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
00451	P	67.905	2,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.315	10,94	200.387	0	0	0,00	0,00000
00452	P	134.538	1,62	217.642	0	0	0,00	0,00000
	S	95.006	2,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00453	P	154.875	1,41	217.655	0	0	0,00	0,01141
	S	76.224	2,63	200.385	0	0	0,00	0,05956
00454	P	70.542	2,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.171	11,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00455	P	26.085	7,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.993	22,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00456	P	4.852	41,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.823	20,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00457	P	12.483	16,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.999	18,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
00458	P	40.788	4,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.588	17,29	200.386	0	0	0,00	0,00000
00459	P	101.616	1,97	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	35.892	5,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
00460	P	158.047	1,38	217.642	0	0	0,00	0,04725
	S	173.902	1,15	200.385	0	0	0,00	0,05788
00461	P	142.815	1,40	200.385	0	0	0,00	0,04725
	S	53.032	3,78	200.479	0	0	0,00	0,05788
00462	P	48.867	4,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.974	20,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00463	P	14.374	13,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.596	23,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00464	P	4.192	47,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.539	21,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
00465	P	16.062	12,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.975	16,73	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00466	P	43.686	4,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.591	14,74	200.389	0	0	0,00	0,00000
00467	P	152.913	1,31	200.494	0	0	0,00	0,00913
	S	36.812	5,45	200.472	0	0	0,00	0,06937
00468	P	118.725	1,69	200.434	0	0	0,00	0,00913
	S	63.781	3,14	200.385	0	0	0,00	0,06937
00469	P	39.715	5,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.759	7,78	200.389	0	0	0,00	0,00000
00470	P	6.467	30,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.335	37,56	200.387	0	0	0,00	0,00000
00471	P	33.729	5,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.864	8,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00472	P	28.052	7,15	200.647	0	0	0,00	0,00000
	S	60.970	3,32	202.691	0	0	0,00	0,00000
00473	P	94.518	2,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	173.642	1,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
00474	P	122.403	1,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.919	8,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00475	P	34.652	5,78	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	12.563	15,95	200.405	0	0	0,00	0,00000
00476	P	12.176	16,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.180	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00477	P	4.771	42,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.348	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00478	P	4.463	44,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	817	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00479	P	24.535	8,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.936	50,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
00480	P	78.473	2,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.687	5,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00481	P	103.709	1,93	200.405	0	0	0,00	0,00000
	S	158.955	1,26	200.405	0	0	0,00	0,00000
00482	P	109.291	1,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	65.313	3,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00483	P	30.851	6,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.202	32,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00484	P	8.299	24,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	554	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00485	P	955	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.400	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00486	P	11.174	17,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	618	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00487	P	37.661	5,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.173	19,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
00488	P	118.402	1,69	200.394	0	0	0,00	0,00000
	S	69.597	2,88	200.391	0	0	0,00	0,00000
00489	P	80.063	2,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	138.107	1,45	200.529	0	0	0,00	0,00000
00490	P	61.161	3,28	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	24.294	8,25	200.392	0	0	0,00	0,00000
00491	P	19.607	10,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.779	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00492	P	4.288	46,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.243	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00493	P	3.765	53,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.272	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00494	P	18.450	10,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.297	87,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
00495	P	56.963	3,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.432	7,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
00496	P	83.468	2,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	135.681	1,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00497	P	132.905	1,51	200.435	0	0	0,00	0,00000
	S	68.880	2,91	200.389	0	0	0,00	0,00000
00498	P	38.992	5,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.952	18,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00499	P	11.731	17,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	835	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00500	P	1.343	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.412	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00501	P	7.442	26,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	714	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00502	P	28.153	7,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.114	39,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00503	P	97.532	2,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	70.902	2,83	200.469	0	0	0,00	0,00000
00504	P	7.692	26,05	200.385	0	0	0,00	0,00732
	S	203.986	1,11	1.200.569	226.113	0	2,50	0,05464
00505	P	100.587	1,99	200.473	0	0	0,00	0,00000
	S	68.338	2,93	200.392	0	0	0,00	0,00000
00506	P	27.307	7,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.546	44,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
00507	P	7.246	27,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	891	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00508	P	2.165	92,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.311	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00509	P	12.089	16,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.157	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00510	P	40.604	4,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.539	13,78	200.386	0	0	0,00	0,00000
00511	P	146.983	1,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	65.429	3,06	200.387	0	0	0,00	0,00000
00512	P	93.833	2,14	200.527	0	0	0,00	0,00000
	S	150.437	1,33	200.560	0	0	0,00	0,00000
00513	P	54.068	3,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.441	7,58	200.388	0	0	0,00	0,00000
00514	P	14.943	13,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.007	99,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00515	P	1.509	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.144	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00516	P	6.520	30,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	897	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00517	P	15.825	12,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.406	58,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
00518	P	46.749	4,29	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	32.445	6,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00519	P	120.632	1,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	152.508	1,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00520	P	87.567	2,29	200.528	0	0	0,00	0,00000
	S	55.741	3,60	200.397	0	0	0,00	0,00000
00521	P	11.525	17,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.195	38,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00522	P	8.382	23,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.613	14,75	200.799	0	0	0,00	0,00000
00523	P	29.828	6,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.131	8,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00524	P	27.703	7,27	201.312	0	0	0,00	0,00000
	S	64.000	3,14	201.053	0	0	0,00	0,00000
00525	P	19.163	10,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	84.436	2,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00526	P	46.256	4,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.205	6,44	200.871	0	0	0,00	0,00000
00527	P	16.947	11,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.326	46,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00528	P	6.992	28,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.512	44,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00529	P	1.630	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.277	46,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00530	P	8.041	24,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.472	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00531	P	21.639	9,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.412	13,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00532	P	20.700	9,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	50.012	4,01	200.388	0	0	0,00	0,00000
00533	P	21.629	9,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	56.088	3,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00534	P	24.966	8,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.440	12,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00535	P	11.896	16,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.002	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00536	P	2.543	78,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.250	38,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00537	P	4.119	48,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.894	40,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00538	P	14.595	13,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.221	62,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00539	P	25.608	7,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.632	9,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00540	P	15.460	12,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	63.012	3,18	200.386	0	0	0,00	0,00000
00541	P	23.945	8,37	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	38.380	5,22	200.391	0	0	0,00	0,00000
00542	P	19.949	10,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.966	22,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
00543	P	7.563	26,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.151	63,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00544	P	392	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.516	36,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00545	P	7.073	28,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.430	58,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00546	P	19.416	10,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.879	25,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00547	P	26.422	7,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	34.966	5,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00548	P	13.364	14,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	65.048	3,08	200.386	0	0	0,00	0,00000
00549	P	26.061	7,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.350	8,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
00550	P	15.232	13,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.049	39,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00551	P	4.312	46,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.717	42,48	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00552	P	2.648	75,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.364	37,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00553	P	10.831	18,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.278	61,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00554	P	23.338	8,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.586	13,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00555	P	30.623	6,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	51.919	3,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00556	P	30.199	6,64	200.393	0	0	0,00	0,00000
	S	52.130	3,84	200.394	0	0	0,00	0,00000
00557	P	23.132	8,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.594	13,73	200.387	0	0	0,00	0,00000
00558	P	10.626	18,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.059	49,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00559	P	2.107	95,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.405	37,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00560	P	4.777	41,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.495	36,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00561	P	15.677	12,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.519	36,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00562	P	27.869	7,19	200.396	0	0	0,00	0,00000
	S	25.765	7,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00563	P	14.049	14,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	66.491	3,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
00564	P	29.417	6,81	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	41.006	4,89	200.389	0	0	0,00	0,00000
00565	P	18.420	10,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.218	21,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00566	P	5.189	38,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.477	44,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00567	P	3.575	56,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.538	36,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00568	P	8.771	22,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.716	42,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00569	P	19.325	10,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.552	23,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00570	P	26.659	7,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	41.109	4,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00571	P	23.457	8,54	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	38.705	5,18	200.390	0	0	0,00	0,00000
00572	P	10.644	18,83	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	12.746	15,72	200.386	0	0	0,00	0,00000
00573	P	2.038	98,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.470	26,83	200.389	0	0	0,00	0,00000
00574	P	14.507	13,82	200.419	0	0	0,00	0,00000
	S	8.600	23,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00575	P	17.194	11,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.128	8,31	200.416	0	0	0,00	0,00000
00576	P	3.510	57,10	200.410	0	0	0,00	0,00000
	S	38.043	5,27	200.422	0	0	0,00	0,00000
00577	P	20.067	9,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.493	7,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00578	P	13.671	14,66	200.397	0	0	0,00	0,00000
	S	9.401	21,32	200.397	0	0	0,00	0,00000
00579	P	7.517	26,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.996	40,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00580	P	3.209	62,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.390	45,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00581	P	591	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.907	51,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
00582	P	4.368	45,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.766	72,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00583	P	6.200	32,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.781	20,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00584	P	2.458	81,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.594	8,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00585	P	7.818	25,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.717	17,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00586	P	6.405	31,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.848	70,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00587	P	2.662	75,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.657	43,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00588	P	588	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.998	33,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00589	P	3.547	56,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.994	50,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00590	P	6.723	29,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.946	50,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00591	P	7.072	28,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.410	13,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
00592	P	3.802	52,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.717	9,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00593	P	7.039	28,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.491	23,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00594	P	5.184	38,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.951	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00595	P	1.650	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.512	36,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
00596	P	1.680	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.591	35,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00597	P	5.269	38,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.197	91,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00598	P	7.610	26,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.991	25,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
00599	P	4.466	44,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.609	9,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00600	P	6.896	29,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.394	11,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00601	P	6.916	28,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.790	34,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00602	P	3.967	50,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.748	53,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00603	P	794	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.972	33,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00604	P	3.042	65,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.873	41,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00605	P	6.942	28,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.770	53,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
00606	P	8.053	24,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.296	15,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00607	P	1.999	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.492	8,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00608	P	8.002	25,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.642	14,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00609	P	6.812	29,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.043	49,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00610	P	2.875	69,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.033	39,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00611	P	827	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.017	33,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00612	P	4.643	43,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.670	54,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00613	P	8.086	24,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.165	27,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00614	P	7.408	27,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.844	10,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00615	P	4.309	46,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.553	8,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00616	P	7.548	26,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.576	18,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00617	P	4.489	44,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.469	36,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00618	P	1.542	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.507	30,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00619	P	4.151	48,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.789	29,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00620	P	7.555	26,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.019	28,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00621	P	8.385	23,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.509	17,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00622	P	3.872	51,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.057	9,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00623	P	3.901	51,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.143	15,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00624	P	2.569	78,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.553	26,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00625	P	2.845	70,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.809	22,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
00626	P	8.310	24,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.270	13,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00627	P	14.067	14,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.931	14,38	200.386	0	0	0,00	0,00000
00628	P	5.849	34,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.054	10,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00629	P	7.066	28,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.923	18,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
00630	P	4.893	40,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.938	40,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
00631	P	2.879	69,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.642	75,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00632	P	1.576	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.587	55,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00633	P	645	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.293	60,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00634	P	630	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.476	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00635	P	1.444	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.176	47,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00636	P	2.172	92,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.006	50,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00637	P	2.173	92,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.952	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00638	P	816	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.948	50,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00639	P	49	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.912	40,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00640	P	458	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.828	41,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00641	P	1.426	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.714	53,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00642	P	2.307	86,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.497	80,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00643	P	1.241	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.172	32,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00644	P	2.231	89,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.514	44,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00645	P	1.686	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.238	47,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00646	P	777	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.407	45,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00647	P	121	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.944	40,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00648	P	1.018	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.450	45,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00649	P	1.950	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.844	70,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00650	P	2.299	87,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.037	39,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00651	P	991	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.121	28,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00652	P	2.283	87,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.860	51,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
00653	P	1.574	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.171	38,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
00654	P	547	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.390	37,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00655	P	475	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.936	40,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00656	P	1.518	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.063	49,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00657	P	2.446	81,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.492	80,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00658	P	1.806	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.573	26,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00659	P	1.917	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.465	26,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00660	P	2.377	84,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.650	75,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00661	P	1.407	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.099	48,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00662	P	299	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.932	40,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00663	P	796	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.730	42,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00664	P	1.960	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.604	55,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00665	P	2.780	72,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.045	39,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00666	P	1.228	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.170	21,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00667	P	1.774	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.850	29,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00668	P	1.182	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.594	77,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00669	P	1.794	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.893	51,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00670	P	2.535	79,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.154	48,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
00671	P	3.096	64,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.657	54,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00672	P	3.439	58,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.540	56,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00673	P	3.119	64,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.765	25,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00674	P	1.718	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.060	24,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00675	P	644	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.367	37,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00676	P	3.257	61,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.759	17,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00677	P	2.817	71,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.078	22,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00678	P	2.025	98,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.603	43,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00679	P	508	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	882	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00680	P	1.121	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.850	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00681	P	1.066	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.645	75,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00682	P	716	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.281	61,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00683	P	405	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.637	55,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00684	P	587	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.705	54,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
00685	P	1.346	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.784	52,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00686	P	466	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.717	53,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
00687	P	229	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.528	56,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00688	P	176	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.457	57,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00689	P	215	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.567	56,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00690	P	806	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.767	53,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00691	P	1.075	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.855	51,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00692	P	488	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.826	52,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00693	P	972	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.789	52,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00694	P	235	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.625	55,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00695	P	102	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.456	57,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00696	P	123	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.448	58,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00697	P	275	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.604	55,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00698	P	951	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.757	53,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00699	P	587	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.783	52,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00700	P	961	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.817	52,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00701	P	724	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.743	42,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00702	P	127	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.564	56,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
00703	P	72	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.448	58,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00704	P	93	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.507	57,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00705	P	394	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.698	54,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00706	P	1.081	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.952	50,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
00707	P	264	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.746	53,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00708	P	1.133	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.775	53,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
00709	P	466	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.672	54,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00710	P	76	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.482	57,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00711	P	212	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.424	58,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00712	P	183	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.545	56,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00713	P	744	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.842	52,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00714	P	1.149	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.846	52,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00715	P	156	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.780	53,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
00716	P	362	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.579	55,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00717	P	1.672	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.292	60,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00718	P	2.374	84,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.949	67,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00719	P	2.305	86,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.773	72,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00720	P	2.245	89,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.716	73,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00721	P	2.469	81,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.747	72,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00722	P	2.051	97,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.611	55,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00723	P	1.473	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.456	81,59	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00724	P	689	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.161	63,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00725	P	1.942	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.868	41,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00726	P	1.718	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.875	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00727	P	1.097	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.913	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00728	P	743	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	757	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00729	P	324	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.330	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00730	P	545	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.125	64,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00731	P	1.379	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.170	32,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00732	P	1.500	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.340	17,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00733	P	2.114	94,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.895	16,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00734	P	2.438	82,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.916	28,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00735	P	1.200	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.795	52,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00736	P	179	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.456	81,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00737	P	651	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.587	77,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00738	P	1.655	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.149	48,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00739	P	2.629	76,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.902	25,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00740	P	978	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.294	16,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00741	P	2.437	82,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.037	19,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00742	P	1.917	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.295	37,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00743	P	881	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.087	64,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
00744	P	39	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.365	84,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00745	P	778	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.051	65,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00746	P	1.864	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.157	38,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00747	P	2.484	80,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.754	20,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00748	P	786	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.371	16,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00749	P	2.572	77,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.162	24,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00750	P	1.539	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.248	47,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00751	P	492	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.617	76,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00752	P	284	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.387	83,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00753	P	1.215	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.843	52,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00754	P	2.206	90,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.554	30,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00755	P	1.843	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.361	17,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00756	P	1.988	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.229	17,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00757	P	2.250	89,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.650	30,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00758	P	1.238	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.498	57,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
00759	P	381	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.679	74,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00760	P	401	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.625	76,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00761	P	1.609	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.936	40,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00762	P	2.685	74,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.402	23,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00763	P	969	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.703	15,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00764	P	1.713	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.661	20,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00765	P	467	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.031	39,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
00766	P	1.301	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.835	70,68	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00767	P	2.080	96,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.552	78,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00768	P	2.589	77,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.113	64,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00769	P	3.017	66,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.270	61,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00770	P	3.067	65,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.424	23,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00771	P	1.151	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.423	31,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00772	P	330	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.868	34,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
00773	P	2.536	79,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.026	10,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00774	P	2.687	74,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.242	16,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00775	P	1.453	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.192	47,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00776	P	455	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.188	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00777	P	1.135	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	442	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00778	P	3.499	57,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.755	72,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00779	P	6.421	31,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.474	23,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00780	P	6.987	28,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.313	10,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00781	P	1.112	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.561	6,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
00782	P	7.813	25,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.558	9,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
00783	P	7.461	26,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.546	20,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00784	P	3.692	54,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.758	53,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00785	P	870	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.013	99,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00786	P	4.726	42,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.595	43,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00787	P	7.757	25,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.712	18,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00788	P	7.226	27,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.149	8,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00789	P	3.960	50,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.149	6,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00790	P	7.716	25,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.675	13,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00791	P	6.117	32,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.888	29,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00792	P	2.207	90,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.551	78,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00793	P	1.947	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.437	82,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
00794	P	5.912	33,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.565	30,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00795	P	7.770	25,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.137	14,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00796	P	4.590	43,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.478	6,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00797	P	7.060	28,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.169	7,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00798	P	7.594	26,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.018	18,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00799	P	4.722	42,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.839	41,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00800	P	917	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.989	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00801	P	3.486	57,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.409	58,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00802	P	7.088	28,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.821	22,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00803	P	7.413	27,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.982	10,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00804	P	1.463	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.582	6,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00805	P	7.532	26,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.438	10,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00806	P	7.096	28,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.554	23,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00807	P	3.464	57,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.239	61,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00808	P	898	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.972	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00809	P	4.838	41,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.020	39,92	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00810	P	7.828	25,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.434	17,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00811	P	7.174	27,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.013	7,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
00812	P	4.376	45,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.472	6,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00813	P	7.045	28,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.991	14,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00814	P	4.399	45,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.546	30,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00815	P	316	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.289	87,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00816	P	3.262	61,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.018	99,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00817	P	6.289	31,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.970	40,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00818	P	7.033	28,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.905	18,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
00819	P	3.070	65,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.758	9,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00820	P	2.775	72,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.071	14,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
00821	P	2.608	76,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.069	24,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
00822	P	5.359	37,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	48.750	4,11	200.389	0	0	0,00	0,00000
00823	P	15.604	12,84	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	24.258	8,26	200.387	0	0	0,00	0,00000
00824	P	10.758	18,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.982	25,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00825	P	3.498	57,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.391	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00826	P	4.614	43,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	789	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00827	P	14.025	14,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.728	25,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
00828	P	19.606	10,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.900	10,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00829	P	16.936	11,83	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	56.875	3,52	200.392	0	0	0,00	0,00000
00830	P	14.875	13,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	64.336	3,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00831	P	20.961	9,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.712	8,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00832	P	15.047	13,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.240	21,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00833	P	3.889	51,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.910	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00834	P	6.152	32,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.557	78,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00835	P	16.934	11,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.356	17,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00836	P	25.756	7,78	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	31.998	6,26	200.386	0	0	0,00	0,00000
00837	P	11.587	17,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	72.227	2,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00838	P	21.697	9,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	45.443	4,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00839	P	19.243	10,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.580	12,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00840	P	10.883	18,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.263	38,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00841	P	265	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.248	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00842	P	10.104	19,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.784	41,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00843	P	19.448	10,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.579	12,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00844	P	22.764	8,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	43.600	4,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00845	P	10.725	18,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	73.072	2,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00846	P	24.477	8,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.652	6,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00847	P	17.412	11,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.249	16,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00848	P	6.612	30,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.755	72,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00849	P	3.267	61,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.586	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00850	P	14.445	13,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.363	23,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00851	P	22.553	8,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.520	9,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00852	P	18.974	10,56	200.395	0	0	0,00	0,00000
	S	59.555	3,36	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00853	P	19.715	10,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	58.119	3,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00854	P	24.447	8,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.497	7,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00855	P	13.746	14,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.674	26,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00856	P	3.178	63,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.443	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00857	P	6.956	28,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.896	69,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00858	P	17.922	11,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.854	15,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00859	P	25.628	7,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.547	5,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00860	P	10.397	19,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	74.367	2,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00861	P	24.588	8,15	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	42.190	4,75	200.386	0	0	0,00	0,00000
00862	P	19.895	10,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.676	13,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00863	P	8.070	24,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.719	42,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00864	P	1.534	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	981	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00865	P	8.716	22,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.106	64,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00866	P	17.950	11,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.517	17,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00867	P	20.343	9,85	200.396	0	0	0,00	0,00000
	S	34.888	5,74	200.396	0	0	0,00	0,00000
00868	P	11.759	17,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	40.174	4,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00869	P	11.216	17,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.623	12,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
00870	P	55.457	3,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	109.510	1,83	200.412	0	0	0,00	0,00000
00871	P	67.419	2,97	200.569	0	0	0,00	0,00000
	S	95.959	2,09	200.769	0	0	0,00	0,00000
00872	P	32.809	6,11	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	17.093	11,72	200.391	0	0	0,00	0,00000
00873	P	11.415	17,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.036	66,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
00874	P	3.252	61,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.559	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00875	P	12.817	15,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.411	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00876	P	39.461	5,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.969	16,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00877	P	89.059	2,25	200.385	0	0	0,00	0,06234
	S	59.751	3,35	200.385	0	0	0,00	0,05082
00878	P	18.842	10,64	200.385	0	0	0,00	0,06234
	S	200.914	1,05	1.200.566	210.308	0	2,50	0,05082
00879	P	96.199	2,08	200.391	0	0	0,00	0,06234
	S	72.909	2,75	200.391	0	0	0,00	0,05082
00880	P	45.849	4,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.305	13,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00881	P	14.254	14,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.711	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00882	P	2.663	75,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	724	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00883	P	18.552	10,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.090	64,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00884	P	52.733	3,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.783	9,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00885	P	152.643	1,31	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	101.911	1,97	200.386	0	0	0,00	0,00000
00886	P	89.218	2,25	200.428	0	0	0,00	0,00000
	S	156.255	1,28	200.388	0	0	0,00	0,00000
00887	P	74.754	2,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	41.592	4,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
00888	P	30.238	6,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.368	27,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00889	P	7.247	27,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	789	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00890	P	6.749	29,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	489	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00891	P	28.517	7,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.799	29,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00892	P	71.188	2,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.668	5,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00893	P	89.373	2,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	150.761	1,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00894	P	86.482	2,32	200.522	0	0	0,00	0,00000
	S	121.529	1,65	200.386	0	0	0,00	0,00000
00895	P	54.981	3,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.615	8,14	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00896	P	19.692	10,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.442	58,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
00897	P	3.086	64,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.002	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00898	P	12.747	15,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.286	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00899	P	42.014	4,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.063	15,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00900	P	91.210	2,20	200.385	0	0	0,00	0,05760
	S	64.813	3,09	200.385	0	0	0,00	0,05673
00901	P	12.247	16,36	200.385	0	0	0,00	0,05760
	S	200.675	1,17	1.200.575	234.770	0	2,50	0,05673
00902	P	90.067	2,22	200.386	0	0	0,00	0,05760
	S	61.590	3,25	200.385	0	0	0,00	0,05673
00903	P	40.815	4,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.203	16,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00904	P	12.474	16,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.611	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00905	P	3.449	58,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.011	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00906	P	20.784	9,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.006	50,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00907	P	57.629	3,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.071	7,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00908	P	98.737	2,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	128.087	1,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00909	P	99.862	2,01	200.470	0	0	0,00	0,00000
	S	149.801	1,34	200.392	0	0	0,00	0,00000
00910	P	69.270	2,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	37.451	5,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
00911	P	25.961	7,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.670	30,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00912	P	5.337	37,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.063	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00913	P	6.483	30,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.489	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00914	P	21.545	9,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.671	30,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00915	P	52.338	3,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.706	7,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
00916	P	17.173	11,67	200.416	0	0	0,00	0,00000
	S	164.609	1,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
00917	P	50.144	4,00	200.394	0	0	0,00	0,00000
	S	41.115	4,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00918	P	13.655	14,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.332	16,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00919	P	91.946	2,18	200.400	0	0	0,00	0,00000
	S	27.791	7,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00920	P	23.132	8,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.181	62,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00921	P	5.816	34,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.353	85,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00922	P	6.577	30,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.726	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00923	P	22.319	8,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.554	78,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00924	P	69.078	2,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.293	31,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00925	P	220.371	1,11	245.252	0	0	2,50	0,06234
	S	10.533	22,37	235.586	0	0	0,00	0,05082
00926	P	246.350	1,05	1.200.591	257.985	0	2,50	0,06234
	S	9.288	25,37	235.611	0	0	0,00	0,05082
00927	P	82.721	2,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.371	27,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00928	P	25.953	7,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.652	75,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00929	P	5.273	38,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.015	99,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00930	P	8.519	23,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.507	79,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
00931	P	33.508	5,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.954	67,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00932	P	111.249	1,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.589	8,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00933	P	291.628	1,09	1.200.579	319.043	0	2,50	0,07710
	S	171.820	1,34	229.396	0	0	0,00	0,00853
00934	P	175.764	1,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.927	6,93	200.387	0	0	0,00	0,00000
00935	P	52.296	3,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.042	39,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00936	P	15.975	12,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.059	65,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00937	P	1.697	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.181	91,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
00938	P	15.054	13,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.484	80,67	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00939	P	50.101	4,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.789	29,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00940	P	170.038	1,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.027	6,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00941	P	128.851	1,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.374	5,51	200.390	0	0	0,00	0,00000
00942	P	35.750	5,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.555	56,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00943	P	9.411	21,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.343	85,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00944	P	4.140	48,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.121	94,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00945	P	23.466	8,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.950	67,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
00946	P	74.622	2,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.037	13,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00947	P	228.791	1,03	235.588	0	0	2,50	0,05760
	S	10.288	22,90	235.618	0	0	0,00	0,05673
00948	P	221.569	1,06	235.586	0	0	2,50	0,05760
	S	11.811	19,95	235.586	0	0	0,00	0,05673
00949	P	71.611	2,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.155	28,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
00950	P	22.693	8,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.004	66,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00951	P	4.461	44,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.434	82,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00952	P	10.058	19,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.495	80,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00953	P	37.726	5,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.621	43,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00954	P	135.570	1,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	48.525	4,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00955	P	164.953	1,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	45.179	4,44	200.392	0	0	0,00	0,00000
00956	P	46.957	4,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.816	25,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00957	P	12.647	15,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.599	55,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00958	P	2.679	74,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.532	79,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00959	P	12.004	16,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.016	49,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00960	P	33.690	5,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.603	13,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00961	P	106.501	1,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.862	10,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00962	P	149.380	1,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.679	23,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00963	P	29.094	6,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.190	12,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
00964	P	50.449	3,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	110.129	1,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
00965	P	59.197	3,39	200.393	0	0	0,00	0,00000
	S	80.582	2,49	200.393	0	0	0,00	0,00000
00966	P	31.707	6,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.732	9,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00967	P	10.934	18,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.996	40,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00968	P	1.877	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.532	79,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00969	P	10.910	18,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.144	48,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00970	P	37.005	5,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.118	11,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00971	P	74.348	2,70	200.388	0	0	0,00	0,06234
	S	60.113	3,33	200.388	0	0	0,00	0,05082
00972	P	19.399	10,33	200.394	0	0	0,00	0,06234
	S	188.989	1,06	200.408	0	0	2,50	0,05082
00973	P	78.405	2,56	200.385	0	0	0,00	0,06234
	S	71.587	2,80	200.385	0	0	0,00	0,05082
00974	P	42.713	4,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.625	9,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00975	P	13.669	14,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.325	37,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00976	P	2.501	80,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.231	62,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00977	P	17.833	11,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.156	28,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
00978	P	48.841	4,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.046	7,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00979	P	71.206	2,81	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	93.897	2,13	200.388	0	0	0,00	0,00000
00980	P	48.937	4,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	174.117	1,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
00981	P	63.455	3,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	44.662	4,49	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00982	P	28.391	7,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.481	16,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00983	P	7.291	27,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.102	48,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00984	P	6.358	31,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.914	51,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00985	P	26.588	7,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.599	17,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00986	P	61.799	3,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	42.777	4,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00987	P	75.026	2,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	135.808	1,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00988	P	74.025	2,71	200.478	0	0	0,00	0,00000
	S	110.963	1,81	200.387	0	0	0,00	0,00000
00989	P	49.429	4,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.750	6,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00990	P	18.289	10,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.725	25,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00991	P	3.105	64,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.435	58,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00992	P	10.498	19,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.773	41,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00993	P	38.846	5,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.046	10,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00994	P	73.494	2,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	65.038	3,08	200.386	0	0	0,00	0,00000
00995	P	17.664	11,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	179.936	1,11	200.392	0	0	0,00	0,00000
00996	P	73.227	2,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	62.112	3,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
00997	P	37.889	5,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.159	11,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00998	P	11.728	17,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.248	38,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00999	P	3.340	60,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.689	54,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01000	P	19.496	10,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.338	24,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
01001	P	51.645	3,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.367	6,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01002	P	83.998	2,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	116.396	1,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
01003	P	86.869	2,31	200.439	0	0	0,00	0,00000
	S	134.763	1,49	200.389	0	0	0,00	0,00000
01004	P	60.143	3,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	41.434	4,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
01005	P	24.117	8,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.147	17,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
01006	P	4.993	40,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.718	53,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01007	P	6.528	30,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.440	58,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01008	P	19.992	10,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.177	21,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
01009	P	43.052	4,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.739	7,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
01010	P	23.236	8,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	141.769	1,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01011	P	39.209	5,11	200.393	0	0	0,00	0,00000
	S	40.971	4,89	200.391	0	0	0,00	0,00000
01012	P	11.964	16,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.640	13,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01013	P	3.671	54,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	47.046	4,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
01014	P	11.927	16,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.435	8,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01015	P	8.612	23,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.941	22,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01016	P	2.369	84,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.081	65,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01017	P	4.490	44,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.233	61,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
01018	P	12.574	15,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.553	20,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
01019	P	20.586	9,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.953	8,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01020	P	14.798	13,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	51.312	3,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
01021	P	12.785	15,67	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	56.156	3,57	200.389	0	0	0,00	0,00000
01022	P	21.394	9,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.045	7,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01023	P	13.924	14,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.981	18,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01024	P	3.703	54,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.058	49,38	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01025	P	5.472	36,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.714	42,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
01026	P	15.536	12,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.429	14,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01027	P	20.146	9,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.172	6,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01028	P	8.889	22,54	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	60.143	3,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
01029	P	17.856	11,22	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	40.881	4,90	200.386	0	0	0,00	0,00000
01030	P	18.885	10,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.276	10,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
01031	P	9.451	21,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.268	27,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
01032	P	427	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.617	55,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
01033	P	8.922	22,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.921	28,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
01034	P	18.695	10,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.708	10,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01035	P	18.248	10,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	39.034	5,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
01036	P	8.856	22,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	62.466	3,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01037	P	20.687	9,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.019	6,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
01038	P	16.077	12,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.136	14,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01039	P	5.979	33,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.116	39,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
01040	P	2.937	68,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.021	49,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01041	P	12.601	15,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.254	19,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
01042	P	20.208	9,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.419	8,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01043	P	14.709	13,62	200.394	0	0	0,00	0,00000
	S	51.697	3,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
01044	P	15.357	13,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	50.279	3,99	200.386	0	0	0,00	0,00000
01045	P	20.366	9,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.421	8,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01046	P	12.531	15,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.779	20,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
01047	P	2.899	69,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.983	50,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01048	P	6.351	31,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.389	37,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01049	P	16.603	12,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.812	13,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
01050	P	21.059	9,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.149	6,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
01051	P	6.649	30,14	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	63.109	3,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01052	P	18.428	10,87	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	37.661	5,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01053	P	16.980	11,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.149	11,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01054	P	6.748	29,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.575	30,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01055	P	2.378	84,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.029	66,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
01056	P	7.818	25,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.878	41,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01057	P	14.460	13,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.274	17,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01058	P	14.921	13,43	200.394	0	0	0,00	0,00000
	S	30.090	6,66	200.392	0	0	0,00	0,00000
01059	P	8.563	23,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.667	6,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
01060	P	7.204	27,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.194	14,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
01061	P	3.150	63,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.760	12,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01062	P	2.857	70,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.349	19,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
01063	P	3.026	66,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.540	44,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
01064	P	1.882	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.894	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01065	P	2.657	75,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.936	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01066	P	3.709	54,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.296	87,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01067	P	6.445	31,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.016	33,31	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01068	P	7.335	27,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.522	16,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01069	P	625	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.613	9,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
01070	P	7.902	25,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.618	14,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01071	P	7.237	27,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.179	32,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
01072	P	3.779	53,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.617	76,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
01073	P	749	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.475	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01074	P	4.347	46,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.124	64,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
01075	P	7.270	27,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.676	30,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01076	P	6.848	29,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.053	13,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01077	P	3.796	52,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.138	10,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01078	P	7.463	26,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.707	20,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
01079	P	5.696	35,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.778	41,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
01080	P	2.085	96,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.010	99,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01081	P	1.819	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.933	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01082	P	5.529	36,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.537	44,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
01083	P	7.524	26,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.050	22,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
01084	P	4.367	45,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.800	10,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01085	P	6.859	29,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.016	12,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
01086	P	7.285	27,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.118	28,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01087	P	4.511	44,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.461	57,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01088	P	659	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.663	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01089	P	3.304	60,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.573	77,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
01090	P	6.756	29,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.796	34,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
01091	P	7.727	25,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.178	16,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
01092	P	1.444	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.345	10,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
01093	P	7.912	25,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.181	17,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01094	P	7.104	28,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.118	39,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01095	P	3.545	56,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.206	90,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
01096	P	1.092	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.596	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01097	P	4.744	42,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.587	55,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
01098	P	7.712	25,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.998	25,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
01099	P	7.539	26,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.498	12,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01100	P	3.855	51,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.112	10,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01101	P	6.574	30,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.161	21,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01102	P	3.983	50,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.290	46,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01103	P	838	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.701	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01104	P	3.282	61,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.893	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01105	P	5.445	36,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.571	43,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
01106	P	6.232	32,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.245	19,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01107	P	3.314	60,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.296	11,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
01108	P	1.294	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.153	16,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
01109	P	1.549	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.501	26,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01110	P	390	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.776	22,83	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01111	P	1.883	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.030	22,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
01112	P	1.584	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.983	40,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01113	P	282	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.234	61,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01114	P	2.747	72,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.897	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01115	P	3.767	53,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.949	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01116	P	5.271	38,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.464	81,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
01117	P	4.605	43,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.230	38,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01118	P	4.005	50,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.282	24,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
01119	P	6.066	33,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.343	59,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
01120	P	4.185	47,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.456	81,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
01121	P	1.227	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.736	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01122	P	1.902	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.985	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01123	P	4.841	41,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.177	63,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01124	P	6.207	32,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.060	39,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
01125	P	1.541	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.664	23,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
01126	P	5.881	34,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.419	31,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
01127	P	5.474	36,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.206	62,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
01128	P	2.923	68,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.707	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01129	P	184	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.244	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01130	P	2.875	69,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.862	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01131	P	5.449	36,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.090	64,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
01132	P	5.989	33,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.863	34,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01133	P	2.030	98,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.702	23,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
01134	P	6.310	31,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.616	43,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01135	P	4.953	40,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.820	71,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
01136	P	2.113	94,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.546	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01137	P	948	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.253	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01138	P	4.188	47,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.249	89,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01139	P	6.747	29,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.639	55,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01140	P	5.890	34,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.152	17,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01141	P	4.870	41,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.143	15,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01142	P	7.074	28,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.410	27,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01143	P	5.077	39,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.441	58,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
01144	P	1.641	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.737	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01145	P	1.972	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.616	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01146	P	5.491	36,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.686	54,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
01147	P	7.279	27,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.471	44,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01148	P	3.981	50,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.853	13,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
01149	P	5.458	36,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.593	23,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01150	P	4.867	41,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.127	39,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01151	P	1.593	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.346	85,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
01152	P	2.083	96,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.183	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01153	P	3.989	50,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.352	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01154	P	5.360	37,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.774	53,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01155	P	5.128	39,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.356	27,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
01156	P	666	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.067	15,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01157	P	900	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.869	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01158	P	1.839	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.829	11,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
01159	P	2.963	67,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.847	6,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
01160	P	5.784	34,64	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	16.714	11,99	200.388	0	0	0,00	0,00000
01161	P	4.361	45,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.093	19,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
01162	P	1.430	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.994	40,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
01163	P	3.147	63,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.548	44,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
01164	P	9.535	21,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.293	21,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01165	P	12.506	16,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.730	10,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01166	P	5.064	39,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.954	5,42	200.386	0	0	0,00	0,00000
01167	P	12.165	16,47	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	22.864	8,76	200.387	0	0	0,00	0,00000
01168	P	11.616	17,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.313	17,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01169	P	5.208	38,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.858	41,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01170	P	815	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.349	59,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01171	P	7.295	27,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.575	30,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01172	P	13.435	14,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.883	13,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
01173	P	11.365	17,63	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	31.213	6,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
01174	P	8.539	23,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.220	5,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
01175	P	13.750	14,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.968	11,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
01176	P	9.145	21,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.785	25,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01177	P	2.711	73,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.257	61,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
01178	P	2.873	69,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.380	59,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01179	P	9.416	21,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.315	24,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01180	P	14.631	13,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.870	11,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01181	P	9.864	20,32	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	37.572	5,33	200.386	0	0	0,00	0,00000
01182	P	13.902	14,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.669	6,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
01183	P	13.618	14,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.533	13,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
01184	P	7.514	26,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.125	32,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
01185	P	1.327	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.790	71,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01186	P	4.791	41,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.800	52,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
01187	P	12.700	15,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.339	19,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
01188	P	17.098	11,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.132	8,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01189	P	6.611	30,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	47.931	4,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01190	P	15.808	12,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.537	6,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
01191	P	15.130	13,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.022	14,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01192	P	6.883	29,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.240	38,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
01193	P	1.362	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.980	67,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
01194	P	7.385	27,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.553	36,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
01195	P	15.624	12,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.610	13,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
01196	P	16.596	12,08	200.400	0	0	0,00	0,00000
	S	32.167	6,23	200.403	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01197	P	10.091	19,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	44.596	4,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
01198	P	15.878	12,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.870	9,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
01199	P	9.828	20,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.472	21,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
01200	P	1.736	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.409	58,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
01201	P	4.742	42,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.917	68,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01202	P	11.396	17,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.528	26,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
01203	P	14.773	13,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.009	9,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01204	P	6.663	30,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.404	6,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01205	P	10.602	18,90	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	26.180	7,65	200.386	0	0	0,00	0,00000
01206	P	5.560	36,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.941	18,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01207	P	22.937	8,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	56.192	3,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
01208	P	25.100	7,99	200.544	0	0	0,00	0,00000
	S	48.398	4,14	200.494	0	0	0,00	0,00000
01209	P	21.528	9,31	200.422	0	0	0,00	0,00000
	S	21.820	9,19	200.422	0	0	0,00	0,00000
01210	P	8.096	24,75	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	16.844	11,90	200.421	0	0	0,00	0,00000
01211	P	4.679	42,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.336	24,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01212	P	11.624	17,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.507	30,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01213	P	27.435	7,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.499	12,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01214	P	48.698	4,12	200.415	0	0	0,00	0,00000
	S	71.324	2,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
01215	P	46.649	4,30	200.604	0	0	0,00	0,00000
	S	83.561	2,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
01216	P	34.056	5,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.527	8,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01217	P	15.103	13,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.380	27,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01218	P	3.265	61,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.087	64,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
01219	P	6.313	31,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.693	54,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
01220	P	22.302	8,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.963	18,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01221	P	46.326	4,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	37.113	5,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
01222	P	21.907	9,15	200.409	0	0	0,00	0,00000
	S	124.627	1,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
01223	P	49.527	4,05	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	54.828	3,65	200.386	0	0	0,00	0,00000
01224	P	26.913	7,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.207	13,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01225	P	9.771	20,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.255	47,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
01226	P	606	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.421	82,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01227	P	10.178	19,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.484	44,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01228	P	26.859	7,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.822	14,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
01229	P	54.091	3,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	53.031	3,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
01230	P	20.525	9,76	200.403	0	0	0,00	0,00000
	S	151.612	1,32	200.449	0	0	0,00	0,00000
01231	P	46.395	4,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.958	5,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
01232	P	22.185	9,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.539	19,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
01233	P	6.827	29,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.243	61,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
01234	P	3.020	66,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.231	89,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01235	P	13.592	14,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.371	37,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01236	P	36.704	5,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.525	10,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
01237	P	62.673	3,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	94.395	2,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
01238	P	64.110	3,13	200.484	0	0	0,00	0,00000
	S	107.495	1,86	200.390	0	0	0,00	0,00000
01239	P	47.600	4,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.285	6,84	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01240	P	18.700	10,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.668	26,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
01241	P	5.716	35,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.651	75,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
01242	P	5.814	34,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.813	71,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
01243	P	20.804	9,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.788	22,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01244	P	51.262	3,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.214	6,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
01245	P	40.058	5,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	157.400	1,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
01246	P	61.002	3,28	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	71.262	2,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
01247	P	33.507	5,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.873	11,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
01248	P	11.005	18,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.563	43,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01249	P	1.994	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.865	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01250	P	10.605	18,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.475	57,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01251	P	29.351	6,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.689	17,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
01252	P	75.905	2,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	72.984	2,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
01253	P	63.824	3,14	200.461	0	0	0,00	0,00000
	S	86.244	2,32	200.461	0	0	0,00	0,00000
01254	P	20.585	9,73	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	14.198	14,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
01255	P	63.038	3,18	200.397	0	0	0,00	0,00000
	S	19.014	10,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
01256	P	52.729	3,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	73.997	2,74	202.690	0	0	0,00	0,00000
01257	P	30.516	6,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.766	5,21	201.879	0	0	0,00	0,00000
01258	P	11.954	16,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.407	10,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
01259	P	10.220	19,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.786	25,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01260	P	21.011	9,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.945	50,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
01261	P	81.372	2,46	200.399	0	0	0,00	0,00000
	S	14.457	13,86	200.404	0	0	0,00	0,00000
01262	P	101.829	1,97	200.441	0	0	0,00	0,00000
	S	13.686	14,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
01263	P	29.586	6,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.799	52,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
01264	P	8.869	22,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.016	99,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
01265	P	2.312	86,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.968	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01266	P	11.267	17,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.202	91,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01267	P	42.676	4,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.579	35,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01268	P	138.978	1,44	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	10.599	18,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
01269	P	190.906	1,05	200.410	0	0	2,50	0,04894
	S	11.910	16,83	200.410	0	0	0,00	0,00867
01270	P	63.800	3,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.007	25,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
01271	P	18.913	10,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.594	77,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01272	P	4.867	41,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.811	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01273	P	4.509	44,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.705	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01274	P	18.759	10,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.472	81,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
01275	P	61.609	3,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.148	12,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01276	P	178.973	1,12	200.400	0	0	0,00	0,00000
	S	21.848	9,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
01277	P	140.268	1,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.463	8,92	200.408	0	0	0,00	0,00000
01278	P	42.962	4,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.935	28,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
01279	P	13.048	15,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.900	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01280	P	2.173	92,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.753	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01281	P	7.594	26,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.485	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01282	P	25.752	7,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.380	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01283	P	96.132	2,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.877	10,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
01284	P	127.036	1,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.222	11,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
01285	P	35.977	5,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.270	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01286	P	11.156	17,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.332	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01287	P	1.203	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.748	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01288	P	12.281	16,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.219	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01289	P	40.040	5,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.912	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01290	P	139.544	1,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.960	11,16	200.393	0	0	0,00	0,00000
01291	P	235.360	1,02	1.200.567	239.969	0	2,50	0,05799
	S	39.345	5,09	200.423	0	0	0,00	0,00859
01292	P	77.811	2,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.392	19,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01293	P	21.750	9,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.135	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01294	P	5.642	35,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.721	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01295	P	6.017	33,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.092	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01296	P	16.441	12,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.168	92,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
01297	P	58.766	3,41	200.398	0	0	0,00	0,00000
	S	48.600	4,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
01298	P	68.710	2,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	49.199	4,07	200.392	0	0	0,00	0,00000
01299	P	10.257	19,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.205	62,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
01300	P	33.532	5,98	200.430	0	0	0,00	0,00000
	S	50.627	3,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01301	P	74.708	2,70	201.537	0	0	0,00	0,00000
	S	74.605	2,70	201.537	0	0	0,00	0,00000
01302	P	59.200	3,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.211	6,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
01303	P	22.450	8,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.223	21,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
01304	P	18.187	11,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.699	54,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
01305	P	33.763	5,94	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	13.463	14,88	200.392	0	0	0,00	0,00000
01306	P	49.295	4,07	200.594	0	0	0,00	0,00000
	S	67.922	2,95	200.594	0	0	0,00	0,00000
01307	P	47.368	4,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	80.251	2,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
01308	P	41.490	4,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.486	10,28	200.388	0	0	0,00	0,00000
01309	P	15.931	12,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.613	76,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01310	P	3.620	55,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.624	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01311	P	6.817	29,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.063	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01312	P	25.082	7,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.386	45,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01313	P	58.743	3,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.240	6,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01314	P	20.175	9,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	119.705	1,67	200.391	0	0	0,00	0,00000
01315	P	64.717	3,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	49.353	4,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
01316	P	32.253	6,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.438	21,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
01317	P	11.127	18,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	631	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01318	P	1.413	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.862	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01319	P	10.577	18,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	981	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01320	P	34.325	5,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.211	21,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
01321	P	69.227	2,89	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	50.362	3,98	200.387	0	0	0,00	0,00000
01322	P	44.409	4,51	200.494	0	0	0,00	0,00000
	S	143.104	1,40	200.494	0	0	0,00	0,00000
01323	P	60.185	3,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.064	6,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01324	P	25.313	7,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.903	40,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01325	P	7.657	26,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.495	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01326	P	3.612	55,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.094	95,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01327	P	13.658	14,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.295	60,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
01328	P	36.853	5,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.649	12,81	200.387	0	0	0,00	0,00000
01329	P	52.966	3,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	77.509	2,59	200.469	0	0	0,00	0,00000
01330	P	52.530	3,82	200.453	0	0	0,00	0,00000
	S	89.071	2,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01331	P	45.667	4,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.322	8,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
01332	P	17.737	11,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.560	36,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01333	P	5.942	33,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.818	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01334	P	6.821	29,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.937	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01335	P	19.303	10,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.272	31,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
01336	P	48.635	4,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.394	7,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
01337	P	30.730	6,53	200.521	0	0	0,00	0,00000
	S	123.532	1,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
01338	P	54.026	3,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	60.706	3,30	200.398	0	0	0,00	0,00000
01339	P	32.851	6,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.306	14,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
01340	P	11.394	17,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.607	55,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
01341	P	3.178	63,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.111	94,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01342	P	9.515	21,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.438	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01343	P	24.448	8,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.686	13,64	200.386	0	0	0,00	0,00000
01344	P	64.694	3,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	63.244	3,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
01345	P	60.393	3,32	200.457	0	0	0,00	0,00000
	S	74.171	2,70	200.480	0	0	0,00	0,00000
01346	P	16.062	12,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.079	18,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
01347	P	15.527	12,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.755	18,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
01348	P	30.916	6,48	200.424	0	0	0,00	0,00000
	S	21.294	9,41	200.386	0	0	0,00	0,00000
01349	P	76.713	2,64	202.360	0	0	0,00	0,00000
	S	5.573	35,98	200.513	0	0	0,00	0,00000
01350	P	70.085	2,86	200.419	0	0	0,00	0,00000
	S	20.793	9,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
01351	P	39.252	5,11	200.474	0	0	0,00	0,00000
	S	6.363	31,50	200.403	0	0	0,00	0,00000
01352	P	17.813	11,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.801	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01353	P	17.838	11,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.073	65,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01354	P	18.905	10,60	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	10.136	19,77	200.386	0	0	0,00	0,00000
01355	P	7.891	25,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.097	7,68	200.386	0	0	0,00	0,00000
01356	P	17.997	11,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.537	14,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01357	P	16.907	11,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.777	41,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
01358	P	7.897	25,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.109	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01359	P	2.317	86,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.738	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01360	P	11.344	17,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	631	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01361	P	20.934	9,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.026	24,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01362	P	18.802	10,66	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	19.429	10,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01363	P	12.734	15,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.044	8,33	200.386	0	0	0,00	0,00000
01364	P	21.662	9,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.074	19,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
01365	P	14.362	13,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.661	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01366	P	4.557	43,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.968	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01367	P	4.343	46,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.963	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01368	P	14.488	13,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.500	57,25	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01369	P	22.287	8,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.114	15,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01370	P	14.207	14,11	200.398	0	0	0,00	0,00000
	S	30.672	6,53	200.394	0	0	0,00	0,00000
01371	P	19.119	10,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.948	7,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
01372	P	21.703	9,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.971	20,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01373	P	11.775	17,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.986	67,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
01374	P	3.026	66,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.626	76,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01375	P	6.441	31,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.182	91,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
01376	P	15.839	12,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.784	41,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
01377	P	19.566	10,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.112	14,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
01378	P	8.408	23,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.201	7,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
01379	P	18.281	10,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.589	9,73	200.386	0	0	0,00	0,00000
01380	P	17.904	11,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.855	25,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
01381	P	8.465	23,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.067	65,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01382	P	1.432	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.776	72,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01383	P	9.682	20,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.795	71,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01384	P	18.186	11,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.067	24,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
01385	P	17.169	11,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.677	10,18	200.396	0	0	0,00	0,00000
01386	P	11.575	17,31	200.393	0	0	0,00	0,00000
	S	26.866	7,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
01387	P	18.080	11,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.498	13,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01388	P	12.456	16,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.205	32,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01389	P	4.559	43,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.009	66,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
01390	P	5.021	39,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.097	64,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01391	P	10.831	18,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.318	37,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
01392	P	15.339	13,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.756	9,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
01393	P	9.607	20,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.339	7,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01394	P	10.362	19,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.919	8,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01395	P	5.164	38,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.592	26,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01396	P	16.959	11,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.254	16,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
01397	P	59.232	3,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.444	5,66	200.676	0	0	0,00	0,00000
01398	P	58.976	3,40	200.521	0	0	0,00	0,00000
	S	30.531	6,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01399	P	24.112	8,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.503	26,71	200.386	0	0	0,00	0,00000
01400	P	15.600	12,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.266	46,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01401	P	17.689	11,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.392	23,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
01402	P	18.794	10,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.070	11,74	200.413	0	0	0,00	0,00000
01403	P	13.514	14,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.621	9,27	200.507	0	0	0,00	0,00000
01404	P	19.040	10,52	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	8.197	24,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
01405	P	10.567	18,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.920	68,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
01406	P	2.562	78,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.770	72,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01407	P	5.106	39,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.378	84,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
01408	P	15.359	13,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.720	53,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01409	P	22.331	8,97	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	10.415	19,24	200.388	0	0	0,00	0,00000
01410	P	17.121	11,70	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	28.890	6,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
01411	P	22.104	9,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.603	9,73	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01412	P	18.107	11,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.183	32,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01413	P	8.032	24,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.547	78,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01414	P	1.117	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.033	66,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01415	P	7.587	26,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.931	68,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01416	P	17.083	11,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.848	41,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
01417	P	19.053	10,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.638	11,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
01418	P	12.599	15,91	200.398	0	0	0,00	0,00000
	S	23.751	8,44	200.400	0	0	0,00	0,00000
01419	P	20.569	9,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.325	15,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01420	P	14.652	13,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.941	40,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01421	P	5.471	36,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.549	56,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
01422	P	1.998	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.633	55,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
01423	P	10.392	19,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.425	45,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01424	P	19.222	10,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.797	22,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
01425	P	27.530	7,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.933	7,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
01426	P	24.937	8,04	200.393	0	0	0,00	0,00000
	S	28.442	7,05	200.391	0	0	0,00	0,00000
01427	P	19.463	10,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.266	24,24	200.387	0	0	0,00	0,00000
01428	P	11.124	18,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.516	44,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01429	P	3.483	57,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.729	53,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01430	P	4.749	42,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.803	52,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01431	P	14.071	14,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.293	37,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
01432	P	20.812	9,63	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	14.491	13,83	200.398	0	0	0,00	0,00000
01433	P	14.843	13,50	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	31.072	6,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
01434	P	22.765	8,80	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	25.031	8,01	200.388	0	0	0,00	0,00000
01435	P	15.570	12,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.593	30,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01436	P	6.499	30,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.200	47,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01437	P	2.531	79,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.063	49,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01438	P	7.092	28,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.816	41,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
01439	P	12.453	16,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.658	30,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01440	P	29.992	6,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.831	7,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
01441	P	21.451	9,34	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	31.392	6,38	200.392	0	0	0,00	0,00000
01442	P	8.907	22,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.190	24,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01443	P	47.437	4,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	37.918	5,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01444	P	50.174	3,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	44.760	4,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01445	P	28.387	7,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	99.773	2,04	203.509	0	0	0,00	0,00000
01446	P	22.800	8,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	45.513	4,45	202.528	0	0	0,00	0,00000
01447	P	16.848	11,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.163	13,22	200.421	0	0	0,00	0,00000
01448	P	10.779	18,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.969	25,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01449	P	14.399	13,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.988	50,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01450	P	48.077	4,17	200.570	0	0	0,00	0,00000
	S	46.793	4,29	200.936	0	0	0,00	0,00000
01451	P	6.647	30,17	200.557	0	0	0,00	0,00000
	S	85.932	2,33	200.423	0	0	0,00	0,00000
01452	P	54.962	3,66	201.082	0	0	0,00	0,00000
	S	48.554	4,14	200.927	0	0	0,00	0,00000
01453	P	17.412	11,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.686	42,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
01454	P	5.429	36,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.776	53,07	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01455	P	1.748	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.658	54,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
01456	P	8.016	25,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.872	51,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
01457	P	24.827	8,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.282	24,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
01458	P	60.971	3,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	46.529	4,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01459	P	49.855	4,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	111.084	1,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01460	P	40.062	5,00	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	14.669	13,66	200.387	0	0	0,00	0,00000
01461	P	14.235	14,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.063	49,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01462	P	3.798	52,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.533	56,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
01463	P	2.939	68,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.665	54,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
01464	P	12.559	15,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.465	44,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
01465	P	34.704	5,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.433	8,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01466	P	51.009	3,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	78.745	2,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
01467	P	88.656	2,26	200.428	0	0	0,00	0,00000
	S	36.930	5,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
01468	P	23.584	8,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.252	19,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
01469	P	8.962	22,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.067	49,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
01470	P	2.207	90,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.178	47,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01471	P	5.669	35,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.841	52,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
01472	P	16.712	11,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.581	35,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01473	P	60.365	3,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	55.259	3,63	200.448	0	0	0,00	0,00000
01474	P	5.255	38,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	143.405	1,40	200.387	0	0	0,00	0,00000
01475	P	66.243	3,03	200.446	0	0	0,00	0,00000
	S	46.746	4,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01476	P	19.083	10,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.158	32,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
01477	P	5.921	33,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.137	48,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
01478	P	2.027	98,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.372	45,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01479	P	9.245	21,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.293	46,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
01480	P	24.147	8,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.473	13,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
01481	P	98.776	2,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	40.809	4,91	200.413	0	0	0,00	0,00000
01482	P	65.543	3,06	200.526	0	0	0,00	0,00000
	S	105.203	1,91	200.526	0	0	0,00	0,00000
01483	P	34.448	5,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.390	8,57	200.394	0	0	0,00	0,00000
01484	P	11.718	17,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.124	48,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
01485	P	2.950	67,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.597	43,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
01486	P	4.732	42,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.204	47,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01487	P	11.143	17,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.932	50,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01488	P	42.034	4,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	48.164	4,16	200.453	0	0	0,00	0,00000
01489	P	6.350	31,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	144.042	1,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01490	P	55.110	3,64	200.448	0	0	0,00	0,00000
	S	47.705	4,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
01491	P	9.018	22,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.447	45,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
01492	P	29.332	6,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	57.188	3,50	200.405	0	0	0,00	0,00000
01493	P	52.835	3,79	200.395	0	0	0,00	0,00000
	S	25.133	7,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01494	P	22.578	8,88	200.531	0	0	0,00	0,00000
	S	21.210	9,45	200.531	0	0	0,00	0,00000
01495	P	10.443	19,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.087	14,23	200.475	0	0	0,00	0,00000
01496	P	5.458	36,71	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	6.408	31,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
01497	P	10.426	19,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.751	53,42	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01498	P	27.095	7,40	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	2.728	73,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
01499	P	47.062	4,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	72.194	2,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
01500	P	47.105	4,26	200.515	0	0	0,00	0,00000
	S	69.826	2,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01501	P	28.820	6,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.084	39,42	200.414	0	0	0,00	0,00000
01502	P	10.728	18,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.320	86,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01503	P	3.073	65,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.582	55,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
01504	P	4.508	44,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.310	60,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
01505	P	15.046	13,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.817	71,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
01506	P	42.104	4,76	200.394	0	0	0,00	0,00000
	S	12.792	15,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01507	P	56.756	3,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	82.328	2,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
01508	P	77.135	2,60	200.443	0	0	0,00	0,00000
	S	45.583	4,40	200.443	0	0	0,00	0,00000
01509	P	24.086	8,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.563	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01510	P	8.405	23,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.866	69,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01511	P	1.005	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.457	57,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01512	P	6.339	31,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.106	64,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
01513	P	24.407	8,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.723	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01514	P	91.755	2,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	49.328	4,06	200.417	0	0	0,00	0,00000
01515	P	82.386	2,43	200.554	0	0	0,00	0,00000
	S	134.616	1,49	200.554	0	0	0,00	0,00000
01516	P	51.488	3,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.731	10,16	200.396	0	0	0,00	0,00000
01517	P	15.807	12,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.772	72,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01518	P	4.689	42,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.236	61,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01519	P	2.976	67,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.573	56,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01520	P	11.190	17,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.501	80,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
01521	P	34.581	5,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.495	13,82	200.386	0	0	0,00	0,00000
01522	P	71.035	2,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	125.630	1,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
01523	P	67.086	2,99	200.593	0	0	0,00	0,00000
	S	107.288	1,87	200.593	0	0	0,00	0,00000
01524	P	34.919	5,74	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	13.604	14,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
01525	P	10.154	19,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.476	80,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01526	P	2.754	72,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.434	58,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
01527	P	5.279	37,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.512	57,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
01528	P	17.768	11,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.988	67,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
01529	P	61.531	3,26	200.396	0	0	0,00	0,00000
	S	24.163	8,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01530	P	110.438	1,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	173.931	1,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01531	P	92.787	2,16	200.583	0	0	0,00	0,00000
	S	46.471	4,31	200.397	0	0	0,00	0,00000
01532	P	23.774	8,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.248	89,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
01533	P	6.259	32,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.658	75,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01534	P	2.468	81,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.264	61,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01535	P	8.584	23,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.224	90,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01536	P	31.914	6,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.618	12,06	200.387	0	0	0,00	0,00000
01537	P	70.417	2,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	116.300	1,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
01538	P	64.002	3,13	200.606	0	0	0,00	0,00000
	S	114.277	1,76	200.606	0	0	0,00	0,00000
01539	P	21.043	9,52	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	15.549	12,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
01540	P	9.960	20,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.853	16,91	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01541	P	5.077	39,47	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	16.705	12,00	200.391	0	0	0,00	0,00000
01542	P	11.013	18,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.248	32,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01543	P	8.114	24,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.184	91,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
01544	P	4.200	47,71	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	3.361	59,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
01545	P	6.470	30,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.433	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01546	P	14.382	13,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.090	64,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
01547	P	20.287	9,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.594	15,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
01548	P	8.737	22,94	200.393	0	0	0,00	0,00000
	S	23.671	8,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01549	P	18.165	11,03	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	9.412	21,29	200.386	0	0	0,00	0,00000
01550	P	13.106	15,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.672	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01551	P	5.183	38,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	729	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01552	P	1.625	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.989	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01553	P	7.703	26,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	865	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01554	P	14.912	13,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.593	43,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
01555	P	17.075	11,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.599	9,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
01556	P	14.200	14,11	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	21.802	9,19	200.389	0	0	0,00	0,00000
01557	P	17.337	11,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.682	29,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
01558	P	12.365	16,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.278	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01559	P	3.679	54,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.410	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01560	P	3.981	50,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.045	97,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
01561	P	11.208	17,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.034	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01562	P	28.319	7,08	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	9.888	20,27	200.392	0	0	0,00	0,00000
01563	P	25.584	7,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	43.183	4,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
01564	P	32.706	6,13	200.395	0	0	0,00	0,00000
	S	29.162	6,87	200.399	0	0	0,00	0,00000
01565	P	19.294	10,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.259	47,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
01566	P	11.155	17,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.241	89,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
01567	P	2.371	84,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.514	79,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01568	P	8.442	23,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.476	80,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01569	P	15.979	12,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.022	99,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01570	P	34.677	5,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.744	9,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
01571	P	12.840	15,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	47.581	4,21	200.386	0	0	0,00	0,00000
01572	P	34.786	5,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.819	10,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
01573	P	15.600	12,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.459	81,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
01574	P	7.649	26,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.033	66,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01575	P	2.703	74,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.724	73,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01576	P	13.212	15,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.932	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01577	P	30.226	6,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.060	39,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
01578	P	35.221	5,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	39.045	5,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
01579	P	37.275	5,38	200.405	0	0	0,00	0,00000
	S	44.368	4,52	200.409	0	0	0,00	0,00000
01580	P	31.568	6,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.180	21,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01581	P	14.991	13,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.194	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01582	P	3.878	51,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.346	59,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
01583	P	7.260	27,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.267	88,39	200.385	0	0	0,00	0,00000

Platee - Taglio fuori piano allo SLU

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$Ctg\Theta$	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01584	P	21.829	9,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	984	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01585	P	36.050	5,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.007	10,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01586	P	12.526	16,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	37.638	5,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01587	P	26.705	7,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.548	10,80	200.386	0	0	0,00	0,00000

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
V_{Ed} Taglio di progetto
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle cuciture verticali
N_{Ed} Sforzo normale di progetto.
$Ctg\Theta$ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle armature a taglio.

PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²]			[N]	[N·m]	[cm²]	
Fondazione				**Platea 1**												
P	S	00023	0	0	0,08042	-	00055	0	0	0,08042	-	00057	0	0	0,08042	-
	I		-90	105.589	0,08042	1,60		-3	128.326	0,12566	2,02		-115	86.844	0,08042	1,95
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		148	96.891	0,08042	1,74		3	123.487	0,12566	2,10		-499	81.755	0,08042	2,07
P	S	00068	0	0	0,08042	-	00069	0	0	0,08042	-	00070	0	0	0,08042	-
	I		-1	68.340	0,08042	2,47		-74	101.750	0,08042	1,66		9	94.323	0,08042	1,79
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-5	59.954	0,08042	2,82		-39	96.220	0,08042	1,76		42	83.661	0,08042	2,02
P	S	00071	0	0	0,08042	-	00072	0	0	0,08042	-	00073	0	0	0,08042	-
	I		84	102.095	0,08042	1,65		316	100.246	0,08042	1,68		-421	152.946	0,12566	1,99
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-25	93.954	0,08042	1,80		75	61.843	0,08042	2,73		17	107.507	0,12566	3,43
P	S	00074	0	0	0,08042	-	00075	0	0	0,08042	-	00076	0	0	0,08042	-
	I		99	142.801	0,12566	2,19		1.211	153.670	0,12566	1,97		-1.224	154.853	0,12566	1,95
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-7	96.973	0,12566	2,67		85	109.494	0,12566	3,32		-275	104.790	0,08042	1,61
P	S	00077	0	0	0,08042	-	00080	0	0	0,08042	-	00081	0	0	0,08042	-
	I		482	156.956	0,12566	1,91		-13	147.640	0,12566	2,09		-4	131.472	0,12566	1,97
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		97	102.695	0,12566	3,71		-16	140.886	0,12566	2,23		4	124.714	0,12566	2,08
P	S	00082	0	0	0,08042	-	00083	0	0	0,08042	-	00084	0	0	0,08042	-
	I		1	86.613	0,08042	1,95		-109	161.745	0,12566	1,84		9	168.684	0,12566	1,54
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-1	84.705	0,08042	1,99		-71	138.492	0,12566	2,29		6	148.662	0,12566	1,74
P	S	00085	0	0	0,08042	-	00086	0	0	0,08042	-	00087	0	0	0,08042	-
	I		39	60.521	0,08042	2,79		246	197.501	0,18096	2,76		-1	175.778	0,15739	1,83
S	S		-7	1.569	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		45	60.456	0,08042	2,79		446	187.894	0,16085	2,31		1	175.410	0,15739	1,84
P	S	00088	0	0	0,08042	-	00089	0	0	0,08042	-	00090	0	0	0,08042	-
	I		-9	204.422	0,18096	1,81		-4	180.448	0,15739	1,79		19	114.469	0,12566	3,08
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		6	197.285	0,18096	1,87		4	179.734	0,15739	1,79		1	112.886	0,12566	2,30
P	S	00091	0	0	0,08042	-	00092	0	0	0,08042	-	00102	0	0	0,08042	-
	I		42	71.358	0,08042	2,37		17	211.107	0,21447	3,87		986	104.123	0,08042	1,62
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-29	69.788	0,08042	2,42		-50	202.617	0,18096	2,62		-1.655	76.366	0,08042	2,22
P	S	00105	516	11.831	0,08042	14,27	00106	0	0	0,08042	-	00107	0	0	0,08042	-
	I		-993	33.384	0,08042	5,07		-3.458	63.318	0,08042	2,68		-68	118.701	0,12566	2,91
S	S		6.193	8.827	0,08042	18,98		9.039	17.468	0,08042	9,56		0	0	0,08042	-
	I		-7.778	20.706	0,08042	8,24		-12.400	31.637	0,08042	5,43		21	140.627	0,12566	2,24
P	S	00108	0	3.316	0,08042	50,95	00109	0	4.189	0,08042	40,33	00110	0	307	0,08042	NS
	I		0	460	0,08042	NS		0	1.163	0,08042	NS		0	1.598	0,08042	NS
S	S		0	2.989	0,08042	56,53		0	5.023	0,08042	33,64		0	567	0,08042	NS
	I		0	642	0,08042	NS		0	1.548	0,08042	NS		0	1.684	0,08042	NS
P	S	00111	0	0	0,08042	-	00112	0	0	0,08042	-	00113	0	0	0,08042	-
	I		0	789	0,08042	NS		0	6.566	0,08042	25,73		0	927	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	-		0	36.052	0,08042	4,69		0	0	0,08042	-
	I		0	873	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	1.031	0,08042	NS
P	S	00114	-38	20.990	0,08042	8,05	00115	-236	19.001	0,08042	8,90	00142	-776	13.764	0,08042	12,29
	I		37	34.762	0,08042	4,86		54	24.623	0,08042	6,86		-216	24.136	0,08042	7,00
S	S		-940	20.590	0,08042	8,22		-2.570	6.686	0,08042	25,36		2.566	13.984	0,08042	12,04
	I		966	39.799	0,08042	4,24		1.710	34.965	0,08042	4,82		-2.754	23.942	0,08042	7,08
P	S	00143	9.073	11.218	0,08042	14,88	00144	-1.941	14.926	0,08042	11,35	00151	-1.792	3.754	0,08042	45,12
	I		-7.996	18.724	0,08042	9,12		1.380	18.984	0,08042	8,88		2.678	23.573	0,08042	7,14
S	S		7.928	7.716	0,08042	21,67		2.886	11.120	0,08042	15,14		8.611	10.072	0,08042	16,58
	I		-6.733	14.581	0,08042	11,69		-2.478	21.109	0,08042	8,03		-6.560	14.476	0,08042	11,77
P	S	00152	0	0	0,08042	-	00153	0	0	0,08042	-	00161	0	0	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		-30	14.113	0,08042	11,97		-62	45.312	0,08042	3,73		0	1.922	0,08042	87,91
S	S		-822	8.859	0,08042	19,09		-295	32.978	0,08042	5,13		0	47	0,08042	NS
	I		5.975	4.497	0,08042	37,27		771	38.543	0,08042	4,38		0	767	0,08042	NS
P	S	00162	0	0	0,08042	-	00163	0	0	0,08042	-	00164	0	0	0,08042	-
	I		0	2.717	0,08042	62,19		0	3.609	0,08042	46,82		0	7.347	0,08042	23,00
S	S		0	0	0,08042	-		0	3.192	0,08042	52,93		0	9.492	0,08042	17,80
	I		0	425	0,08042	NS		0	684	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	00165	0	1.388	0,08042	NS	00166	0	2.452	0,08042	68,91	00167	0	0	0,08042	-
	I		0	951	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	1.195	0,08042	NS
S	S		0	30.327	0,08042	5,57		0	24.009	0,08042	7,04		0	19.058	0,08042	8,87
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00168	0	0	0,08042	-	00169	0	0	0,08042	-	00170	0	0	0,08042	-
	I		0	5.071	0,08042	33,32		-15	9.451	0,08042	17,88		-51	3.074	0,08042	54,97
S	S		2	14.123	0,08042	11,96		-97	5.997	0,08042	28,18		0	0	0,08042	-
	I		-1	3.182	0,08042	53,10		76	27.361	0,08042	6,17		27	64.980	0,08042	2,60
P	S	00171	0	0	0,08042	-	00172	0	0	0,08042	-	00173	0	0	0,08042	-
	I		-489	6.072	0,08042	27,84		1	3.156	0,08042	53,54		0	7.606	0,08042	22,21
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-41	3.216	0,08042	52,54
	I		-28	74.391	0,08042	2,27		46	46.518	0,08042	3,63		52	15.640	0,08042	10,80
P	S	00174	0	0	0,08042	-	00175	0	0	0,08042	-	00176	0	1.893	0,08042	89,26
	I		0	3.839	0,08042	44,01		0	784	0,08042	NS		0	128	0,08042	NS
S	S		0	17.738	0,08042	9,53		0	26.200	0,08042	6,45		0	30.559	0,08042	5,53
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00177	0	576	0,08042	NS	00178	0	0	0,08042	-	00179	0	0	0,08042	-
	I		0	39	0,08042	NS		0	246	0,08042	NS		0	1.921	0,08042	87,95
S	S		0	27.651	0,08042	6,11		0	21.892	0,08042	7,72		11	12.274	0,08042	13,77
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00180	-3	2.390	0,08042	70,70	00181	3	897	0,08042	NS	00182	2	2.162	0,08042	78,15
	I		-2	227	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	10.761	0,08042	15,70		1	22.359	0,08042	7,56		6	16.364	0,08042	10,33
P	S	00183	2	882	0,08042	NS	00184	1	76	0,08042	NS	00185	12	931	0,08042	NS
	I		3	2.691	0,08042	62,79		-4	914	0,08042	NS		-1	1.368	0,08042	NS
S	S		-3	3.066	0,08042	55,11		3	5.828	0,08042	28,99		35	8.084	0,08042	20,90
	I		-20	7.748	0,08042	21,81		-6	5.696	0,08042	29,66		-49	3.907	0,08042	43,25
P	S	00186	17	821	0,08042	NS	00187	23	1.953	0,08042	86,51	00188	0	0	0,08042	-
	I		-2	523	0,08042	NS		-29	771	0,08042	NS		-7	1.184	0,08042	NS
S	S		0	10.990	0,08042	15,37		-3	5.904	0,08042	28,62		0	2.853	0,08042	59,22
	I		7	12.621	0,08042	13,39		37	12.384	0,08042	13,64		-6	8.949	0,08042	18,88
P	S	00189	0	231	0,08042	NS	00190	0	224	0,08042	NS	00191	0	330	0,08042	NS
	I		0	373	0,08042	NS		0	4.685	0,08042	36,06		0	10.549	0,08042	16,02
S	S		0	940	0,08042	NS		0	21	0,08042	NS		1	540	0,08042	NS
	I		0	4.453	0,08042	37,94		0	175	0,08042	NS		-1	649	0,08042	NS
P	S	00192	0	0	0,08042	-	00193	0	0	0,08042	-	00194	0	1.741	0,08042	97,05
	I		0	11.274	0,08042	14,99		0	5.737	0,08042	29,45		1	39	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	-		-1	1.543	0,08042	NS		-1	126	0,08042	NS
	I		0	189	0,08042	NS		0	482	0,08042	NS		1	558	0,08042	NS
P	S	00195	0	8.389	0,08042	20,14	00196	0	13.779	0,08042	12,26	00197	0	16.289	0,08042	10,37
	I		0	1.169	0,08042	NS		0	1.649	0,08042	NS		0	512	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	-		0	522	0,08042	NS		0	93	0,08042	NS
	I		0	137	0,08042	NS		0	489	0,08042	NS		0	557	0,08042	NS
P	S	00198	0	14.564	0,08042	11,60	00199	0	11.325	0,08042	14,92	00200	0	4.966	0,08042	34,02
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	351	0,08042	NS		0	222	0,08042	NS		0	151	0,08042	NS
	I		0	422	0,08042	NS		0	595	0,08042	NS		0	363	0,08042	NS
P	S	00201	0	767	0,08042	NS	00202	0	0	0,08042	-	00203	0	0	0,08042	-
	I		0	4.671	0,08042	36,17		0	16.442	0,08042	10,28		0	23.462	0,08042	7,20
S	S		0	0	0,08042	-		-2	1.262	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		0	1.753	0,08042	96,38		0	0	0,08042	-		1	359	0,08042	NS
P	S	00204	0	0	0,08042	-	00205	0	0	0,08042	-	00206	0	3.300	0,08042	51,20
	I		0	19.034	0,08042	8,88		0	10.076	0,08042	16,77		0	1.573	0,08042	NS
S	S		0	152	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		-1	1.440	0,08042	NS
	I		0	11	0,08042	NS		-2	43	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	00207	0	9.635	0,08042	17,54	00208	0	13.551	0,08042	12,47	00209	0	15.241	0,08042	11,09
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	177	0,08042	NS
	I		0	670	0,08042	NS		0	184	0,08042	NS		0	435	0,08042	NS
P	S	00210	0	15.103	0,08042	11,19	00211	0	12.872	0,08042	13,13	00212	0	9.054	0,08042	18,66
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	490	0,08042	NS		0	22	0,08042	NS		0	109	0,08042	NS
	I		0	373	0,08042	NS		0	437	0,08042	NS		0	292	0,08042	NS
P	S	00213	0	2.507	0,08042	67,40	00214	0	0	0,08042	-	00215	0	0	0,08042	-
	I		0	5.126	0,08042	32,96		0	12.822	0,08042	13,18		0	23.794	0,08042	7,10
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	2.010	0,08042	84,06
	I		0	37	0,08042	NS		0	1.775	0,08042	95,19		0	425	0,08042	NS
P	S	00216	0	0	0,08042	-	00217	0	0	0,08042	-	00218	0	4.615	0,08042	36,61
	I		0	25.299	0,08042	6,68		0	17.029	0,08042	9,92		0	7.127	0,08042	23,71
S	S		0	0	0,08042	-		0	109	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		0	261	0,08042	NS		-1	12	0,08042	NS		0	254	0,08042	NS
P	S	00219	0	9.022	0,08042	18,73	00220	0	13.923	0,08042	12,14	00221	0	17.003	0,08042	9,94
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		1	1.444	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	88	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	642	0,08042	NS		0	216	0,08042	NS

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
P	S	00222	0	17.932	0,08042	9,42	00223	0	17.145	0,08042	9,85	00224	0	13.846	0,08042	12,20
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	430	0,08042	NS		0	1.147	0,08042	NS		0	535	0,08042	NS
	I		0	611	0,08042	NS		0	394	0,08042	NS		0	690	0,08042	NS
P	S	00225	0	7.739	0,08042	21,83	00226	0	1.111	0,08042	NS	00227	0	0	0,08042	-
	I		0	1.286	0,08042	NS		0	12.261	0,08042	13,78		-1	25.918	0,08042	6,52
S	S		-2	495	0,08042	NS		-1	169	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		3	283	0,08042	NS		1	158	0,08042	NS		3	3.112	0,08042	54,29
P	S	00228	0	0	0,08042	-	00229	0	0	0,08042	-	00230	0	0	0,08042	-
	I		0	35.441	0,08042	4,77		1	30.287	0,08042	5,58		0	11.545	0,08042	14,64
S	S		1	1.256	0,08042	NS		-1	512	0,08042	NS		3	326	0,08042	NS
	I		-1	1.555	0,08042	NS		1	540	0,08042	NS		-2	425	0,08042	NS
P	S	00231	0	6.880	0,08042	24,56	00232	0	15.008	0,08042	11,26	00233	0	19.348	0,08042	8,73
	I		0	2.637	0,08042	64,07		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	266	0,08042	NS		0	1.947	0,08042	86,78		0	522	0,08042	NS
	I		0	705	0,08042	NS		0	280	0,08042	NS		0	819	0,08042	NS
P	S	00234	0	21.382	0,08042	7,90	00235	0	20.152	0,08042	8,38	00236	0	17.598	0,08042	9,60
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	260	0,08042	NS		0	730	0,08042	NS		0	1.951	0,08042	86,60
	I		0	274	0,08042	NS		0	805	0,08042	NS		0	505	0,08042	NS
P	S	00237	0	11.496	0,08042	14,70	00238	0	4.071	0,08042	41,50	00239	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	5.009	0,08042	33,73		0	22.158	0,08042	7,63
S	S		0	598	0,08042	NS		0	408	0,08042	NS		0	525	0,08042	NS
	I		0	869	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	395	0,08042	NS
P	S	00240	0	0	0,08042	-	00241	0	0	0,08042	-	00242	0	0	0,08042	-
	I		0	33.601	0,08042	5,03		0	32.588	0,08042	5,18		0	20.526	0,08042	8,23
S	S		0	96	0,08042	NS		0	306	0,08042	NS		0	510	0,08042	NS
	I		0	2.631	0,08042	64,22		0	3.190	0,08042	52,97		0	370	0,08042	NS
P	S	00243	0	3.536	0,08042	47,78	00244	0	12.493	0,08042	13,52	00245	0	18.568	0,08042	9,10
	I		0	5.481	0,08042	30,83		0	209	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	220	0,08042	NS		0	505	0,08042	NS		0	1.761	0,08042	95,95
	I		0	96	0,08042	NS		0	714	0,08042	NS		0	431	0,08042	NS
P	S	00246	0	21.338	0,08042	7,92	00247	0	22.310	0,08042	7,57	00248	0	19.823	0,08042	8,52
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	811	0,08042	NS		0	335	0,08042	NS		0	770	0,08042	NS
	I		0	837	0,08042	NS		0	317	0,08042	NS		0	919	0,08042	NS
P	S	00249	0	15.496	0,08042	10,90	00250	0	6.494	0,08042	26,02	00251	0	861	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	998	0,08042	NS		0	12.079	0,08042	13,99
S	S		0	2.603	0,08042	64,91		0	644	0,08042	NS		2	430	0,08042	NS
	I		0	544	0,08042	NS		0	987	0,08042	NS		0	73	0,08042	NS
P	S	00252	0	124	0,08042	NS	00253	0	0	0,08042	-	00254	0	0	0,08042	-
	I		0	35.162	0,08042	4,81		0	37.795	0,08042	4,47		1	25.977	0,08042	6,50
S	S		0	783	0,08042	NS		3	987	0,08042	NS		3	308	0,08042	NS
	I		-1	841	0,08042	NS		-3	1.226	0,08042	NS		-3	4.014	0,08042	42,09
P	S	00255	0	0	0,08042	-	00256	0	8.778	0,08042	19,25	00257	0	17.174	0,08042	9,84
	I		0	11.320	0,08042	14,93		0	3.378	0,08042	50,02		0	1.435	0,08042	NS
S	S		1	362	0,08042	NS		2	520	0,08042	NS		0	597	0,08042	NS
	I		-1	244	0,08042	NS		-2	501	0,08042	NS		0	716	0,08042	NS
P	S	00258	0	20.478	0,08042	8,25	00259	0	21.218	0,08042	7,96	00260	0	20.791	0,08042	8,13
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	36	0,08042	NS
S	S		0	1.537	0,08042	NS		0	1.228	0,08042	NS		0	468	0,08042	NS
	I		0	842	0,08042	NS		0	1.118	0,08042	NS		0	475	0,08042	NS
P	S	00261	0	16.475	0,08042	10,26	00262	0	8.962	0,08042	18,85	00263	0	6.875	0,08042	24,58
	I		0	160	0,08042	NS		0	526	0,08042	NS		0	8.616	0,08042	19,61
S	S		0	553	0,08042	NS		0	3.223	0,08042	52,42		0	678	0,08042	NS
	I		0	1.027	0,08042	NS		0	1.553	0,08042	NS		0	444	0,08042	NS
P	S	00264	0	6.463	0,08042	26,14	00265	0	5.265	0,08042	32,09	00266	0	2.374	0,08042	71,17
	I		0	22.126	0,08042	7,64		0	31.218	0,08042	5,41		0	23.456	0,08042	7,20
S	S		0	696	0,08042	NS		0	155	0,08042	NS		0	425	0,08042	NS
	I		0	257	0,08042	NS		0	828	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	00267	0	1.210	0,08042	NS	00268	0	0	0,08042	-	00269	0	137	0,08042	NS
	I		0	13.531	0,08042	12,49		0	3.275	0,08042	51,59		0	277	0,08042	NS
S	S		0	66	0,08042	NS		0	1.905	0,08042	88,69		0	0	0,08042	-
	I		0	418	0,08042	NS		0	1.300	0,08042	NS		0	3.613	0,08042	46,76
P	S	00270	0	319	0,08042	NS	00271	0	805	0,08042	NS	00272	0	170	0,08042	NS
	I		0	739	0,08042	NS		0	773	0,08042	NS		0	1.177	0,08042	NS
S	S		0	940	0,08042	NS		0	4.359	0,08042	38,76		0	5.723	0,08042	29,52
	I		0	5.297	0,08042	31,90		0	7.259	0,08042	23,28		0	6.546	0,08042	25,81
P	S	00273	0	0	0,08042	-	00274	0	0	0,08042	-	00275	0	0	0,08042	-
	I		0	1.083	0,08042	NS		0	680	0,08042	NS		0	826	0,08042	NS
S	S		0	4.480	0,08042	37,71		0	1.683	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		0	4.102	0,08042	41,19		0	3.486	0,08042	48,47		0	2.616	0,08042	64,59
P	S	00276	0	623	0,08042	NS	00277	0	228	0,08042	NS	00278	0	1.543	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	98	0,08042	NS		0	300	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	2.713	0,08042	62,28
	I		0	7.664	0,08042	22,05		0	8.529	0,08042	19,81		0	9.367	0,08042	18,04
P	S	00279	0	0	0,08042	-	00280	0	0	0,08042	-	00281	0	391	0,08042	NS
	I		0	1.541	0,08042	NS		0	383	0,08042	NS		0	1.115	0,08042	NS
S	S		0	7.576	0,08042	22,30		0	8.666	0,08042	19,50		0	10.021	0,08042	16,86
	I		0	3.361	0,08042	50,27		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00282	0	0	0,08042	-	00283	0	0	0,08042	-	00284	0	1.187	0,08042	NS
	I		0	1.352	0,08042	NS		0	1.403	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	11.838	0,08042	14,27		0	11.145	0,08042	15,16		0	5.876	0,08042	28,75

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²]			[N]	[N·m]	[cm²]	
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	6.572	0,08042	25,71
P	S	00285	0	0	0,08042	-	00286	1	886	0,08042	NS	00287	0	1.203	0,08042	NS
	I		0	617	0,08042	NS		-1	41	0,08042	NS		0	142	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	10.933	0,08042	15,45		-1	14.060	0,08042	12,02		0	16.464	0,08042	10,26
P	S	00288	0	0	0,08042	-	00289	0	805	0,08042	NS	00290	0	0	0,08042	-
	I		0	128	0,08042	NS		0	50	0,08042	NS		0	1.595	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	5.629	0,08042	30,02
	I		0	14.537	0,08042	11,62		0	11.314	0,08042	14,93		0	3.156	0,08042	53,54
P	S	00291	0	0	0,08042	-	00292	0	0	0,08042	-	00293	0	0	0,08042	-
	I		0	467	0,08042	NS		0	658	0,08042	NS		0	1.529	0,08042	NS
S	S		0	7.957	0,08042	21,23		0	9.575	0,08042	17,65		0	11.784	0,08042	14,34
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00294	0	0	0,08042	-	00295	0	0	0,08042	-	00296	0	0	0,08042	-
	I		0	1.453	0,08042	NS		0	2.086	0,08042	81,00		0	1.200	0,08042	NS
S	S		0	14.314	0,08042	11,80		0	15.738	0,08042	10,74		0	18.346	0,08042	9,21
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00297	0	0	0,08042	-	00298	0	802	0,08042	NS	00299	0	183	0,08042	NS
	I		0	1.063	0,08042	NS		0	1.014	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	22.443	0,08042	7,53		0	20.348	0,08042	8,30		0	18.681	0,08042	9,04
	I		0	1.645	0,08042	NS		0	7.124	0,08042	23,72		0	7.473	0,08042	22,61
P	S	00300	0	912	0,08042	NS	00301	-1	4.452	0,08042	37,95	00302	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		1	4.441	0,08042	38,05		3	15.030	0,08042	11,24
S	S		0	11.017	0,08042	15,34		-6	5.696	0,08042	29,66		-134	10.320	0,08042	16,38
	I		0	4.784	0,08042	35,32		6	2.632	0,08042	64,19		149	3.460	0,08042	48,82
P	S	00303	0	0	0,08042	-	00304	0	0	0,08042	-	00305	0	0	0,08042	-
	I		-1	56.134	0,08042	3,01		-104	75.232	0,08042	2,25		-28	34.498	0,08042	4,90
S	S		-136	2.364	0,08042	71,49		-171	3.440	0,08042	49,13		-10	4.173	0,08042	40,49
	I		148	5.977	0,08042	28,26		154	5.335	0,08042	31,66		11	3.266	0,08042	51,73
P	S	00306	0	15.633	0,08042	10,81	00307	0	25.568	0,08042	6,61	00308	0	33.557	0,08042	5,04
	I		0	6.671	0,08042	25,33		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-155	8.476	0,08042	19,94		-7	2.370	0,08042	71,29		0	1.073	0,08042	NS
	I		172	918	0,08042	NS		8	2.015	0,08042	83,85		0	0	0,08042	-
P	S	00309	0	35.379	0,08042	4,78	00310	0	37.574	0,08042	4,50	00311	0	39.496	0,08042	4,28
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	4.690	0,08042	36,03		0	3.468	0,08042	48,72		0	4.864	0,08042	34,74
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00312	0	31.798	0,08042	5,31	00313	-1	22.422	0,08042	7,54	00314	-5	1.170	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		6	22.064	0,08042	7,66
S	S		5	5.332	0,08042	31,69		3	658	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-59	9.125	0,08042	18,52
P	S	00315	0	0	0,08042	-	00316	0	0	0,08042	-	00317	0	0	0,08042	-
	I		52	65.227	0,08042	2,59		-41	124.990	0,08042	1,35		-11	67.183	0,08042	2,51
S	S		223	15.203	0,08042	11,11		101	607	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-94	13.343	0,08042	12,66		269	9.426	0,08042	17,92
P	S	00318	-1	7.063	0,08042	23,92	00319	0	25.012	0,08042	6,76	00320	0	35.454	0,08042	4,77
	I		0	16.554	0,08042	10,21		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		2	7.315	0,08042	23,10		25	10.579	0,08042	15,97		1	4.374	0,08042	38,63
	I		-2	2.492	0,08042	67,80		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00321	0	42.701	0,08042	3,96	00322	0	41.552	0,08042	4,07	00323	0	41.039	0,08042	4,12
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	1.859	0,08042	90,89		0	4.638	0,08042	36,43		0	4.729	0,08042	35,73
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00324	0	40.814	0,08042	4,14	00325	-1	27.935	0,08042	6,05	00326	0	10.168	0,08042	16,62
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	9.856	0,08042	17,14
S	S		0	4.967	0,08042	34,02		-4	5.293	0,08042	31,92		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		5	1.052	0,08042	NS
P	S	00327	0	0	0,08042	-	00328	0	0	0,08042	-	00329	0	0	0,08042	-
	I		-3	53.411	0,08042	3,16		-115	98.170	0,08042	1,72		-12	90.403	0,08042	1,87
S	S		0	0	0,08042	-		485	2.826	0,08042	59,75		-44	590	0,08042	NS
	I		2	13.782	0,08042	12,26		-443	3.245	0,08042	52,10		39	6.933	0,08042	24,37
P	S	00330	-3	482	0,08042	NS	00331	-1	21.864	0,08042	7,73	00332	1	32.769	0,08042	5,16
	I		3	30.286	0,08042	5,58		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-13	3.667	0,08042	46,08		4	7.929	0,08042	21,31		12	8.512	0,08042	19,85
	I		3	2.086	0,08042	81,00		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00333	0	37.933	0,08042	4,45	00334	0	42.563	0,08042	3,97	00335	0	39.983	0,08042	4,23
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	4.735	0,08042	35,68		0	2.015	0,08042	83,85		0	3.930	0,08042	42,99
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00336	0	37.839	0,08042	4,47	00337	0	34.713	0,08042	4,87	00338	-2	16.211	0,08042	10,42
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		2	724	0,08042	NS
S	S		0	5.433	0,08042	31,10		0	4.447	0,08042	37,99		-8	3.251	0,08042	51,97
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		8	1.451	0,08042	NS
P	S	00339	0	0	0,08042	-	00340	0	0	0,08042	-	00341	0	0	0,08042	-
	I		0	33.975	0,08042	4,97		-11	89.633	0,08042	1,89		85	97.776	0,08042	1,73
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		17	907	0,08042	NS
	I		-24	3.123	0,08042	54,10		-65	22.405	0,08042	7,54		-88	7.697	0,08042	21,95
P	S	00342	0	0	0,08042	-	00343	-2	13.273	0,08042	12,73	00344	0	26.885	0,08042	6,28
	I		-13	48.324	0,08042	3,50		0	5.222	0,08042	32,36		0	0	0,08042	-
S	S		173	2.310	0,08042	73,13		30	7.228	0,08042	23,37		0	507	0,08042	NS
	I		-194	2.320	0,08042	72,85		0	0	0,08042	-		0	1.257	0,08042	NS
P	S	00345	0	34.771	0,08042	4,86	00346	0	37.998	0,08042	4,45	00347	0	40.669	0,08042	4,15
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
S	S		0	177	0,08042	NS		0	4.179	0,08042	40,43		0	1.711	0,08042	98,75
	I		0	599	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00348	0	37.702	0,08042	4,48	00349	-1	33.077	0,08042	5,11	00350	3	24.511	0,08042	6,89
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		1	3.068	0,08042	55,07		16	5.664	0,08042	29,83		-3	2.865	0,08042	58,97
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00351	37	4.419	0,08042	38,23	00352	0	0	0,08042	-	00353	0	0	0,08042	-
	I		-29	19.577	0,08042	8,63		8	55.053	0,08042	3,07		-881	99.766	0,08042	1,70
S	S		0	0	0,08042	-		858	14.965	0,08042	11,28		2	12.026	0,08042	14,05
	I		-242	5.356	0,08042	31,56		-1.101	3.694	0,08042	45,81		0	0	0,08042	-
P	S	00354	0	0	0,08042	-	00355	0	4.450	0,08042	37,97	00356	0	22.872	0,08042	7,39
	I		-77	65.210	0,08042	2,59		0	16.015	0,08042	10,55		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		1	2.726	0,08042	61,98		9	7.425	0,08042	22,76
	I		-42	10.555	0,08042	16,01		-1	621	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	00357	0	32.456	0,08042	5,21	00358	0	38.465	0,08042	4,39	00359	0	38.530	0,08042	4,39
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	2.310	0,08042	73,14		0	874	0,08042	NS		0	4.049	0,08042	41,73
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00360	0	39.000	0,08042	4,33	00361	0	34.849	0,08042	4,85	00362	0	25.964	0,08042	6,51
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	1.090	0,08042	NS		0	2.059	0,08042	82,06		-9	5.889	0,08042	28,69
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00363	0	10.895	0,08042	15,51	00364	0	0	0,08042	-	00365	0	0	0,08042	-
	I		0	7.630	0,08042	22,14		17	50.056	0,08042	3,38		181	93.678	0,08042	1,80
S	S		-5	1.503	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		155	11.852	0,08042	14,25
	I		2	130	0,08042	NS		-2	9.872	0,08042	17,12		-485	2.959	0,08042	57,14
P	S	00366	0	0	0,08042	-	00367	0	0	0,08042	-	00368	-2	19.408	0,08042	8,71
	I		-768	71.878	0,08042	2,35		-94	32.332	0,08042	5,23		0	0	0,08042	-
S	S		1.185	16.321	0,08042	10,34		0	0	0,08042	-		0	3.777	0,08042	44,73
	I		-379	2.717	0,08042	62,22		313	4.616	0,08042	36,59		0	0	0,08042	-
P	S	00369	0	28.653	0,08042	5,90	00370	-1	33.685	0,08042	5,02	00371	0	37.655	0,08042	4,49
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-38	6.308	0,08042	26,79		-2	3.092	0,08042	54,64		0	1.275	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00372	0	35.966	0,08042	4,70	00373	0	34.297	0,08042	4,93	00374	0	30.918	0,08042	5,46
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	3.636	0,08042	46,47		0	1.115	0,08042	NS		0	1.278	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	469	0,08042	NS		0	1.405	0,08042	NS
P	S	00375	-2	22.016	0,08042	7,67	00376	2	10.220	0,08042	16,53	00377	0	0	0,08042	-
	I		1	1.261	0,08042	NS		-1	24.932	0,08042	6,78		12	62.236	0,08042	2,71
S	S		17	4.501	0,08042	37,54		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-19	299	0,08042	NS		6	739	0,08042	NS		73	12.115	0,08042	13,95
P	S	00378	0	0	0,08042	-	00379	0	0	0,08042	-	00380	-30	6.961	0,08042	24,27
	I		35	73.143	0,08042	2,31		-7	49.802	0,08042	3,39		55	24.002	0,08042	7,04
S	S		196	2.976	0,08042	56,76		-153	134	0,08042	NS		12	2.340	0,08042	72,20
	I		55	5.576	0,08042	30,30		388	1.966	0,08042	85,90		47	1.319	0,08042	NS
P	S	00381	0	12.113	0,08042	13,95	00382	0	8.727	0,08042	19,36	00383	0	5.068	0,08042	33,34
	I		1	10.532	0,08042	16,04		0	2.296	0,08042	73,59		0	0	0,08042	-
S	S		1	2.875	0,08042	58,77		1	4.631	0,08042	36,48		5	3.004	0,08042	56,24
	I		0	0	0,08042	-		-1	566	0,08042	NS		-4	411	0,08042	NS
P	S	00384	-5	1.437	0,08042	NS	00385	-1	994	0,08042	NS	00386	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		1	189	0,08042	NS		-7	736	0,08042	NS
S	S		0	5.098	0,08042	33,14		0	9.065	0,08042	18,64		29	8.676	0,08042	19,47
	I		0	1.633	0,08042	NS		0	3.065	0,08042	55,13		-23	5.112	0,08042	33,05
P	S	00387	0	0	0,08042	-	00388	0	0	0,08042	-	00389	0	0	0,08042	-
	I		4	972	0,08042	NS		-1	217	0,08042	NS		0	2.905	0,08042	58,16
S	S		-38	12.405	0,08042	13,62		1	8.448	0,08042	20,00		0	6.178	0,08042	27,35
	I		29	6.218	0,08042	27,17		0	5.521	0,08042	30,60		0	5.057	0,08042	33,41
P	S	00390	0	0	0,08042	-	00414	0	0	0,08042	-	00415	0	195	0,08042	NS
	I		0	1.057	0,08042	NS		0	2.228	0,08042	75,84		0	2.099	0,08042	80,50
S	S		0	2.513	0,08042	67,23		0	463	0,08042	NS		0	12	0,08042	NS
	I		0	2.433	0,08042	69,45		0	1.609	0,08042	NS		0	2.507	0,08042	67,40
P	S	00416	1	2.451	0,08042	68,94	00417	-1	2.896	0,08042	58,34	00418	0	0	0,08042	-
	I		-1	1.186	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	1.350	0,08042	NS
S	S		0	6.939	0,08042	24,35		1	3.437	0,08042	49,16		0	1.144	0,08042	NS
	I		0	3.207	0,08042	52,69		-1	857	0,08042	NS		0	1.415	0,08042	NS
P	S	00419	-7	6.457	0,08042	26,17	00420	-95	11.924	0,08042	14,17	00421	0	0	0,08042	-
	I		-11	1.276	0,08042	NS		135	14.434	0,08042	11,70		-858	37.115	0,08042	4,56
S	S		102	3.795	0,08042	44,52		105	3.416	0,08042	49,45		190	353	0,08042	NS
	I		-82	71	0,08042	NS		-150	2.260	0,08042	74,78		-164	13.752	0,08042	12,29
P	S	00422	0	0	0,08042	-	00423	14	13.503	0,08042	12,51	00424	-4	28.627	0,08042	5,90
	I		190	94.834	0,08042	1,78		-67	18.589	0,08042	9,09		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		287	2.330	0,08042	72,49		6	7.419	0,08042	22,77
	I		-285	42.373	0,08042	3,99		-231	5.312	0,08042	31,82		-5	837	0,08042	NS
P	S	00425	0	34.276	0,08042	4,93	00426	0	34.648	0,08042	4,88	00427	1	29.449	0,08042	5,74
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.442	0,08042	22,70		0	6.597	0,08042	25,61		4	7.211	0,08042	23,43
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00428	3	15.716	0,08042	10,75	00429	0	0	0,08042	-	00430	0	0	0,08042	-
	I		4	1.033	0,08042	NS		-1.487	71.012	0,08042	2,38		263	88.573	0,12566	4,92
S	S		-9	2.861	0,08042	59,06		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-13	1.865	0,08042	90,60		-451	38.492	0,08042	4,39		12	33.823	0,08042	5,00
P	S	00431	-3	12.824	0,08042	13,18	00432	1	31.232	0,08042	5,41	00433	0	36.911	0,08042	4,58

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		1	3.827	0,08042	44,15		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-4	3.771	0,08042	44,81		0	7.770	0,08042	21,75		0	7.424	0,08042	22,76
	I		2	2.728	0,08042	61,94		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00434	0	36.527	0,08042	4,63	00435	0	27.777	0,08042	6,08	00436	-25	5.159	0,08042	32,75
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		32	14.103	0,08042	11,98
S	S		0	7.501	0,08042	22,53		-1	7.742	0,08042	21,82		-38	1.002	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		31	6.103	0,08042	27,68
P	S	00437	0	0	0,08042	-	00438	0	0	0,08042	-	00439	-3	22.118	0,08042	7,64
	I		-1.257	121.308	0,12566	2,81		-643	41.638	0,08042	4,06		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		29	5.670	0,08042	29,80
	I		-340	51.386	0,08042	3,29		-504	22.530	0,08042	7,50		0	0	0,08042	-
P	S	00440	-2	34.174	0,08042	4,94	00441	0	37.369	0,08042	4,52	00442	0	35.143	0,08042	4,81
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-1	7.876	0,08042	21,45		0	7.151	0,08042	23,63		0	8.396	0,08042	20,12
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00443	0	23.006	0,08042	7,34	00444	0	0	0,08042	-	00445	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-429	39.031	0,08042	4,33		-221	125.786	0,12566	2,65
S	S		-2	6.839	0,08042	24,71		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-4	15.872	0,08042	10,65		88	58.295	0,08042	2,90
P	S	00446	-37	4.582	0,08042	36,88	00447	-1	28.724	0,08042	5,88	00448	0	36.737	0,08042	4,60
	I		43	17.785	0,08042	9,50		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		37	5.484	0,08042	30,81		1	7.000	0,08042	24,14		0	8.328	0,08042	20,29
	I		-40	6.164	0,08042	27,41		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00449	0	38.448	0,08042	4,39	00450	-1	31.658	0,08042	5,34	00451	1	13.805	0,08042	12,24
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	2.142	0,08042	78,88
S	S		0	7.476	0,08042	22,60		-2	8.281	0,08042	20,40		10	2.907	0,08042	58,12
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-11	5.229	0,08042	32,31
P	S	00452	0	0	0,08042	-	00453	0	0	0,08042	-	00454	6	16.124	0,08042	10,48
	I		-222	87.582	0,12566	5,04		-61	78.329	0,12566	6,43		-7	349	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-18	8.663	0,08042	19,50
	I		392	34.953	0,08042	4,83		10	31.576	0,08042	5,35		16	2.718	0,08042	62,16
P	S	00455	0	33.992	0,08042	4,97	00456	0	38.599	0,08042	4,38	00457	0	38.688	0,08042	4,37
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.384	0,08042	22,88		0	8.767	0,08042	19,27		0	8.279	0,08042	20,41
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00458	-2	27.628	0,08042	6,12	00459	-27	1.881	0,08042	89,83	00460	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		25	19.619	0,08042	8,61		-1.506	139.520	0,12566	2,27
S	S		-4	8.880	0,08042	19,03		-25	202	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		27	10.222	0,08042	16,53		169	66.142	0,08042	2,55
P	S	00461	0	0	0,08042	-	00462	0	23.826	0,08042	7,09	00463	0	33.009	0,08042	5,12
	I		-631	34.068	0,08042	4,96		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		10	8.489	0,08042	19,90		0	7.341	0,08042	23,02
	I		-644	19.074	0,08042	8,87		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00464	0	34.264	0,08042	4,93	00465	0	30.992	0,08042	5,45	00466	-3	20.262	0,08042	8,34
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	8.179	0,08042	20,66		-1	8.091	0,08042	20,88		20	7.678	0,08042	22,01
	I		0	0	0,08042	-		1	118	0,08042	NS		-23	4.330	0,08042	39,02
P	S	00467	0	0	0,08042	-	00468	0	0	0,08042	-	00469	14	589	0,08042	NS
	I		-784	41.281	0,08042	4,10		-73	64.689	0,08042	2,61		-16	7.676	0,08042	22,01
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		22	7.597	0,08042	22,24
	I		-352	20.882	0,08042	8,10		-267	25.575	0,08042	6,61		-25	7.317	0,08042	23,09
P	S	00470	-2	1.771	0,08042	95,40	00471	-107	9.573	0,08042	17,65	00472	1.315	17.992	0,08042	9,37
	I		1	107	0,08042	NS		-146	12.918	0,08042	13,08		-1.603	33.416	0,08042	5,07
S	S		20	7.014	0,08042	24,09		748	8.841	0,08042	19,09		11.308	23.640	0,08042	7,04
	I		-16	3.210	0,08042	52,64		1.048	10.107	0,08042	16,69		-14.039	30.020	0,08042	5,73
P	S	00473	0	0	0,08042	-	00474	-1.005	8.920	0,08042	18,97	00475	80	17.433	0,08042	9,69
	I		2.202	47.476	0,08042	3,55		-494	43.461	0,08042	3,89		0	0	0,08042	-
S	S		3.194	797	0,08042	NS		-1.757	3.853	0,08042	43,95		-87	12.057	0,08042	14,02
	I		-1.019	34.719	0,08042	4,87		1.341	28.024	0,08042	6,02		79	7.498	0,08042	22,53
P	S	00476	1	24.798	0,08042	6,81	00477	0	27.559	0,08042	6,13	00478	0	26.210	0,08042	6,45
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-2	12.591	0,08042	13,42		0	11.885	0,08042	14,22		0	11.882	0,08042	14,22
	I		2	21	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00479	-2	19.942	0,08042	8,47	00480	0	0	0,08042	-	00481	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-59	19.317	0,08042	8,75		535	90.177	0,08042	1,87
S	S		7	11.322	0,08042	14,92		79	5.123	0,08042	32,98		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-35	10.961	0,08042	15,42		93	52.386	0,08042	3,22
P	S	00482	0	0	0,08042	-	00483	-2	19.335	0,08042	8,74	00484	0	28.179	0,08042	6,00
	I		149	21.422	0,08042	7,89		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		763	8.508	0,08042	19,84		2	11.765	0,08042	14,36		0	12.745	0,08042	13,26
	I		-337	13.288	0,08042	12,72		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00485	0	29.898	0,08042	5,65	00486	0	26.468	0,08042	6,38	00487	0	15.800	0,08042	10,69
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.671	0,08042	13,33		0	13.211	0,08042	12,79		-2	12.499	0,08042	13,52
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		2	474	0,08042	NS
P	S	00488	0	0	0,08042	-	00489	0	0	0,08042	-	00490	30	7.149	0,08042	23,63
	I		646	39.472	0,08042	4,28		419	75.498	0,08042	2,24		-23	8.121	0,08042	20,81
S	S		-336	7.436	0,08042	22,73		909	3.448	0,08042	48,94		-52	9.485	0,08042	17,81
	I		279	24.012	0,08042	7,03		-783	47.366	0,08042	3,57		45	7.308	0,08042	23,12
P	S	00491	4	23.557	0,08042	7,17	00492	0	29.309	0,08042	5,76	00493	0	29.321	0,08042	5,76
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-5	12.721	0,08042	13,28		0	12.814	0,08042	13,19		0	12.895	0,08042	13,10
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
P	S	00494	0	23.653	0,08042	7,14	00495	1	7.725	0,08042	21,87	00496	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	5.211	0,08042	32,42		14	72.000	0,08042	2,35
S	S		0	13.430	0,08042	12,58		1	10.902	0,08042	15,50		-725	9.615	0,08042	17,59
	I		0	0	0,08042	-		-1	7.416	0,08042	22,78		809	50.697	0,08042	3,33
P	S	00497	0	0	0,08042	-	00498	-1	15.340	0,08042	11,01	00499	0	27.238	0,08042	6,20
	I		776	44.730	0,08042	3,77		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		255	9.894	0,08042	17,07		2	14.127	0,08042	11,96		0	14.124	0,08042	11,96
	I		-278	32.113	0,08042	5,26		-2	2.925	0,08042	57,76		0	0	0,08042	-
P	S	00500	0	30.425	0,08042	5,55	00501	0	28.764	0,08042	5,87	00502	0	20.201	0,08042	8,36
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.686	0,08042	12,35		0	14.292	0,08042	11,82		-2	15.254	0,08042	11,08
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		2	551	0,08042	NS
P	S	00503	-217	654	0,08042	NS	00504	0	0	0,08042	-	00505	-184	1.602	0,08042	NS
	I		193	17.165	0,08042	9,84		-3	95.432	0,08042	1,77		208	15.177	0,08042	11,13
S	S		-367	17.710	0,08042	9,55		13	22.102	0,08042	7,64		362	18.090	0,08042	9,34
	I		402	18.408	0,08042	9,17		-15	70.833	0,08042	2,39		-397	17.815	0,08042	9,49
P	S	00506	-1	21.299	0,08042	7,93	00507	0	29.843	0,08042	5,66	00508	0	31.224	0,08042	5,41
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		1	15.479	0,08042	10,92		0	14.726	0,08042	11,47		0	14.487	0,08042	11,66
	I		-1	431	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00509	0	27.256	0,08042	6,20	00510	-1	14.812	0,08042	11,41	00511	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		666	48.398	0,08042	3,49
S	S		0	15.788	0,08042	10,70		-5	16.936	0,08042	9,98		-153	15.902	0,08042	10,63
	I		0	0	0,08042	-		5	6.212	0,08042	27,20		166	40.996	0,08042	4,12
P	S	00512	0	0	0,08042	-	00513	11	7.805	0,08042	21,65	00514	1	23.275	0,08042	7,26
	I		586	72.650	0,08042	2,32		-12	5.982	0,08042	28,25		0	0	0,08042	-
S	S		723	21.502	0,08042	7,85		-16	14.579	0,08042	11,59		-1	15.085	0,08042	11,20
	I		-785	61.929	0,08042	2,73		17	11.047	0,08042	15,29		0	0	0,08042	-
P	S	00515	0	27.206	0,08042	6,21	00516	0	25.616	0,08042	6,60	00517	0	20.115	0,08042	8,40
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.737	0,08042	12,30		0	13.534	0,08042	12,48		2	15.379	0,08042	10,99
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-2	3.874	0,08042	43,61
P	S	00518	4	7.505	0,08042	22,51	00519	0	0	0,08042	-	00520	0	0	0,08042	-
	I		-1	9.507	0,08042	17,77		-1.395	58.441	0,08042	2,90		52	16.811	0,08042	10,05
S	S		35	19.524	0,08042	8,65		-7	42.585	0,08042	3,97		579	27.307	0,08042	6,18
	I		-39	19.106	0,08042	8,84		8	69.668	0,08042	2,43		-643	26.581	0,08042	6,36
P	S	00521	-2	892	0,08042	NS	00522	-1.635	2.218	0,08042	76,34	00523	841	2.350	0,08042	71,82
	I		2	1.092	0,08042	NS		2.151	3.078	0,08042	54,74		-1.872	13.761	0,08042	12,31
S	S		1	18.951	0,08042	8,92		-2.949	15.673	0,08042	10,82		1.289	35.755	0,08042	4,72
	I		-1	9.744	0,08042	17,34		2.336	8.824	0,08042	19,09		480	25.149	0,08042	6,71
P	S	00524	62	8.643	0,08042	19,55	00525	-936	4.321	0,08042	39,15	00526	-1.027	6.265	0,08042	27,01
	I		906	25.815	0,08042	6,54		-128	42.655	0,08042	3,96		1.258	9.218	0,08042	18,30
S	S		398	58.196	0,08042	2,90		2.610	53.283	0,08042	3,16		-3.800	29.150	0,08042	5,83
	I		-4.543	43.461	0,08042	3,91		600	39.965	0,08042	4,22		3.473	12.769	0,08042	13,17
P	S	00527	4	15.596	0,08042	10,83	00528	0	19.280	0,08042	8,76	00529	0	20.022	0,08042	8,44
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-6	18.794	0,08042	8,99		0	15.399	0,08042	10,97		0	14.621	0,08042	11,56
	I		5	2.434	0,08042	69,42		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00530	0	17.760	0,08042	9,51	00531	0	8.230	0,08042	20,53	00532	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		12	23.017	0,08042	7,34
S	S		0	15.841	0,08042	10,67		1	18.718	0,08042	9,03		-38	24.740	0,08042	6,83
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00533	0	0	0,08042	-	00534	5	7.267	0,08042	23,25	00535	0	18.099	0,08042	9,34
	I		25	23.749	0,08042	7,11		-2	1.410	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		44	25.316	0,08042	6,67		-6	19.766	0,08042	8,55		0	16.967	0,08042	9,96
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00536	0	22.071	0,08042	7,66	00537	0	21.492	0,08042	7,86	00538	0	16.460	0,08042	10,26
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	15.732	0,08042	10,74		0	16.085	0,08042	10,50		1	18.034	0,08042	9,37
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00539	-1	3.444	0,08042	49,06	00540	0	0	0,08042	-	00541	0	0	0,08042	-
	I		-8	6.142	0,08042	27,51		-65	25.952	0,08042	6,51		29	17.113	0,08042	9,87
S	S		56	22.345	0,08042	7,56		-86	27.550	0,08042	6,13		30	25.459	0,08042	6,64
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00542	0	12.174	0,08042	13,88	00543	0	20.049	0,08042	8,43	00544	0	22.024	0,08042	7,67
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	19.419	0,08042	8,70		0	16.699	0,08042	10,12		0	15.868	0,08042	10,65
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00545	0	19.880	0,08042	8,50	00546	0	12.587	0,08042	13,42	00547	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		1	15.653	0,08042	10,79
S	S		0	16.987	0,08042	9,95		0	20.116	0,08042	8,40		-21	26.842	0,08042	6,29
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00548	0	0	0,08042	-	00549	40	2.889	0,08042	58,48	00550	1	16.107	0,08042	10,49
	I		102	27.732	0,08042	6,09		-46	8.023	0,08042	21,06		0	0	0,08042	-
S	S		81	29.704	0,08042	5,69		-59	24.417	0,08042	6,92		-1	19.505	0,08042	8,66
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00551	0	21.723	0,08042	7,78	00552	0	22.261	0,08042	7,59	00553	0	18.378	0,08042	9,19
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	17.226	0,08042	9,81		0	17.029	0,08042	9,92		0	19.099	0,08042	8,85
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00554	-1	8.208	0,08042	20,58	00555	0	0	0,08042	-	00556	0	0	0,08042	-
	I		0	229	0,08042	NS		-45	24.381	0,08042	6,93		49	24.904	0,08042	6,78
S	S		-5	23.478	0,08042	7,20		-45	32.160	0,08042	5,25		39	32.050	0,08042	5,27

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00557	-7	8.854	0,08042	19,08	00558	0	19.308	0,08042	8,75	00559	0	22.767	0,08042	7,42
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		11	23.435	0,08042	7,21		0	19.386	0,08042	8,72		0	17.695	0,08042	9,55
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00560	0	21.935	0,08042	7,70	00561	0	16.056	0,08042	10,52	00562	6	2.972	0,08042	56,85
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-2	9.083	0,08042	18,60
S	S		0	18.518	0,08042	9,12		1	21.933	0,08042	7,70		55	28.532	0,08042	5,92
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00563	0	0	0,08042	-	00564	0	0	0,08042	-	00565	0	12.119	0,08042	13,94
	I		-72	29.808	0,08042	5,67		20	17.744	0,08042	9,52		0	0	0,08042	-
S	S		-72	34.768	0,08042	4,86		16	30.994	0,08042	5,45		0	22.632	0,08042	7,47
	I		78	938	0,08042	NS		-17	665	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	00566	0	18.553	0,08042	9,11	00567	0	19.272	0,08042	8,77	00568	0	16.657	0,08042	10,14
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	18.135	0,08042	9,32		0	16.388	0,08042	10,31		0	17.680	0,08042	9,56
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00569	0	10.680	0,08042	15,82	00570	23	1.471	0,08042	NS	00571	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-26	16.198	0,08042	10,43		27	17.818	0,08042	9,48
S	S		0	22.732	0,08042	7,43		-25	31.870	0,08042	5,30		22	32.473	0,08042	5,20
	I		0	4.748	0,08042	35,59		28	10.849	0,08042	15,57		-24	10.778	0,08042	15,68
P	S	00572	0	0	0,08042	-	00573	0	0	0,08042	-	00574	0	0	0,08042	-
	I		2	4.903	0,08042	34,46		9	2.419	0,08042	69,85		7	5.314	0,08042	31,80
S	S		3	24.763	0,08042	6,82		-23	10.700	0,08042	15,79		-211	20.413	0,08042	8,28
	I		-3	6.529	0,08042	25,88		18	6.084	0,08042	27,77		171	8.507	0,08042	19,86
P	S	00575	-203	2.544	0,08042	66,43	00576	-221	5.435	0,08042	31,10	00577	246	6.129	0,08042	27,56
	I		176	11.149	0,08042	15,15		211	18.701	0,08042	9,03		-242	13.082	0,08042	12,92
S	S		222	32.670	0,08042	5,17		241	38.705	0,08042	4,36		-357	33.728	0,08042	5,01
	I		-192	11.098	0,08042	15,23		-230	9.432	0,08042	17,92		352	4.430	0,08042	38,12
P	S	00578	-77	9.315	0,08042	18,14	00579	-1	12.342	0,08042	13,69	00580	0	14.118	0,08042	11,97
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		123	24.096	0,08042	7,01		2	17.568	0,08042	9,62		0	14.860	0,08042	11,37
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00581	0	13.983	0,08042	12,08	00582	0	10.228	0,08042	16,52	00583	0	2.157	0,08042	78,33
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	3.353	0,08042	50,39
S	S		0	15.533	0,08042	10,88		0	19.086	0,08042	8,85		0	24.404	0,08042	6,92
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00584	0	0	0,08042	-	00585	0	618	0,08042	NS	00586	0	10.216	0,08042	16,54
	I		0	10.431	0,08042	16,20		0	3.807	0,08042	44,38		0	0	0,08042	-
S	S		0	27.641	0,08042	6,11		0	25.477	0,08042	6,63		0	20.571	0,08042	8,21
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00587	0	14.891	0,08042	11,35	00588	0	15.879	0,08042	10,64	00589	0	14.089	0,08042	11,99
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.907	0,08042	9,99		0	15.883	0,08042	10,64		0	17.754	0,08042	9,52
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00590	0	8.543	0,08042	19,78	00591	0	0	0,08042	-	00592	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	6.088	0,08042	27,75		-1	9.977	0,08042	16,94
S	S		1	22.228	0,08042	7,60		0	26.842	0,08042	6,29		-1	27.901	0,08042	6,06
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00593	0	4.992	0,08042	33,85	00594	0	12.147	0,08042	13,91	00595	0	15.393	0,08042	10,98
	I		0	161	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	24.230	0,08042	6,97		0	19.242	0,08042	8,78		0	16.394	0,08042	10,31
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00596	0	15.377	0,08042	10,99	00597	0	12.375	0,08042	13,65	00598	0	5.432	0,08042	31,10
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.469	0,08042	10,26		0	19.636	0,08042	8,60		0	24.904	0,08042	6,78
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00599	0	0	0,08042	-	00600	0	0	0,08042	-	00601	0	8.243	0,08042	20,50
	I		1	9.818	0,08042	17,21		0	7.532	0,08042	22,43		0	0	0,08042	-
S	S		1	28.712	0,08042	5,88		0	27.957	0,08042	6,04		-1	23.258	0,08042	7,26
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00602	0	14.000	0,08042	12,07	00603	0	15.916	0,08042	10,62	00604	0	14.734	0,08042	11,47
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	18.698	0,08042	9,04		0	16.795	0,08042	10,06		0	17.955	0,08042	9,41
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00605	0	10.522	0,08042	16,06	00606	0	2.051	0,08042	82,38	00607	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	3.802	0,08042	44,44		0	11.917	0,08042	14,18
S	S		0	22.224	0,08042	7,60		-1	27.680	0,08042	6,10		0	30.531	0,08042	5,53
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00608	-1	2.890	0,08042	58,46	00609	0	10.818	0,08042	15,62	00610	0	15.313	0,08042	11,03
	I		1	3.987	0,08042	42,38		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		1	27.761	0,08042	6,09		0	22.287	0,08042	7,58		0	18.341	0,08042	9,21
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00611	0	16.098	0,08042	10,50	00612	0	13.882	0,08042	12,17	00613	0	8.330	0,08042	20,28
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	17.560	0,08042	9,62		0	20.028	0,08042	8,44		1	25.332	0,08042	6,67
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00614	0	0	0,08042	-	00615	0	0	0,08042	-	00616	0	5.959	0,08042	28,35
	I		0	8.085	0,08042	20,90		-1	11.100	0,08042	15,22		0	768	0,08042	NS
S	S		0	30.346	0,08042	5,57		-1	31.111	0,08042	5,43		0	26.551	0,08042	6,36
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00617	0	11.565	0,08042	14,61	00618	0	13.462	0,08042	12,55	00619	0	12.764	0,08042	13,24
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
S	S		0	20.500	0,08042	8,24		0	16.651	0,08042	10,15		0	15.957	0,08042	10,59
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00620	0	10.135	0,08042	16,67	00621	0	5.123	0,08042	32,98	00622	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	2.339	0,08042	72,24		0	8.993	0,08042	18,79
S	S		0	18.361	0,08042	9,20		0	22.395	0,08042	7,54		0	24.894	0,08042	6,79
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00623	0	0	0,08042	-	00624	0	0	0,08042	-	00625	0	0	0,08042	-
	I		0	5.484	0,08042	30,81		0	1.271	0,08042	NS		0	2.570	0,08042	65,74
S	S		0	23.904	0,08042	7,07		0	21.221	0,08042	7,96		-2	6.739	0,08042	25,07
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		1	3.000	0,08042	56,32
P	S	00626	0	0	0,08042	-	00627	-4	584	0,08042	NS	00628	1	4.180	0,08042	40,42
	I		0	5.844	0,08042	28,91		4	8.788	0,08042	19,23		-1	7.623	0,08042	22,16
S	S		0	15.059	0,08042	11,22		5	25.811	0,08042	6,55		-1	27.910	0,08042	6,05
	I		0	1.282	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00629	2	6.630	0,08042	25,48	00630	-1	8.633	0,08042	19,57	00631	0	9.844	0,08042	17,16
	I		-2	733	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-3	23.840	0,08042	7,09		1	18.192	0,08042	9,29		0	14.244	0,08042	11,86
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00632	0	10.892	0,08042	15,51	00633	0	9.546	0,08042	17,70	00634	0	5.589	0,08042	30,23
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.488	0,08042	12,53		0	15.815	0,08042	10,68		0	20.113	0,08042	8,40
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00635	0	117	0,08042	NS	00636	0	0	0,08042	-	00637	0	5.297	0,08042	31,90
	I		0	2.180	0,08042	77,51		0	2.114	0,08042	79,92		0	0	0,08042	-
S	S		0	23.842	0,08042	7,09		0	24.367	0,08042	6,93		0	21.350	0,08042	7,91
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00638	0	9.867	0,08042	17,12	00639	0	11.792	0,08042	14,33	00640	0	11.473	0,08042	14,73
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	17.263	0,08042	9,79		0	14.782	0,08042	11,43		0	15.122	0,08042	11,17
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00641	0	9.016	0,08042	18,74	00642	0	3.981	0,08042	42,44	00643	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	2.724	0,08042	62,03
S	S		0	18.225	0,08042	9,27		0	22.315	0,08042	7,57		0	24.555	0,08042	6,88
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00644	0	1.793	0,08042	94,23	00645	0	7.179	0,08042	23,54	00646	0	10.580	0,08042	15,97
	I		0	1.101	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	23.460	0,08042	7,20		0	19.718	0,08042	8,57		0	16.059	0,08042	10,52
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00647	0	11.660	0,08042	14,49	00648	0	10.693	0,08042	15,80	00649	0	7.401	0,08042	22,83
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	14.542	0,08042	11,62		0	16.211	0,08042	10,42		0	20.051	0,08042	8,43
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00650	0	1.920	0,08042	88,00	00651	0	0	0,08042	-	00652	0	3.723	0,08042	45,38
	I		0	730	0,08042	NS		0	3.026	0,08042	55,84		0	0	0,08042	-
S	S		0	23.907	0,08042	7,07		0	25.147	0,08042	6,72		0	22.862	0,08042	7,39
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00653	0	8.801	0,08042	19,20	00654	0	11.401	0,08042	14,82	00655	0	11.667	0,08042	14,48
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	18.738	0,08042	9,02		0	15.649	0,08042	10,80		0	15.186	0,08042	11,13
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00656	0	9.872	0,08042	17,12	00657	0	5.681	0,08042	29,74	00658	0	687	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	2.679	0,08042	63,07
S	S		0	17.813	0,08042	9,49		0	22.046	0,08042	7,66		0	25.164	0,08042	6,71
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00659	0	951	0,08042	NS	00660	0	5.849	0,08042	28,89	00661	0	10.071	0,08042	16,78
	I		0	2.723	0,08042	62,05		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	25.210	0,08042	6,70		0	21.928	0,08042	7,71		0	17.828	0,08042	9,48
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00662	0	11.930	0,08042	14,16	00663	0	11.486	0,08042	14,71	00664	0	8.858	0,08042	19,07
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	15.566	0,08042	10,85		0	16.352	0,08042	10,33		0	19.936	0,08042	8,48
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00665	0	3.862	0,08042	43,75	00666	0	53	0,08042	NS	00667	0	2.554	0,08042	66,16
	I		0	0	0,08042	-		0	3.552	0,08042	47,57		0	1.475	0,08042	NS
S	S		0	24.269	0,08042	6,96		0	26.312	0,08042	6,42		0	24.753	0,08042	6,83
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00668	0	7.100	0,08042	23,80	00669	0	9.545	0,08042	17,70	00670	0	9.722	0,08042	17,38
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	20.358	0,08042	8,30		0	15.954	0,08042	10,59		0	13.579	0,08042	12,44
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00671	0	8.668	0,08042	19,49	00672	0	5.839	0,08042	28,94	00673	0	1.562	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	2.303	0,08042	73,37
S	S		0	13.792	0,08042	12,25		0	15.810	0,08042	10,69		0	17.942	0,08042	9,42
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00674	0	0	0,08042	-	00675	0	0	0,08042	-	00676	0	511	0,08042	NS
	I		0	3.528	0,08042	47,89		0	1.785	0,08042	94,66		0	3.267	0,08042	51,72
S	S		0	18.607	0,08042	9,08		0	17.207	0,08042	9,82		0	30.117	0,08042	5,61
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00677	0	4.543	0,08042	37,19	00678	0	7.089	0,08042	23,83	00679	0	8.557	0,08042	19,75
	I		0	197	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	22.456	0,08042	7,52		0	17.293	0,08042	9,77		0	13.136	0,08042	12,86
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00680	0	9.391	0,08042	17,99	00681	0	9.072	0,08042	18,62	00682	0	6.723	0,08042	25,13

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²]			[N]	[N·m]	[cm²]	
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	11.177	0,08042	15,12		0	12.181	0,08042	13,87		0	15.503	0,08042	10,90
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00683	0	2.590	0,08042	65,24	00684	0	0	0,08042	-	00685	0	2.088	0,08042	80,92
	I		0	0	0,08042	-		0	935	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	19.422	0,08042	8,70		0	21.452	0,08042	7,88		0	20.219	0,08042	8,36
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00686	0	6.716	0,08042	25,16	00687	0	9.478	0,08042	17,83	00688	0	10.208	0,08042	16,55
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.885	0,08042	10,01		0	13.490	0,08042	12,52		0	12.367	0,08042	13,66
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00689	0	9.012	0,08042	18,75	00690	0	5.645	0,08042	29,93	00691	0	1.176	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	14.067	0,08042	12,01		0	17.478	0,08042	9,67		0	20.523	0,08042	8,23
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00692	0	0	0,08042	-	00693	0	3.881	0,08042	43,54	00694	0	7.795	0,08042	21,68
	I		0	741	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	21.059	0,08042	8,02		0	18.723	0,08042	9,02		0	15.137	0,08042	11,16
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00695	0	9.796	0,08042	17,25	00696	0	9.743	0,08042	17,34	00697	0	7.950	0,08042	21,25
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.644	0,08042	13,36		0	12.671	0,08042	13,33		0	15.251	0,08042	11,08
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00698	0	4.084	0,08042	41,37	00699	0	0	0,08042	-	00700	0	1.064	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	683	0,08042	NS		0	132	0,08042	NS
S	S		0	18.916	0,08042	8,93		0	21.304	0,08042	7,93		0	20.817	0,08042	8,12
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00701	0	5.503	0,08042	30,70	00702	0	8.794	0,08042	19,21	00703	0	10.109	0,08042	16,71
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	17.721	0,08042	9,53		0	14.239	0,08042	11,87		0	12.405	0,08042	13,62
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00704	0	9.397	0,08042	17,98	00705	0	6.786	0,08042	24,90	00706	0	2.468	0,08042	68,46
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.494	0,08042	12,52		0	16.673	0,08042	10,13		0	20.150	0,08042	8,39
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00707	0	0	0,08042	-	00708	0	2.621	0,08042	64,46	00709	0	6.976	0,08042	24,22
	I		0	905	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	21.503	0,08042	7,86		0	20.017	0,08042	8,44		0	16.501	0,08042	10,24
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00710	0	9.570	0,08042	17,66	00711	0	10.264	0,08042	16,46	00712	0	8.860	0,08042	19,07
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.493	0,08042	12,52		0	12.754	0,08042	13,25		0	14.864	0,08042	11,37
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00713	0	5.501	0,08042	30,71	00714	0	1.072	0,08042	NS	00715	0	187	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	11	0,08042	NS		0	708	0,08042	NS
S	S		0	18.575	0,08042	9,10		0	21.623	0,08042	7,81		0	21.693	0,08042	7,79
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00716	0	3.943	0,08042	42,85	00717	0	7.118	0,08042	23,74	00718	0	8.432	0,08042	20,04
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	18.894	0,08042	8,94		0	14.726	0,08042	11,47		0	11.477	0,08042	14,72
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00719	0	8.027	0,08042	21,05	00720	0	6.159	0,08042	27,43	00721	0	2.798	0,08042	60,39
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.272	0,08042	16,45		0	11.050	0,08042	15,29		0	12.796	0,08042	13,20
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00722	0	0	0,08042	-	00723	0	0	0,08042	-	00724	0	0	0,08042	-
	I		0	2.010	0,08042	84,06		0	2.585	0,08042	65,36		0	1.686	0,08042	NS
S	S		0	14.127	0,08042	11,96		0	14.258	0,08042	11,85		0	13.346	0,08042	12,66
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00725	0	3.183	0,08042	53,08	00726	0	7.310	0,08042	23,11	00727	0	9.233	0,08042	18,30
	I		0	289	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	22.733	0,08042	7,43		0	16.903	0,08042	10,00		0	12.608	0,08042	13,40
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00728	0	10.013	0,08042	16,87	00729	0	10.109	0,08042	16,71	00730	0	8.265	0,08042	20,44
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.623	0,08042	17,56		0	9.043	0,08042	18,68		0	10.989	0,08042	15,38
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00731	0	4.119	0,08042	41,02	00732	0	0	0,08042	-	00733	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	3.042	0,08042	55,54		0	3.049	0,08042	55,42
S	S		0	14.973	0,08042	11,28		0	17.997	0,08042	9,39		0	18.646	0,08042	9,06
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00734	0	3.749	0,08042	45,07	00735	0	8.455	0,08042	19,98	00736	0	10.612	0,08042	15,92
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.197	0,08042	10,43		0	12.529	0,08042	13,49		0	10.045	0,08042	16,82
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00737	0	10.270	0,08042	16,45	00738	0	7.525	0,08042	22,45	00739	0	2.459	0,08042	68,71
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.309	0,08042	16,39		0	12.949	0,08042	13,05		0	16.364	0,08042	10,33
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00740	0	0	0,08042	-	00741	0	174	0,08042	NS	00742	0	5.543	0,08042	30,48
	I		0	3.422	0,08042	49,38		0	1.667	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	18.105	0,08042	9,33		0	17.386	0,08042	9,72		0	14.318	0,08042	11,80
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²]			[N]	[N·m]	[cm²]	
P	S	00743	0	9.296	0,08042	18,18	00744	0	10.632	0,08042	15,89	00745	0	9.453	0,08042	17,87
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	11.048	0,08042	15,29		0	9.507	0,08042	17,77		0	10.957	0,08042	15,42
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00746	0	5.854	0,08042	28,86	00747	0	456	0,08042	NS	00748	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	1.416	0,08042	NS		0	3.699	0,08042	45,68
S	S		0	14.161	0,08042	11,93		0	17.302	0,08042	9,77		0	18.127	0,08042	9,32
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00749	0	2.157	0,08042	78,33	00750	0	7.311	0,08042	23,11	00751	0	10.218	0,08042	16,54
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.538	0,08042	10,22		0	13.097	0,08042	12,90		0	10.276	0,08042	16,44
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00752	0	10.622	0,08042	15,91	00753	0	8.495	0,08042	19,89	00754	0	3.993	0,08042	42,31
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.792	0,08042	17,26		0	12.003	0,08042	14,08		0	15.470	0,08042	10,92
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00755	0	0	0,08042	-	00756	0	0	0,08042	-	00757	0	4.176	0,08042	40,46
	I		0	3.075	0,08042	54,95		0	2.907	0,08042	58,12		0	0	0,08042	-
S	S		0	17.936	0,08042	9,42		0	17.919	0,08042	9,43		0	15.390	0,08042	10,98
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00758	0	8.691	0,08042	19,44	00759	0	10.871	0,08042	15,54	00760	0	10.363	0,08042	16,30
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	11.917	0,08042	14,18		0	9.879	0,08042	17,10		0	10.642	0,08042	15,88
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00761	0	7.194	0,08042	23,49	00762	0	2.094	0,08042	80,69	00763	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	3.937	0,08042	42,92
S	S		0	13.634	0,08042	12,39		0	17.163	0,08042	9,84		0	18.696	0,08042	9,04
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00764	0	547	0,08042	NS	00765	0	5.364	0,08042	31,50	00766	0	8.401	0,08042	20,11
	I		0	1.630	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	17.070	0,08042	9,90		0	13.643	0,08042	12,38		0	9.995	0,08042	16,90
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00767	0	9.039	0,08042	18,69	00768	0	7.550	0,08042	22,38	00769	0	4.395	0,08042	38,44
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.812	0,08042	21,63		0	7.691	0,08042	21,97		0	8.969	0,08042	18,84
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00770	0	843	0,08042	NS	00771	0	0	0,08042	-	00772	0	0	0,08042	-
	I		0	2.536	0,08042	66,63		0	4.422	0,08042	38,21		0	2.527	0,08042	66,86
S	S		0	10.915	0,08042	15,48		0	11.868	0,08042	14,24		0	11.193	0,08042	15,10
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00773	-1	2.341	0,08042	72,17	00774	2	7.158	0,08042	23,60	00775	0	11.343	0,08042	14,90
	I		1	891	0,08042	NS		-1	604	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		2	19.092	0,08042	8,85		-1	15.278	0,08042	11,06		0	11.550	0,08042	14,63
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00776	0	12.890	0,08042	13,11	00777	0	13.173	0,08042	12,83	00778	0	11.753	0,08042	14,38
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	8.303	0,08042	20,35		0	6.816	0,08042	24,79		0	7.130	0,08042	23,70
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00779	0	7.125	0,08042	23,71	00780	0	0	0,08042	-	00781	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		1	5.000	0,08042	33,79		0	12.384	0,08042	13,64
S	S		0	9.567	0,08042	17,66		0	13.441	0,08042	12,57		0	15.734	0,08042	10,74
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00782	0	0	0,08042	-	00783	0	6.762	0,08042	24,99	00784	0	11.870	0,08042	14,23
	I		0	5.877	0,08042	28,75		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-1	14.073	0,08042	12,01		0	10.389	0,08042	16,26		0	7.716	0,08042	21,90
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00785	0	13.238	0,08042	12,76	00786	0	11.212	0,08042	15,07	00787	0	5.275	0,08042	32,03
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.074	0,08042	23,88		0	8.153	0,08042	20,72		0	11.055	0,08042	15,28
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00788	0	0	0,08042	-	00789	0	0	0,08042	-	00790	0	1.628	0,08042	NS
	I		0	7.933	0,08042	21,30		0	11.437	0,08042	14,77		0	1.848	0,08042	91,43
S	S		0	14.373	0,08042	11,76		0	15.146	0,08042	11,16		0	12.672	0,08042	13,33
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00791	0	9.043	0,08042	18,68	00792	0	12.775	0,08042	13,23	00793	0	12.878	0,08042	13,12
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.184	0,08042	18,40		0	7.244	0,08042	23,32		0	7.288	0,08042	23,18
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00794	0	9.355	0,08042	18,06	00795	0	2.148	0,08042	78,66	00796	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	1.311	0,08042	NS		0	11.532	0,08042	14,65
S	S		0	9.161	0,08042	18,44		0	12.677	0,08042	13,33		0	15.426	0,08042	10,95
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00797	0	0	0,08042	-	00798	0	4.775	0,08042	35,38	00799	0	10.825	0,08042	15,61
	I		0	8.938	0,08042	18,90		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	14.845	0,08042	11,38		0	11.616	0,08042	14,55		0	8.383	0,08042	20,16
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00800	0	13.328	0,08042	12,68	00801	0	12.100	0,08042	13,96	00802	0	7.067	0,08042	23,91
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.217	0,08042	23,41		0	7.922	0,08042	21,33		0	10.574	0,08042	15,98
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00803	0	0	0,08042	-	00804	0	0	0,08042	-	00805	0	0	0,08042	-
	I		1	5.230	0,08042	32,31		0	13.130	0,08042	12,87		0	4.892	0,08042	34,54
S	S		1	14.350	0,08042	11,77		0	16.230	0,08042	10,41		-1	14.261	0,08042	11,85

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00806	0	7.454	0,08042	22,67	00807	0	12.462	0,08042	13,56	00808	0	13.559	0,08042	12,46
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.546	0,08042	16,02		0	7.985	0,08042	21,16		0	7.576	0,08042	22,30
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00809	0	10.909	0,08042	15,49	00810	0	4.663	0,08042	36,23	00811	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	9.959	0,08042	16,97
S	S		0	9.140	0,08042	18,49		0	12.579	0,08042	13,43		0	15.922	0,08042	10,61
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00812	0	0	0,08042	-	00813	0	1.951	0,08042	86,60	00814	0	8.161	0,08042	20,70
	I		0	12.307	0,08042	13,73		0	1.680	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.260	0,08042	10,39		0	13.139	0,08042	12,86		0	9.228	0,08042	18,31
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00815	0	11.226	0,08042	15,05	00816	0	10.564	0,08042	15,99	00817	0	7.245	0,08042	23,32
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	6.868	0,08042	24,60		0	6.320	0,08042	26,73		0	7.396	0,08042	22,84
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00818	-1	2.230	0,08042	75,77	00819	0	0	0,08042	-	00820	0	0	0,08042	-
	I		1	2.407	0,08042	70,20		0	9.802	0,08042	17,24		-1	6.758	0,08042	25,00
S	S		1	9.250	0,08042	18,27		0	10.593	0,08042	15,95		-1	10.020	0,08042	16,86
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00821	0	0	0,08042	-	00822	10	1.996	0,08042	84,65	00823	-12	12.550	0,08042	13,46
	I		0	1.977	0,08042	85,46		-9	11.952	0,08042	14,14		10	471	0,08042	NS
S	S		0	8.382	0,08042	20,16		30	13.770	0,08042	12,27		8	9.493	0,08042	17,80
	I		0	0	0,08042	-		-24	2.652	0,08042	63,71		-6	1.252	0,08042	NS
P	S	00824	0	16.149	0,08042	10,46	00825	0	17.444	0,08042	9,69	00826	0	16.528	0,08042	10,22
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	6.143	0,08042	27,50		0	4.605	0,08042	36,69		0	3.540	0,08042	47,73
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00827	0	13.093	0,08042	12,90	00828	0	2.500	0,08042	67,58	00829	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		1	3.161	0,08042	53,45		99	23.901	0,08042	7,07
S	S		0	2.460	0,08042	68,68		0	2.193	0,08042	77,05		35	5.590	0,08042	30,22
	I		0	0	0,08042	-		-1	2.043	0,08042	82,70		-90	1.357	0,08042	NS
P	S	00830	0	0	0,08042	-	00831	0	998	0,08042	NS	00832	0	12.777	0,08042	13,22
	I		-83	26.333	0,08042	6,42		0	4.484	0,08042	37,68		0	0	0,08042	-
S	S		-35	5.996	0,08042	28,18		0	2.716	0,08042	62,21		0	2.473	0,08042	68,32
	I		91	1.092	0,08042	NS		0	2.043	0,08042	82,70		0	69	0,08042	NS
P	S	00833	0	16.954	0,08042	9,97	00834	0	16.431	0,08042	10,28	00835	0	11.135	0,08042	15,17
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	3.233	0,08042	52,26		0	3.178	0,08042	53,17		0	2.549	0,08042	66,29
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	1.013	0,08042	NS
P	S	00836	0	0	0,08042	-	00837	0	0	0,08042	-	00838	0	0	0,08042	-
	I		18	8.939	0,08042	18,90		-32	28.695	0,08042	5,89		0	18.372	0,08042	9,20
S	S		21	3.479	0,08042	48,56		-23	6.608	0,08042	25,57		2	5.584	0,08042	30,26
	I		-31	2.513	0,08042	67,24		29	1.818	0,08042	92,93		-3	2.744	0,08042	61,58
P	S	00839	0	6.389	0,08042	26,45	00840	0	14.697	0,08042	11,50	00841	0	17.124	0,08042	9,87
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	2.765	0,08042	61,11		0	2.969	0,08042	56,91		0	3.393	0,08042	49,80
	I		0	2.451	0,08042	68,94		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00842	0	15.027	0,08042	11,24	00843	0	7.021	0,08042	24,07	00844	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-5	17.758	0,08042	9,51
S	S		0	3.104	0,08042	54,43		0	3.072	0,08042	55,00		-5	5.950	0,08042	28,40
	I		0	0	0,08042	-		0	2.576	0,08042	65,59		6	3.436	0,08042	49,17
P	S	00845	0	0	0,08042	-	00846	0	0	0,08042	-	00847	0	10.505	0,08042	16,08
	I		2	30.343	0,08042	5,57		0	10.447	0,08042	16,17		0	0	0,08042	-
S	S		2	7.801	0,08042	21,66		2	4.947	0,08042	34,15		0	3.165	0,08042	53,38
	I		-2	2.845	0,08042	59,39		-2	3.454	0,08042	48,92		0	1.742	0,08042	96,99
P	S	00848	0	16.426	0,08042	10,29	00849	0	17.143	0,08042	9,86	00850	0	13.192	0,08042	12,81
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	3.456	0,08042	48,89		0	3.562	0,08042	47,43		0	3.234	0,08042	52,25
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	737	0,08042	NS
P	S	00851	0	2.072	0,08042	81,55	00852	0	0	0,08042	-	00853	0	0	0,08042	-
	I		0	3.268	0,08042	51,70		67	26.572	0,08042	6,36		-53	25.940	0,08042	6,51
S	S		0	4.321	0,08042	39,10		58	8.610	0,08042	19,62		-58	8.538	0,08042	19,79
	I		0	3.821	0,08042	44,22		-57	4.077	0,08042	41,45		57	4.067	0,08042	41,54
P	S	00854	0	2.649	0,08042	63,78	00855	0	13.485	0,08042	12,53	00856	0	17.494	0,08042	9,66
	I		0	2.657	0,08042	63,59		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	4.379	0,08042	38,58		0	3.507	0,08042	48,18		0	3.889	0,08042	43,45
	I		0	3.800	0,08042	44,46		0	753	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	00857	0	16.679	0,08042	10,13	00858	0	10.375	0,08042	16,29	00859	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-3	11.634	0,08042	14,52
S	S		0	3.915	0,08042	43,16		0	4.120	0,08042	41,01		-3	6.753	0,08042	25,02
	I		0	0	0,08042	-		0	2.579	0,08042	65,51		3	4.917	0,08042	34,36
P	S	00860	0	0	0,08042	-	00861	0	0	0,08042	-	00862	0	6.201	0,08042	27,25
	I		-2	32.196	0,08042	5,25		4	18.465	0,08042	9,15		0	0	0,08042	-
S	S		-2	10.220	0,08042	16,53		5	8.033	0,08042	21,03		0	4.277	0,08042	39,50
	I		2	4.952	0,08042	34,12		-5	5.498	0,08042	30,73		0	3.952	0,08042	42,75
P	S	00863	0	13.423	0,08042	12,59	00864	0	14.650	0,08042	11,53	00865	0	12.089	0,08042	13,98
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	3.581	0,08042	47,18		0	3.650	0,08042	46,29		0	3.976	0,08042	42,50
	I		0	643	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	1.176	0,08042	NS
P	S	00866	0	5.506	0,08042	30,69	00867	0	0	0,08042	-	00868	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		71	15.913	0,08042	10,62		-57	20.120	0,08042	8,40

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
S	S		0	5.763	0,08042	29,32		58	9.463	0,08042	17,85		-58	9.349	0,08042	18,07
	I		0	4.800	0,08042	35,20		-62	7.425	0,08042	22,76		62	8.383	0,08042	20,15
P	S	00869	0	0	0,08042	-	00870	0	0	0,08042	-	00871	-1.501	9.710	0,08042	17,44
	I		0	5.678	0,08042	29,76		-811	34.595	0,08042	4,89		1.330	28.665	0,08042	5,88
S	S		0	4.902	0,08042	34,47		0	0	0,08042	-		1.456	197	0,08042	NS
	I		0	8.484	0,08042	19,92		718	55.996	0,08042	3,01		-1.144	37.121	0,08042	4,56
P	S	00872	-39	19.559	0,08042	8,64	00873	0	21.728	0,08042	7,78	00874	0	21.164	0,08042	7,98
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		1	1.822	0,08042	92,73		0	1.573	0,08042	NS
	I		-43	14.750	0,08042	11,46		-1	3.557	0,08042	47,50		0	0	0,08042	-
P	S	00875	0	19.192	0,08042	8,80	00876	0	12.608	0,08042	13,40	00877	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-30	23.359	0,08042	7,23
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	2.476	0,08042	68,24		0	12.246	0,08042	13,80		45	31.001	0,08042	5,45
P	S	00878	0	0	0,08042	-	00879	0	0	0,08042	-	00880	1	11.419	0,08042	14,80
	I		430	82.525	0,08042	2,05		16	30.033	0,08042	5,63		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		377	49.620	0,08042	3,40		-82	34.251	0,08042	4,93		0	14.475	0,08042	11,67
P	S	00881	0	19.284	0,08042	8,76	00882	0	21.017	0,08042	8,04	00883	0	18.628	0,08042	9,07
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	102	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		0	3.579	0,08042	47,21		0	671	0,08042	NS		0	4.953	0,08042	34,11
P	S	00884	1	8.125	0,08042	20,80	00885	0	0	0,08042	-	00886	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-141	35.912	0,08042	4,71		420	71.004	0,08042	2,38
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		2	18.129	0,08042	9,32		-27	38.107	0,08042	4,43		-196	52.203	0,08042	3,24
P	S	00887	0	0	0,08042	-	00888	0	15.481	0,08042	10,91	00889	0	20.272	0,08042	8,33
	I		-2	11.763	0,08042	14,36		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-3	26.620	0,08042	6,35		0	9.062	0,08042	18,65		0	1.595	0,08042	NS
P	S	00890	0	20.412	0,08042	8,28	00891	0	15.973	0,08042	10,58	00892	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-3	9.868	0,08042	17,12
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	1.588	0,08042	NS		0	8.698	0,08042	19,43		5	26.067	0,08042	6,48
P	S	00893	0	0	0,08042	-	00894	0	0	0,08042	-	00895	8	7.067	0,08042	23,91
	I		-635	69.525	0,08042	2,43		-31	48.680	0,08042	3,47		-8	298	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		434	52.409	0,08042	3,22		-599	44.253	0,08042	3,82		-12	19.374	0,08042	8,72
P	S	00896	0	18.087	0,08042	9,34	00897	0	20.921	0,08042	8,08	00898	0	19.495	0,08042	8,67
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	329	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		0	5.571	0,08042	30,33		0	972	0,08042	NS		0	3.317	0,08042	50,94
P	S	00899	0	12.302	0,08042	13,73	00900	0	0	0,08042	-	00901	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-29	26.123	0,08042	6,47		-57	87.693	0,08042	1,93
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		1	13.832	0,08042	12,22		52	35.383	0,08042	4,77		-50	58.332	0,08042	2,90
P	S	00902	0	0	0,08042	-	00903	0	12.850	0,08042	13,15	00904	0	19.956	0,08042	8,47
	I		-4	24.595	0,08042	6,87		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-35	34.755	0,08042	4,86		0	13.192	0,08042	12,81		0	2.969	0,08042	56,91
P	S	00905	0	21.196	0,08042	7,97	00906	0	18.214	0,08042	9,28	00907	1	6.513	0,08042	25,94
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-1	926	0,08042	NS
S	S		0	562	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	1.054	0,08042	NS		0	6.311	0,08042	26,77		13	21.436	0,08042	7,88
P	S	00908	0	0	0,08042	-	00909	0	0	0,08042	-	00910	0	0	0,08042	-
	I		-386	51.967	0,08042	3,25		474	70.922	0,08042	2,38		-3	9.457	0,08042	17,87
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		573	50.251	0,08042	3,36		-371	58.702	0,08042	2,88		-4	27.337	0,08042	6,18
P	S	00911	0	14.130	0,08042	11,96	00912	0	17.605	0,08042	9,60	00913	0	16.537	0,08042	10,22
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	113	0,08042	NS		0	709	0,08042	NS
	I		0	9.093	0,08042	18,58		0	1.932	0,08042	87,45		0	1.687	0,08042	NS
P	S	00914	0	12.584	0,08042	13,43	00915	21	819	0,08042	NS	00916	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-23	11.106	0,08042	15,21		163	60.963	0,08042	2,77
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-135	9.846	0,08042	17,16
	I		1	7.620	0,08042	22,17		32	23.198	0,08042	7,28		144	49.985	0,08042	3,38
P	S	00917	0	0	0,08042	-	00918	0	0	0,08042	-	00919	263	21.695	0,08042	7,79
	I		-2	20.754	0,08042	8,14		0	2.158	0,08042	78,30		-228	4.149	0,08042	40,74
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-49	29.564	0,08042	5,72		-1	16.531	0,08042	10,22		-113	40.290	0,08042	4,19
P	S	00920	0	23.536	0,08042	7,18	00921	0	23.015	0,08042	7,34	00922	0	21.609	0,08042	7,82
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	1.727	0,08042	97,84		0	498	0,08042	NS
	I		0	10.839	0,08042	15,59		0	1.115	0,08042	NS		0	307	0,08042	NS
P	S	00923	0	18.862	0,08042	8,96	00924	0	7.857	0,08042	21,50	00925	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	2.358	0,08042	71,65		291	80.694	0,21447	5,78
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	8.233	0,08042	20,52		0	30.608	0,08042	5,52		178	103.509	0,18096	74,54
P	S	00926	0	0	0,08042	-	00927	0	5.598	0,08042	30,18	00928	0	18.723	0,08042	9,02
	I		137	108.572	0,21447	12,40		0	5.392	0,08042	31,34		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		81	125.303	0,18096	10,60		0	36.165	0,08042	4,67		0	9.866	0,08042	17,13
P	S	00929	0	22.116	0,08042	7,64	00930	0	22.014	0,08042	7,68	00931	0	17.155	0,08042	9,85

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	1.397	0,08042	NS		0	2.576	0,08042	65,59		0	13.305	0,08042	12,70
P	S	00932	0	0	0,08042	-	00933	0	0	0,08042	-	00934	0	0	0,08042	-
	I		-19	14.624	0,08042	11,55		32	155.585	0,18096	4,83		79	46.629	0,08042	3,62
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		4	45.678	0,08042	3,70		295	156.675	0,16085	3,25		5	75.869	0,08042	2,23
P	S	00935	0	12.242	0,08042	13,80	00936	0	20.252	0,08042	8,34	00937	0	21.986	0,08042	7,68
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	22.272	0,08042	7,59		0	5.229	0,08042	32,31		0	798	0,08042	NS
P	S	00938	0	20.626	0,08042	8,19	00939	0	12.843	0,08042	13,16	00940	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		83	40.622	0,08042	4,16
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	4.994	0,08042	33,83		0	20.929	0,08042	8,07		33	69.857	0,08042	2,42
P	S	00941	0	0	0,08042	-	00942	0	16.604	0,08042	10,18	00943	0	21.516	0,08042	7,85
	I		53	14.551	0,08042	11,61		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		23	48.267	0,08042	3,50		0	14.383	0,08042	11,75		0	2.794	0,08042	60,47
P	S	00944	0	22.000	0,08042	7,68	00945	0	19.035	0,08042	8,88	00946	0	7.175	0,08042	23,55
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	3.367	0,08042	50,18
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	1.156	0,08042	NS		0	8.584	0,08042	19,68		0	32.243	0,08042	5,24
P	S	00947	0	0	0,08042	-	00948	0	0	0,08042	-	00949	0	7.921	0,08042	21,33
	I		225	93.974	0,18096	45,44		209	87.635	0,18096	21,95		0	2.362	0,08042	71,53
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		134	112.224	0,18096	21,84		125	107.859	0,18096	33,81		0	31.052	0,08042	5,44
P	S	00950	0	19.463	0,08042	8,68	00951	0	22.274	0,08042	7,59	00952	0	21.634	0,08042	7,81
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	8.050	0,08042	20,99		0	894	0,08042	NS		0	2.801	0,08042	60,32
P	S	00953	0	16.357	0,08042	10,33	00954	0	0	0,08042	-	00955	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		53	16.945	0,08042	9,97		83	37.644	0,08042	4,49
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	15.037	0,08042	11,24		3	51.036	0,08042	3,31		33	67.165	0,08042	2,52
P	S	00956	0	11.803	0,08042	14,32	00957	0	17.656	0,08042	9,57	00958	0	18.214	0,08042	9,28
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	196	0,08042	NS
	I		0	20.041	0,08042	8,43		0	4.616	0,08042	36,60		0	687	0,08042	NS
P	S	00959	0	16.288	0,08042	10,37	00960	0	10.719	0,08042	15,76	00961	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		200	43.239	0,08042	3,91
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	3.679	0,08042	45,93		0	15.188	0,08042	11,12		120	52.451	0,08042	3,22
P	S	00962	0	0	0,08042	-	00963	0	0	0,08042	-	00964	0	0	0,08042	-
	I		18	68.553	0,08042	2,46		0	7.222	0,08042	23,40		-1.093	24.859	0,08042	6,81
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		141	76.564	0,08042	2,21		0	26.472	0,08042	6,38		717	36.362	0,08042	4,64
P	S	00965	1.442	7.158	0,08042	23,56	00966	39	20.493	0,08042	8,24	00967	1	21.753	0,08042	7,77
	I		-1.254	22.717	0,08042	7,45		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-1	3.205	0,08042	52,72
	I		-1.215	22.964	0,08042	7,37		37	8.919	0,08042	18,94		0	953	0,08042	NS
P	S	00968	0	20.875	0,08042	8,09	00969	0	19.197	0,08042	8,80	00970	0	12.553	0,08042	13,46
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	3.794	0,08042	44,53		0	1.856	0,08042	91,04		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	750	0,08042	NS		0	9.370	0,08042	18,03
P	S	00971	0	0	0,08042	-	00972	0	0	0,08042	-	00973	0	0	0,08042	-
	I		13	21.515	0,08042	7,85		106	64.437	0,08042	2,62		19	27.025	0,08042	6,25
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		14	23.424	0,08042	7,21		112	27.114	0,08042	6,23		-32	24.920	0,08042	6,78
P	S	00974	-1	11.387	0,08042	14,84	00975	0	19.354	0,08042	8,73	00976	0	21.177	0,08042	7,98
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	879	0,08042	NS		0	2.798	0,08042	60,39
	I		-1	10.599	0,08042	15,94		0	1.497	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	00977	0	18.920	0,08042	8,93	00978	-1	8.122	0,08042	20,80	00979	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		15	38.695	0,08042	4,37
S	S		0	573	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	2.869	0,08042	58,89		1	13.565	0,08042	12,46		79	28.100	0,08042	6,01
P	S	00980	0	0	0,08042	-	00981	0	0	0,08042	-	00982	0	15.394	0,08042	10,98
	I		-451	55.495	0,08042	3,05		2	10.725	0,08042	15,75		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-401	24.455	0,08042	6,91		-4	18.944	0,08042	8,92		0	6.121	0,08042	27,60
P	S	00983	0	20.025	0,08042	8,44	00984	0	20.485	0,08042	8,25	00985	0	16.158	0,08042	10,46
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	2.172	0,08042	77,79		0	2.513	0,08042	67,23		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	15	0,08042	NS		0	6.033	0,08042	28,01
P	S	00986	-3	219	0,08042	NS	00987	0	0	0,08042	-	00988	0	0	0,08042	-
	I		0	8.902	0,08042	18,98		32	56.603	0,08042	2,98		262	41.234	0,08042	4,10
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		4	19.655	0,08042	8,60		277	34.313	0,08042	4,92		-512	29.409	0,08042	5,75
P	S	00989	-1	7.080	0,08042	23,86	00990	0	18.294	0,08042	9,24	00991	0	20.700	0,08042	8,16
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	488	0,08042	NS		0	2.831	0,08042	59,68
	I		-15	14.631	0,08042	11,55		0	3.451	0,08042	48,96		0	0	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
P	S	00992	0	19.726	0,08042	8,57	00993	0	12.537	0,08042	13,48	00994	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		4	23.820	0,08042	7,09
S	S		0	1.613	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	1.283	0,08042	NS		1	10.072	0,08042	16,78		41	25.914	0,08042	6,52
P	S	00995	0	0	0,08042	-	00996	0	0	0,08042	-	00997	0	13.037	0,08042	12,96
	I		-37	67.147	0,08042	2,52		25	22.381	0,08042	7,55		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-39	31.586	0,08042	5,35		-44	24.869	0,08042	6,79		-1	9.368	0,08042	18,04
P	S	00998	0	20.236	0,08042	8,35	00999	0	21.072	0,08042	8,02	01000	0	18.435	0,08042	9,17
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	2.053	0,08042	82,30		0	3.110	0,08042	54,33		0	703	0,08042	NS
	I		0	846	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	3.838	0,08042	44,02
P	S	01001	-7	6.869	0,08042	24,60	01002	0	0	0,08042	-	01003	0	0	0,08042	-
	I		7	448	0,08042	NS		29	45.380	0,08042	3,72		632	58.713	0,08042	2,88
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		10	16.305	0,08042	10,36		483	34.628	0,08042	4,88		-298	39.107	0,08042	4,32
P	S	01004	0	0	0,08042	-	01005	0	14.215	0,08042	11,89	01006	0	16.633	0,08042	10,16
	I		3	8.921	0,08042	18,94		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	2.645	0,08042	63,88
	I		-4	20.443	0,08042	8,27		0	6.413	0,08042	26,35		0	604	0,08042	NS
P	S	01007	0	16.507	0,08042	10,24	01008	0	12.629	0,08042	13,38	01009	-2	1.843	0,08042	91,68
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		3	10.175	0,08042	16,61
S	S		0	3.421	0,08042	49,39		0	2.128	0,08042	79,40		-32	2.081	0,08042	81,20
	I		0	909	0,08042	NS		0	6.503	0,08042	25,98		30	18.887	0,08042	8,95
P	S	01010	0	0	0,08042	-	01011	0	0	0,08042	-	01012	0	0	0,08042	-
	I		98	43.432	0,08042	3,89		32	17.936	0,08042	9,42		0	2.681	0,08042	63,02
S	S		-111	12.283	0,08042	13,76		61	384	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		104	29.895	0,08042	5,65		-58	22.772	0,08042	7,42		-1	13.700	0,08042	12,33
P	S	01013	-26	1.842	0,08042	91,73	01014	30	13.354	0,08042	12,65	01015	1	18.176	0,08042	9,30
	I		23	7.699	0,08042	21,95		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-1	17.222	0,08042	9,81		-4	13.164	0,08042	12,84		0	9.701	0,08042	17,42
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01016	0	18.566	0,08042	9,10	01017	0	17.189	0,08042	9,83	01018	0	13.839	0,08042	12,21
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	8.092	0,08042	20,88		0	7.354	0,08042	22,98		0	7.297	0,08042	23,15
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01019	0	3.917	0,08042	43,14	01020	0	0	0,08042	-	01021	0	0	0,08042	-
	I		0	1.774	0,08042	95,24		-22	20.468	0,08042	8,26		-32	22.032	0,08042	7,67
S	S		0	8.931	0,08042	18,92		60	13.151	0,08042	12,85		-60	13.732	0,08042	12,31
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01022	0	1.944	0,08042	86,91	01023	0	13.452	0,08042	12,56	01024	0	17.786	0,08042	9,50
	I		0	2.641	0,08042	63,98		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.621	0,08042	17,56		0	7.389	0,08042	22,87		0	7.175	0,08042	23,55
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01025	0	17.888	0,08042	9,45	01026	0	12.354	0,08042	13,68	01027	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	7.381	0,08042	22,89
S	S		0	7.459	0,08042	22,65		0	8.431	0,08042	20,04		-1	11.724	0,08042	14,41
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01028	0	0	0,08042	-	01029	0	0	0,08042	-	01030	0	7.573	0,08042	22,31
	I		30	23.934	0,08042	7,06		-37	14.776	0,08042	11,44		0	0	0,08042	-
S	S		41	15.275	0,08042	11,06		-40	13.253	0,08042	12,75		0	9.011	0,08042	18,75
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01031	0	15.498	0,08042	10,90	01032	0	17.914	0,08042	9,43	01033	0	16.297	0,08042	10,37
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.417	0,08042	22,78		0	7.224	0,08042	23,39		0	7.611	0,08042	22,20
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01034	0	8.269	0,08042	20,43	01035	0	0	0,08042	-	01036	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	14.442	0,08042	11,70		-6	24.878	0,08042	6,79
S	S		0	9.352	0,08042	18,07		-3	13.844	0,08042	12,20		-5	16.009	0,08042	10,55
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01037	0	0	0,08042	-	01038	0	11.671	0,08042	14,48	01039	0	17.313	0,08042	9,76
	I		6	8.237	0,08042	20,51		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		11	12.149	0,08042	13,91		0	8.551	0,08042	19,76		0	7.390	0,08042	22,86
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01040	0	17.810	0,08042	9,49	01041	0	14.429	0,08042	11,71	01042	0	3.894	0,08042	43,39
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	1.856	0,08042	91,04
S	S		0	7.229	0,08042	23,37		0	7.883	0,08042	21,43		0	10.836	0,08042	15,59
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01043	0	0	0,08042	-	01044	0	0	0,08042	-	01045	0	4.086	0,08042	41,35
	I		36	21.958	0,08042	7,69		-45	21.596	0,08042	7,82		0	1.643	0,08042	NS
S	S		38	16.010	0,08042	10,55		-38	16.240	0,08042	10,40		0	11.350	0,08042	14,89
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01046	0	14.846	0,08042	11,38	01047	0	18.432	0,08042	9,17	01048	0	17.584	0,08042	9,61
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	8.442	0,08042	20,01		0	7.680	0,08042	22,00		0	7.837	0,08042	21,56
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01049	0	11.844	0,08042	14,27	01050	0	0	0,08042	-	01051	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		1	9.562	0,08042	17,67		4	27.017	0,08042	6,25
S	S		0	9.385	0,08042	18,00		-8	13.670	0,08042	12,36		4	17.727	0,08042	9,53
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01052	0	0	0,08042	-	01053	0	7.248	0,08042	23,31	01054	0	13.682	0,08042	12,35
	I		5	15.651	0,08042	10,80		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		4	15.300	0,08042	11,04		0	10.279	0,08042	16,44		0	7.880	0,08042	21,44

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01055	0	14.807	0,08042	11,41	01056	0	12.949	0,08042	13,05	01057	0	7.083	0,08042	23,85
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.270	0,08042	23,24		0	7.927	0,08042	21,31		0	10.570	0,08042	15,98
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	1.841	0,08042	91,78
P	S	01058	0	0	0,08042	-	01059	0	0	0,08042	-	01060	0	0	0,08042	-
	I		35	12.211	0,08042	13,84		-45	15.001	0,08042	11,26		0	4.301	0,08042	39,28
S	S		41	14.668	0,08042	11,52		-41	14.863	0,08042	11,37		0	10.477	0,08042	16,13
	I		-39	3.481	0,08042	48,54		39	4.288	0,08042	39,40		0	4.564	0,08042	37,02
P	S	01061	0	3.777	0,08042	44,73	01062	-1	8.794	0,08042	19,21	01063	0	13.673	0,08042	12,36
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-1	27.498	0,08042	6,14		1	22.619	0,08042	7,47		0	17.208	0,08042	9,82
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01064	0	15.956	0,08042	10,59	01065	0	15.881	0,08042	10,64	01066	0	13.506	0,08042	12,51
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.720	0,08042	13,28		0	10.400	0,08042	16,25		0	10.986	0,08042	15,38
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01067	0	8.944	0,08042	18,89	01068	0	0	0,08042	-	01069	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	4.427	0,08042	38,17		0	10.987	0,08042	15,38
S	S		0	14.182	0,08042	11,91		1	19.128	0,08042	8,83		0	22.150	0,08042	7,63
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01070	0	0	0,08042	-	01071	0	8.006	0,08042	21,10	01072	0	14.171	0,08042	11,92
	I		0	4.987	0,08042	33,88		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	20.117	0,08042	8,40		0	15.332	0,08042	11,02		0	11.527	0,08042	14,66
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01073	0	16.397	0,08042	10,30	01074	0	14.194	0,08042	11,90	01075	0	7.042	0,08042	23,99
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.610	0,08042	15,92		0	12.385	0,08042	13,64		0	16.672	0,08042	10,13
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01076	0	0	0,08042	-	01077	0	0	0,08042	-	01078	0	2.815	0,08042	60,02
	I		0	7.387	0,08042	22,87		0	10.054	0,08042	16,81		0	901	0,08042	NS
S	S		0	21.317	0,08042	7,93		0	22.329	0,08042	7,57		0	18.933	0,08042	8,92
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01079	0	11.025	0,08042	15,33	01080	0	15.237	0,08042	11,09	01081	0	15.713	0,08042	10,75
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.846	0,08042	12,20		0	10.809	0,08042	15,63		0	10.696	0,08042	15,80
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01082	0	11.886	0,08042	14,22	01083	0	3.284	0,08042	51,45	01084	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	732	0,08042	NS		0	9.850	0,08042	17,15
S	S		0	13.490	0,08042	12,52		0	18.501	0,08042	9,13		0	22.199	0,08042	7,61
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01085	0	0	0,08042	-	01086	0	6.450	0,08042	26,20	01087	0	13.453	0,08042	12,56
	I		0	8.047	0,08042	21,00		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	21.484	0,08042	7,86		0	16.943	0,08042	9,97		0	12.388	0,08042	13,64
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01088	0	15.843	0,08042	10,66	01089	0	14.798	0,08042	11,42	01090	0	9.768	0,08042	17,30
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.339	0,08042	16,34		0	11.318	0,08042	14,93		0	15.073	0,08042	11,21
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01091	0	0	0,08042	-	01092	0	0	0,08042	-	01093	0	0	0,08042	-
	I		0	5.012	0,08042	33,71		0	11.854	0,08042	14,25		0	5.365	0,08042	31,49
S	S		1	20.189	0,08042	8,37		0	22.676	0,08042	7,45		0	20.604	0,08042	8,20
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01094	0	9.668	0,08042	17,48	01095	0	15.131	0,08042	11,17	01096	0	15.888	0,08042	10,63
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	15.590	0,08042	10,84		0	11.750	0,08042	14,38		0	10.656	0,08042	15,86
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01097	0	13.932	0,08042	12,13	01098	0	7.173	0,08042	23,56	01099	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	9.124	0,08042	18,52
S	S		0	12.757	0,08042	13,24		0	17.431	0,08042	9,69		0	21.964	0,08042	7,69
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01100	0	0	0,08042	-	01101	0	2.586	0,08042	65,34	01102	0	10.178	0,08042	16,60
	I		0	11.272	0,08042	14,99		0	1.867	0,08042	90,50		0	0	0,08042	-
S	S		0	22.738	0,08042	7,43		0	18.951	0,08042	8,92		0	13.619	0,08042	12,41
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01103	0	12.913	0,08042	13,08	01104	0	12.827	0,08042	13,17	01105	0	9.659	0,08042	17,49
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.201	0,08042	16,56		0	9.421	0,08042	17,93		0	11.077	0,08042	15,25
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01106	0	3.356	0,08042	50,35	01107	0	0	0,08042	-	01108	0	0	0,08042	-
	I		0	1.359	0,08042	NS		0	6.642	0,08042	25,44		-1	4.601	0,08042	36,72
S	S		0	14.019	0,08042	12,05		0	15.811	0,08042	10,69		0	14.782	0,08042	11,43
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01109	0	0	0,08042	-	01110	0	4.277	0,08042	39,50	01111	0	7.976	0,08042	21,18
	I		0	1.468	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.372	0,08042	13,66		0	27.847	0,08042	6,07		0	22.522	0,08042	7,50
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01112	0	12.400	0,08042	13,63	01113	0	15.299	0,08042	11,04	01114	0	14.689	0,08042	11,50
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.546	0,08042	10,21		0	11.904	0,08042	14,19		0	10.331	0,08042	16,35
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01115	0	10.959	0,08042	15,42	01116	1	5.018	0,08042	33,67	01117	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-1	6.246	0,08042	27,05

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
S	S		0	12.433	0,08042	13,59		-1	16.453	0,08042	10,27		0	20.754	0,08042	8,14
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01118	0	0	0,08042	-	01119	1	3.535	0,08042	47,80	01120	0	11.152	0,08042	15,15
	I		-1	7.386	0,08042	22,88		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		1	21.737	0,08042	7,77		0	18.276	0,08042	9,24		0	13.767	0,08042	12,27
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01121	0	15.397	0,08042	10,97	01122	0	15.532	0,08042	10,88	01123	0	11.000	0,08042	15,36
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	11.243	0,08042	15,03		0	11.302	0,08042	14,95		0	14.005	0,08042	12,06
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01124	0	1.641	0,08042	NS	01125	0	0	0,08042	-	01126	0	0	0,08042	-
	I		0	1.729	0,08042	97,72		0	8.707	0,08042	19,41		0	5.250	0,08042	32,18
S	S		0	18.826	0,08042	8,97		0	22.556	0,08042	7,49		0	21.469	0,08042	7,87
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01127	0	7.644	0,08042	22,10	01128	0	13.357	0,08042	12,65	01129	0	15.694	0,08042	10,77
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.835	0,08042	10,04		0	12.588	0,08042	13,42		0	10.667	0,08042	15,84
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01130	0	14.048	0,08042	12,03	01131	0	8.129	0,08042	20,78	01132	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	4.947	0,08042	34,15
S	S		0	11.566	0,08042	14,61		0	15.289	0,08042	11,05		0	19.596	0,08042	8,62
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01133	0	0	0,08042	-	01134	0	1.614	0,08042	NS	01135	0	10.252	0,08042	16,48
	I		0	9.611	0,08042	17,58		0	2.067	0,08042	81,74		0	0	0,08042	-
S	S		0	21.019	0,08042	8,04		0	18.616	0,08042	9,08		0	14.060	0,08042	12,02
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01136	0	14.814	0,08042	11,41	01137	0	15.523	0,08042	10,88	01138	0	12.795	0,08042	13,21
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.910	0,08042	15,49		0	10.526	0,08042	16,05		0	12.529	0,08042	13,49
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01139	0	6.115	0,08042	27,63	01140	0	0	0,08042	-	01141	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	8.246	0,08042	20,49		0	9.296	0,08042	18,18
S	S		0	16.766	0,08042	10,08		0	20.312	0,08042	8,32		0	20.533	0,08042	8,23
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01142	0	5.061	0,08042	33,38	01143	0	12.618	0,08042	13,39	01144	0	15.677	0,08042	10,78
	I		0	314	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	17.293	0,08042	9,77		0	12.892	0,08042	13,11		0	10.679	0,08042	15,82
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01145	0	15.228	0,08042	11,10	01146	0	11.463	0,08042	14,74	01147	-1	2.931	0,08042	57,65
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		1	2.336	0,08042	72,33
S	S		0	11.129	0,08042	15,18		0	14.178	0,08042	11,92		-1	18.712	0,08042	9,03
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01148	0	0	0,08042	-	01149	0	0	0,08042	-	01150	0	7.122	0,08042	23,72
	I		0	9.763	0,08042	17,31		0	6.867	0,08042	24,60		0	0	0,08042	-
S	S		0	20.992	0,08042	8,05		-1	19.359	0,08042	8,73		0	15.136	0,08042	11,16
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01151	0	12.084	0,08042	13,98	01152	0	13.493	0,08042	12,52	01153	0	11.533	0,08042	14,65
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.914	0,08042	15,48		0	8.675	0,08042	19,48		0	8.429	0,08042	20,05
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01154	0	6.733	0,08042	25,09	01155	0	500	0,08042	NS	01156	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	4.268	0,08042	39,59		0	6.328	0,08042	26,70
S	S		0	10.045	0,08042	16,82		0	12.563	0,08042	13,45		0	13.591	0,08042	12,43
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01157	0	0	0,08042	-	01158	0	205	0,08042	NS	01159	0	0	0,08042	-
	I		0	2.131	0,08042	79,29		-4	1.456	0,08042	NS		-3	2.798	0,08042	60,39
S	S		0	12.103	0,08042	13,96		5	22.672	0,08042	7,45		5	21.594	0,08042	7,82
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01160	0	6.229	0,08042	27,12	01161	1	13.323	0,08042	12,68	01162	-2	17.360	0,08042	9,73
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-10	17.597	0,08042	9,60		-1	12.540	0,08042	13,47		1	9.571	0,08042	17,65
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01163	0	14.717	0,08042	11,48	01164	1	8.652	0,08042	19,53	01165	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-36	4.806	0,08042	35,16
S	S		0	9.595	0,08042	17,61		0	10.966	0,08042	15,41		-14	13.763	0,08042	12,28
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01166	0	0	0,08042	-	01167	0	0	0,08042	-	01168	0	7.575	0,08042	22,31
	I		-2	17.082	0,08042	9,89		-31	8.148	0,08042	20,74		0	0	0,08042	-
S	S		6	15.878	0,08042	10,64		8	14.105	0,08042	11,98		0	10.906	0,08042	15,49
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01169	0	15.081	0,08042	11,20	01170	0	17.388	0,08042	9,72	01171	0	15.138	0,08042	11,16
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.246	0,08042	18,27		0	8.924	0,08042	18,93		0	9.408	0,08042	17,96
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01172	0	6.489	0,08042	26,04	01173	0	0	0,08042	-	01174	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		32	12.755	0,08042	13,25		-3	17.560	0,08042	9,62
S	S		0	11.587	0,08042	14,58		32	15.245	0,08042	11,08		-32	16.136	0,08042	10,47
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01175	0	3.667	0,08042	46,08	01176	0	11.745	0,08042	14,39	01177	0	16.485	0,08042	10,25
	I		0	2.567	0,08042	65,82		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.914	0,08042	13,08		0	9.967	0,08042	16,95		0	8.995	0,08042	18,78
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01178	0	16.612	0,08042	10,17	01179	0	12.605	0,08042	13,40	01180	0	3.011	0,08042	56,11

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	2.628	0,08042	64,29
S	S		0	8.971	0,08042	18,83		0	10.510	0,08042	16,08		0	14.206	0,08042	11,89
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01181	0	0	0,08042	-	01182	0	0	0,08042	-	01183	0	6.038	0,08042	27,98
	I		37	18.383	0,08042	9,19		-28	14.428	0,08042	11,71		0	0	0,08042	-
S	S		23	18.076	0,08042	9,35		-23	17.108	0,08042	9,88		0	12.811	0,08042	13,19
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01184	0	14.002	0,08042	12,07	01185	0	16.942	0,08042	9,97	01186	0	15.927	0,08042	10,61
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.728	0,08042	17,37		0	8.593	0,08042	19,66		0	8.730	0,08042	19,35
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01187	0	11.244	0,08042	15,03	01188	3	1.196	0,08042	NS	01189	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-4	8.316	0,08042	20,32		0	20.876	0,08042	8,09
S	S		0	10.051	0,08042	16,81		-5	13.010	0,08042	12,99		0	15.679	0,08042	10,78
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01190	0	0	0,08042	-	01191	0	9.965	0,08042	16,96	01192	0	15.651	0,08042	10,80
	I		0	12.998	0,08042	13,00		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		5	13.695	0,08042	12,34		0	10.043	0,08042	16,82		0	8.557	0,08042	19,75
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01193	0	17.357	0,08042	9,73	01194	0	15.359	0,08042	11,00	01195	-1	8.590	0,08042	19,67
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	8.322	0,08042	20,30		0	9.271	0,08042	18,22		1	11.476	0,08042	14,72
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01196	0	0	0,08042	-	01197	0	0	0,08042	-	01198	0	2.256	0,08042	74,89
	I		53	14.034	0,08042	12,04		-78	20.621	0,08042	8,19		0	6.347	0,08042	26,62
S	S		77	15.423	0,08042	10,95		-78	16.271	0,08042	10,39		0	12.276	0,08042	13,76
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01199	0	10.939	0,08042	15,45	01200	0	14.619	0,08042	11,56	01201	0	14.360	0,08042	11,77
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	8.829	0,08042	19,14		0	7.353	0,08042	22,98		0	7.390	0,08042	22,86
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01202	0	10.295	0,08042	16,41	01203	7	4.905	0,08042	34,45	01204	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-11	4.930	0,08042	34,27		1	14.614	0,08042	11,56
S	S		0	9.291	0,08042	18,19		-8	12.484	0,08042	13,53		1	14.287	0,08042	11,83
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01205	0	0	0,08042	-	01206	0	0	0,08042	-	01207	0	0	0,08042	-
	I		8	9.803	0,08042	17,24		0	1.549	0,08042	NS		-631	16.017	0,08042	10,56
S	S		7	12.717	0,08042	13,29		0	9.884	0,08042	17,09		-37	7.725	0,08042	21,87
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		521	9.443	0,08042	17,88
P	S	01208	0	0	0,08042	-	01209	-38	7.977	0,08042	21,18	01210	-144	19.793	0,08042	8,54
	I		776	9.951	0,08042	16,96		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		99	8.525	0,08042	19,82		-274	7.640	0,08042	22,12		187	7.851	0,08042	21,52
	I		-924	7.761	0,08042	21,80		316	3.910	0,08042	43,19		0	0	0,08042	-
P	S	01211	1	20.510	0,08042	8,24	01212	-1	14.378	0,08042	11,75	01213	60	5.651	0,08042	29,90
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-1	7.567	0,08042	22,33		0	6.429	0,08042	26,28		32	3.749	0,08042	45,07
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-5	5.229	0,08042	32,31
P	S	01214	0	0	0,08042	-	01215	0	0	0,08042	-	01216	29	2.936	0,08042	57,55
	I		-1.605	27.358	0,08042	6,19		-3.269	37.665	0,08042	4,51		-21	2.593	0,08042	65,16
S	S		1.554	4.211	0,08042	40,04		-1.025	3.739	0,08042	45,25		-11	2.625	0,08042	64,37
	I		-239	13.559	0,08042	12,47		158	15.340	0,08042	11,01		2	6.966	0,08042	24,26
P	S	01217	0	13.915	0,08042	12,14	01218	0	18.866	0,08042	8,96	01219	0	19.255	0,08042	8,77
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	5.148	0,08042	32,82		0	6.340	0,08042	26,65		0	6.227	0,08042	27,13
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01220	0	14.127	0,08042	11,96	01221	0	0	0,08042	-	01222	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-8	11.557	0,08042	14,62		247	47.957	0,08042	3,52
S	S		0	4.143	0,08042	40,78		-12	809	0,08042	NS		-233	5.327	0,08042	31,73
	I		0	991	0,08042	NS		14	10.429	0,08042	16,20		264	12.649	0,08042	13,35
P	S	01223	0	0	0,08042	-	01224	0	9.792	0,08042	17,26	01225	0	16.827	0,08042	10,04
	I		6	24.286	0,08042	6,96		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		48	1.128	0,08042	NS		1	3.553	0,08042	47,55		0	5.887	0,08042	28,70
	I		-55	12.985	0,08042	13,01		-1	2.878	0,08042	58,71		0	0	0,08042	-
P	S	01226	0	18.957	0,08042	8,91	01227	0	17.461	0,08042	9,68	01228	0	10.128	0,08042	16,68
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	6.617	0,08042	25,53		0	6.207	0,08042	27,22		-1	4.177	0,08042	40,45
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		1	4.364	0,08042	38,72
P	S	01229	0	0	0,08042	-	01230	0	0	0,08042	-	01231	0	0	0,08042	-
	I		-56	21.976	0,08042	7,69		-329	50.859	0,08042	3,32		-1	11.542	0,08042	14,64
S	S		-48	3.952	0,08042	42,76		376	10.641	0,08042	15,87		8	2.830	0,08042	59,70
	I		65	16.256	0,08042	10,39		-465	16.842	0,08042	10,04		-10	12.066	0,08042	14,00
P	S	01232	0	12.757	0,08042	13,24	01233	0	17.959	0,08042	9,41	01234	0	18.519	0,08042	9,12
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	4.737	0,08042	35,67		0	6.317	0,08042	26,75		0	6.592	0,08042	25,63
	I		0	1.168	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01235	0	16.206	0,08042	10,43	01236	8	8.994	0,08042	18,79	01237	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-1	1.313	0,08042	NS		-292	39.036	0,08042	4,33
S	S		0	5.490	0,08042	30,78		-16	1.608	0,08042	NS		-829	126	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		18	6.950	0,08042	24,31		921	21.452	0,08042	7,87
P	S	01238	0	0	0,08042	-	01239	0	5.666	0,08042	29,82	01240	0	15.809	0,08042	10,69
	I		49	52.358	0,08042	3,23		-3	8.520	0,08042	19,83		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	4.178	0,08042	40,44
	I		-470	26.724	0,08042	6,33		-6	11.037	0,08042	15,31		0	277	0,08042	NS

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
P	S	01241	0	18.894	0,08042	8,94	01242	0	18.715	0,08042	9,03	01243	0	15.382	0,08042	10,98
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	5.977	0,08042	28,27		0	6.341	0,08042	26,65		0	4.701	0,08042	35,94
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	666	0,08042	NS
P	S	01244	4	4.741	0,08042	35,64	01245	0	0	0,08042	-	01246	0	0	0,08042	-
	I		-4	11.928	0,08042	14,17		1.019	57.764	0,08042	2,92		1	33.157	0,08042	5,10
S	S		0	0	0,08042	-		-817	5.586	0,08042	30,28		0	0	0,08042	-
	I		8	12.480	0,08042	13,54		882	27.119	0,08042	6,22		-113	21.150	0,08042	7,99
P	S	01247	1	9.694	0,08042	17,43	01248	0	15.386	0,08042	10,98	01249	0	16.806	0,08042	10,05
	I		-1	91	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		1	1.366	0,08042	NS		0	4.550	0,08042	37,13		0	5.633	0,08042	29,99
	I		-2	6.486	0,08042	26,05		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01250	0	14.448	0,08042	11,69	01251	3	8.226	0,08042	20,54	01252	405	4.420	0,08042	38,21
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-592	26.714	0,08042	6,33
S	S		0	6.507	0,08042	25,97		-4	8.298	0,08042	20,36		-281	19.299	0,08042	8,76
	I		0	0	0,08042	-		8	8.430	0,08042	20,04		457	25.060	0,08042	6,74
P	S	01253	0	0	0,08042	-	01254	0	0	0,08042	-	01255	-124	543	0,08042	NS
	I		510	33.083	0,08042	5,10		0	5.076	0,08042	33,29		-110	12.331	0,08042	13,70
S	S		263	19.259	0,08042	8,77		3	7.126	0,08042	23,71		0	0	0,08042	-
	I		-429	26.376	0,08042	6,41		-4	12.376	0,08042	13,65		-78	30.931	0,08042	5,46
P	S	01256	-4.442	18.117	0,08042	9,38	01257	-10.508	20.674	0,08042	8,29	01258	243	28.321	0,08042	5,96
	I		3.701	17.822	0,08042	9,43		12.779	8.637	0,08042	19,23		-322	1.305	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	-		3.746	2.911	0,08042	57,75		-212	5.984	0,08042	28,24
	I		9.997	19.786	0,08042	8,43		-5.447	9.700	0,08042	17,54		299	3.477	0,08042	48,57
P	S	01259	3	21.668	0,08042	7,80	01260	0	11.500	0,08042	14,69	01261	652	847	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-920	9.850	0,08042	17,17
S	S		-3	5.411	0,08042	31,23		0	1.011	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		4	1.642	0,08042	NS		0	6.547	0,08042	25,81		-175	28.215	0,08042	5,99
P	S	01262	0	0	0,08042	-	01263	0	10.025	0,08042	16,85	01264	0	18.345	0,08042	9,21
	I		-882	23.377	0,08042	7,24		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	3.721	0,08042	45,41
	I		-351	41.037	0,08042	4,12		0	8.443	0,08042	20,01		0	0	0,08042	-
P	S	01265	0	20.929	0,08042	8,07	01266	0	19.354	0,08042	8,73	01267	0	10.594	0,08042	15,95
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	532	0,08042	NS
S	S		0	4.817	0,08042	35,08		0	3.043	0,08042	55,52		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	1.272	0,08042	NS		0	14.569	0,08042	11,60
P	S	01268	0	0	0,08042	-	01269	0	0	0,08042	-	01270	0	7.212	0,08042	23,43
	I		-127	47.950	0,08042	3,52		57	99.736	0,08042	1,69		0	6.554	0,08042	25,78
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-153	60.264	0,08042	2,80		34	101.121	0,08042	1,67		0	24.967	0,08042	6,77
P	S	01271	0	14.870	0,08042	11,36	01272	0	19.580	0,08042	8,63	01273	0	19.982	0,08042	8,46
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	2.571	0,08042	65,72		0	4.685	0,08042	36,06		0	4.819	0,08042	35,06
	I		0	3.359	0,08042	50,30		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01274	0	16.507	0,08042	10,24	01275	0	5.483	0,08042	30,82	01276	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	6.394	0,08042	26,42		-663	89.801	0,08042	1,88
S	S		0	1.712	0,08042	98,69		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	3.351	0,08042	50,42		-1	22.272	0,08042	7,59		-554	89.271	0,08042	1,89
P	S	01277	0	0	0,08042	-	01278	0	9.535	0,08042	17,72	01279	0	17.130	0,08042	9,86
	I		-20	47.616	0,08042	3,55		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	2.945	0,08042	57,37
	I		-13	59.736	0,08042	2,83		0	13.920	0,08042	12,14		0	437	0,08042	NS
P	S	01280	0	19.315	0,08042	8,75	01281	0	18.438	0,08042	9,16	01282	0	15.174	0,08042	11,13
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	5.144	0,08042	32,85		0	4.803	0,08042	35,18		0	1.887	0,08042	89,54
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	6.712	0,08042	25,17
P	S	01283	-23	6.054	0,08042	27,91	01284	0	0	0,08042	-	01285	0	14.124	0,08042	11,96
	I		27	15.926	0,08042	10,61		-4	36.607	0,08042	4,62		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		12	33.607	0,08042	5,03		-2	50.623	0,08042	3,34		0	12.101	0,08042	13,96
P	S	01286	0	18.491	0,08042	9,14	01287	0	19.711	0,08042	8,57	01288	0	18.397	0,08042	9,18
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	4.040	0,08042	41,82		0	5.097	0,08042	33,15		0	4.323	0,08042	39,08
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01289	0	13.471	0,08042	12,54	01290	0	0	0,08042	-	01291	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		38	47.087	0,08042	3,59		-5	127.316	0,08042	1,33
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	13.513	0,08042	12,50		32	57.857	0,08042	2,92		-3	111.185	0,08042	1,52
P	S	01292	0	6.683	0,08042	25,28	01293	0	14.386	0,08042	11,74	01294	0	16.808	0,08042	10,05
	I		0	13.801	0,08042	12,24		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	1.768	0,08042	95,57		0	4.024	0,08042	41,99
	I		0	30.412	0,08042	5,56		0	6.115	0,08042	27,63		0	0	0,08042	-
P	S	01295	0	16.328	0,08042	10,35	01296	0	13.413	0,08042	12,60	01297	67	6.479	0,08042	26,08
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-125	9.374	0,08042	18,03
S	S		0	4.703	0,08042	35,93		0	3.828	0,08042	44,14		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	5.027	0,08042	33,61		-75	23.195	0,08042	7,29
P	S	01298	0	0	0,08042	-	01299	0	234	0,08042	NS	01300	0	0	0,08042	-
	I		17	16.257	0,08042	10,39		0	1.051	0,08042	NS		333	27.132	0,08042	6,22
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		64	29.476	0,08042	5,73		0	11.262	0,08042	15,00		-306	23.699	0,08042	7,13
P	S	01301	-2.999	4.484	0,08042	37,83	01302	143	44.772	0,08042	3,77	01303	2	29.340	0,08042	5,76
	I		1.895	28.143	0,08042	5,99		823	28.346	0,08042	5,95		-1	281	0,08042	NS
S	S		-5.311	1.547	0,08042	NS		-3.371	9.497	0,08042	17,87		1	8.737	0,08042	19,34

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		5.801	25.729	0,08042	6,52		3.848	17.092	0,08042	9,83		-1	8.125	0,08042	20,80
P	S	01304	1	17.122	0,08042	9,87	01305	-61	6.001	0,08042	28,16	01306	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		3.115	30.640	0,08042	5,49
S	S		-1	3.952	0,08042	42,75		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		1	4.142	0,08042	40,79		5	8.533	0,08042	19,80		-2.026	13.165	0,08042	12,87
P	S	01307	0	0	0,08042	-	01308	-29	2.702	0,08042	62,53	01309	0	13.531	0,08042	12,49
	I		3.141	42.453	0,08042	3,96		21	3.856	0,08042	43,82		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	1.548	0,08042	NS
	I		-650	16.538	0,08042	10,23		-2	9.629	0,08042	17,55		0	1.631	0,08042	NS
P	S	01310	0	19.593	0,08042	8,62	01311	0	20.198	0,08042	8,37	01312	0	14.830	0,08042	11,39
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	3.846	0,08042	43,93		0	3.598	0,08042	46,96		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	4.309	0,08042	39,21
P	S	01313	0	0	0,08042	-	01314	0	0	0,08042	-	01315	0	0	0,08042	-
	I		8	14.561	0,08042	11,60		217	59.179	0,08042	2,85		-6	29.086	0,08042	5,81
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-14	13.832	0,08042	12,22		184	24.059	0,08042	7,02		7	18.138	0,08042	9,32
P	S	01316	0	10.039	0,08042	16,83	01317	0	16.684	0,08042	10,13	01318	0	19.818	0,08042	8,53
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	3.133	0,08042	53,93		0	4.415	0,08042	38,27
	I		0	6.566	0,08042	25,73		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01319	0	18.208	0,08042	9,28	01320	-1	10.793	0,08042	15,65	01321	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		57	25.621	0,08042	6,59
S	S		0	3.220	0,08042	52,47		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-1	5.640	0,08042	29,96		49	18.438	0,08042	9,16
P	S	01322	0	0	0,08042	-	01323	0	0	0,08042	-	01324	0	13.301	0,08042	12,70
	I		-513	61.568	0,08042	2,75		1	14.318	0,08042	11,80		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-417	35.247	0,08042	4,80		-7	13.495	0,08042	12,52		0	3.084	0,08042	54,79
P	S	01325	0	17.859	0,08042	9,46	01326	0	17.990	0,08042	9,39	01327	0	16.182	0,08042	10,44
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	4.198	0,08042	40,25		0	5.181	0,08042	32,61		0	3.829	0,08042	44,13
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01328	-8	8.837	0,08042	19,12	01329	0	0	0,08042	-	01330	0	0	0,08042	-
	I		9	2.673	0,08042	63,21		307	37.489	0,08042	4,51		385	48.177	0,08042	3,51
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-10	5.791	0,08042	29,18		632	13.156	0,08042	12,83		-447	16.439	0,08042	10,28
P	S	01331	0	5.468	0,08042	30,90	01332	0	15.710	0,08042	10,76	01333	0	18.324	0,08042	9,22
	I		0	9.492	0,08042	17,80		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	2.329	0,08042	72,55		0	4.906	0,08042	34,44
	I		-3	8.398	0,08042	20,12		0	1.581	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	01334	0	18.343	0,08042	9,21	01335	0	15.142	0,08042	11,16	01336	-4	3.839	0,08042	44,01
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		4	13.260	0,08042	12,74
S	S		0	5.187	0,08042	32,57		0	2.715	0,08042	62,23		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	1.805	0,08042	93,61		-5	8.682	0,08042	19,46
P	S	01337	0	0	0,08042	-	01338	0	0	0,08042	-	01339	0	9.447	0,08042	17,89
	I		741	44.589	0,08042	3,79		65	32.272	0,08042	5,24		0	571	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		859	14.905	0,08042	11,32		-127	12.901	0,08042	13,10		0	5.984	0,08042	28,24
P	S	01340	0	14.451	0,08042	11,69	01341	0	15.748	0,08042	10,73	01342	0	14.397	0,08042	11,74
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	3.253	0,08042	51,94		0	4.456	0,08042	37,92		0	3.507	0,08042	48,18
	I		0	433	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	328	0,08042	NS
P	S	01343	-3	9.014	0,08042	18,74	01344	0	0	0,08042	-	01345	0	0	0,08042	-
	I		5	496	0,08042	NS		122	25.107	0,08042	6,73		385	30.614	0,08042	5,52
S	S		0	0	0,08042	-		-642	10.520	0,08042	16,07		608	9.122	0,08042	18,51
	I		-2	4.793	0,08042	35,25		395	26.627	0,08042	6,34		-373	28.294	0,08042	5,97
P	S	01346	0	0	0,08042	-	01347	0	0	0,08042	-	01348	323	3.325	0,08042	50,79
	I		0	5.981	0,08042	28,25		-4	5.309	0,08042	31,83		-308	20.706	0,08042	8,16
S	S		0	0	0,08042	-		-7	8.718	0,08042	19,38		-253	17.972	0,08042	9,40
	I		-3	6.475	0,08042	26,09		-1	6.498	0,08042	26,00		236	15.398	0,08042	10,97
P	S	01349	6.010	58.236	0,08042	2,88	01350	17.620	69.771	0,08042	2,37	01351	-441	38.772	0,08042	4,36
	I		-5.557	62.785	0,08042	2,71		-19.599	69.773	0,08042	2,48		520	16.818	0,08042	10,04
S	S		-12.596	29.350	0,08042	5,85		557	18.038	0,08042	9,36		481	12.092	0,08042	13,96
	I		10.139	30.082	0,08042	5,54		-125	25.020	0,08042	6,75		-567	13.389	0,08042	12,63
P	S	01352	-6	23.211	0,08042	7,28	01353	0	9.698	0,08042	17,42	01354	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		27	8.257	0,08042	20,46
S	S		7	7.623	0,08042	22,16		-1	4.346	0,08042	38,88		-13	4.352	0,08042	38,82
	I		-8	5.607	0,08042	30,13		1	1.375	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	01355	0	0	0,08042	-	01356	0	0	0,08042	-	01357	1	7.067	0,08042	23,91
	I		-1	22.165	0,08042	7,62		38	12.455	0,08042	13,57		0	0	0,08042	-
S	S		5	6.224	0,08042	27,15		-7	4.744	0,08042	35,62		-1	3.255	0,08042	51,91
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01358	0	15.675	0,08042	10,78	01359	0	18.853	0,08042	8,96	01360	0	16.618	0,08042	10,17
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	3.690	0,08042	45,79		0	3.958	0,08042	42,69		0	3.410	0,08042	49,55
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01361	0	6.284	0,08042	26,89	01362	0	0	0,08042	-	01363	0	0	0,08042	-
	I		0	2.497	0,08042	67,67		-31	17.416	0,08042	9,70		6	29.249	0,08042	5,78
S	S		0	2.927	0,08042	57,73		-27	4.917	0,08042	34,36		27	5.946	0,08042	28,41
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01364	0	3.570	0,08042	47,33	01365	0	11.748	0,08042	14,38	01366	0	17.501	0,08042	9,65
	I		0	7.768	0,08042	21,75		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
S	S		0	3.470	0,08042	48,69		0	3.321	0,08042	50,88		0	4.286	0,08042	39,42
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01367	0	18.334	0,08042	9,22	01368	0	13.909	0,08042	12,15	01369	0	1.777	0,08042	95,08
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	6.894	0,08042	24,51
S	S		0	4.643	0,08042	36,39		0	4.195	0,08042	40,28		0	3.999	0,08042	42,25
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01370	0	0	0,08042	-	01371	0	0	0,08042	-	01372	0	6.243	0,08042	27,06
	I		-20	24.737	0,08042	6,83		-42	20.495	0,08042	8,24		0	1.318	0,08042	NS
S	S		85	6.721	0,08042	25,14		-66	6.053	0,08042	27,92		0	3.699	0,08042	45,68
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01373	0	15.149	0,08042	11,15	01374	0	17.478	0,08042	9,67	01375	0	16.381	0,08042	10,31
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	4.786	0,08042	35,30		0	5.645	0,08042	29,93		0	6.016	0,08042	28,09
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01376	0	11.579	0,08042	14,59	01377	0	0	0,08042	-	01378	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		5	11.844	0,08042	14,27		-5	23.709	0,08042	7,13
S	S		0	6.552	0,08042	25,79		8	8.619	0,08042	19,60		-4	10.526	0,08042	16,05
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01379	0	0	0,08042	-	01380	0	10.298	0,08042	16,41	01381	0	16.391	0,08042	10,31
	I		0	15.729	0,08042	10,74		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-4	8.567	0,08042	19,72		0	6.145	0,08042	27,50		0	6.003	0,08042	28,15
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01382	0	17.304	0,08042	9,76	01383	0	15.791	0,08042	10,70	01384	0	8.499	0,08042	19,88
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	384	0,08042	NS
S	S		0	6.325	0,08042	26,71		0	6.634	0,08042	25,47		0	7.540	0,08042	22,41
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01385	0	0	0,08042	-	01386	0	0	0,08042	-	01387	0	1.695	0,08042	99,68
	I		-43	18.096	0,08042	9,34		1	23.023	0,08042	7,34		0	8.923	0,08042	18,94
S	S		-62	9.766	0,08042	17,30		76	10.387	0,08042	16,26		0	7.912	0,08042	21,36
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01388	0	11.425	0,08042	14,79	01389	0	14.397	0,08042	11,74	01390	0	14.732	0,08042	11,47
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	6.105	0,08042	27,68		0	5.657	0,08042	29,87		0	5.235	0,08042	32,28
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01391	0	11.307	0,08042	14,94	01392	0	2.995	0,08042	56,41	01393	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		1	6.780	0,08042	24,92		0	14.238	0,08042	11,87
S	S		0	4.286	0,08042	39,42		1	4.298	0,08042	39,31		0	5.725	0,08042	29,51
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01394	0	0	0,08042	-	01395	0	0	0,08042	-	01396	-4	1.672	0,08042	NS
	I		2	10.204	0,08042	16,56		0	1.997	0,08042	84,61		-15	12.928	0,08042	13,07
S	S		-2	3.194	0,08042	52,90		0	1.519	0,08042	NS		-47	12.997	0,08042	13,00
	I		0	0	0,08042	-		0	1.721	0,08042	98,18		70	7.820	0,08042	21,60
P	S	01397	3.611	18.669	0,08042	9,01	01398	8.374	48.288	0,08042	3,46	01399	4	28.545	0,08042	5,92
	I		-3.637	27.067	0,08042	6,27		-8.398	34.926	0,08042	4,89		-4	4.654	0,08042	36,30
S	S		-1.978	19.563	0,08042	8,66		893	12.880	0,08042	13,10		-2	8.746	0,08042	19,32
	I		1.897	19.286	0,08042	8,74		-785	15.771	0,08042	10,72		2	7.229	0,08042	23,37
P	S	01400	0	16.050	0,08042	10,53	01401	17	4.721	0,08042	35,79	01402	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		724	16.854	0,08042	10,02
S	S		0	4.892	0,08042	34,54		30	2.611	0,08042	64,71		-113	6.090	0,08042	27,75
	I		0	1.569	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01403	0	0	0,08042	-	01404	213	2.982	0,08042	56,64	01405	0	11.786	0,08042	14,34
	I		703	21.067	0,08042	8,01		-164	2.733	0,08042	61,84		0	0	0,08042	-
S	S		143	6.791	0,08042	24,88		-146	3.456	0,08042	48,90		0	3.394	0,08042	49,78
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01406	0	16.960	0,08042	9,96	01407	0	17.493	0,08042	9,66	01408	0	12.457	0,08042	13,56
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	3.748	0,08042	45,08		0	3.694	0,08042	45,74		1	3.202	0,08042	52,77
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01409	0	0	0,08042	-	01410	0	0	0,08042	-	01411	0	0	0,08042	-
	I		17	10.452	0,08042	16,17		57	28.585	0,08042	5,91		-7	20.618	0,08042	8,19
S	S		49	3.553	0,08042	47,55		-51	5.899	0,08042	28,64		19	4.941	0,08042	34,19
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01412	0	8.485	0,08042	19,91	01413	0	14.831	0,08042	11,39	01414	0	17.687	0,08042	9,55
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	3.176	0,08042	53,20		0	3.834	0,08042	44,07		0	4.614	0,08042	36,62
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01415	0	16.088	0,08042	10,50	01416	0	8.846	0,08042	19,10	01417	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-19	16.084	0,08042	10,51
S	S		0	5.136	0,08042	32,90		0	6.330	0,08042	26,69		-21	11.161	0,08042	15,14
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		29	520	0,08042	NS
P	S	01418	0	0	0,08042	-	01419	-12	89	0,08042	NS	01420	0	11.629	0,08042	14,53
	I		-67	22.982	0,08042	7,35		11	10.491	0,08042	16,11		0	0	0,08042	-
S	S		80	13.605	0,08042	12,42		-58	9.555	0,08042	17,68		-1	6.599	0,08042	25,60
	I		-82	478	0,08042	NS		59	85	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	01421	0	16.960	0,08042	9,96	01422	0	17.443	0,08042	9,69	01423	0	14.082	0,08042	12,00
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	6.121	0,08042	27,60		0	6.295	0,08042	26,84		0	6.940	0,08042	24,35
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01424	5	6.050	0,08042	27,93	01425	0	0	0,08042	-	01426	0	0	0,08042	-
	I		-4	2.984	0,08042	56,62		-26	21.272	0,08042	7,94		-2	23.010	0,08042	7,34
S	S		-7	9.155	0,08042	18,46		-43	16.150	0,08042	10,46		37	16.619	0,08042	10,17
	I		7	896	0,08042	NS		41	3.647	0,08042	46,33		-35	3.414	0,08042	49,49
P	S	01427	0	5.114	0,08042	33,04	01428	0	13.944	0,08042	12,12	01429	0	17.564	0,08042	9,62

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²]			[N]	[N·m]	[cm²]	
	I		-1	4.968	0,08042	34,01		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		13	10.059	0,08042	16,80		0	7.667	0,08042	22,04		0	6.976	0,08042	24,22
	I		-12	496	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01430	0	16.985	0,08042	9,95	01431	-1	12.291	0,08042	13,75	01432	-41	1.247	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		39	9.679	0,08042	17,46
S	S		0	7.108	0,08042	23,77		1	8.303	0,08042	20,35		60	12.672	0,08042	13,33
	I		0	0	0,08042	-		-1	530	0,08042	NS		-57	2.740	0,08042	61,67
P	S	01433	0	0	0,08042	-	01434	0	0	0,08042	-	01435	0	7.791	0,08042	21,69
	I		-86	23.402	0,08042	7,22		-1	17.860	0,08042	9,46		0	0	0,08042	-
S	S		-78	18.217	0,08042	9,28		18	15.751	0,08042	10,73		0	9.677	0,08042	17,46
	I		75	4.557	0,08042	37,07		-17	3.975	0,08042	42,51		0	1.392	0,08042	NS
P	S	01436	0	14.078	0,08042	12,00	01437	0	15.758	0,08042	10,72	01438	0	13.320	0,08042	12,68
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.266	0,08042	23,25		0	6.382	0,08042	26,47		0	6.365	0,08042	26,55
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	776	0,08042	NS
P	S	01439	7	7.726	0,08042	21,87	01440	0	0	0,08042	-	01441	0	0	0,08042	-
	I		-7	635	0,08042	NS		-26	10.669	0,08042	15,84		-4	15.838	0,08042	10,67
S	S		-11	8.147	0,08042	20,74		-43	15.233	0,08042	11,09		43	15.206	0,08042	11,11
	I		10	2.965	0,08042	56,98		39	8.683	0,08042	19,46		-40	9.382	0,08042	18,01
P	S	01442	0	0	0,08042	-	01443	-2	3.725	0,08042	45,36	01444	0	0	0,08042	-
	I		-6	5.265	0,08042	32,09		-9	9.295	0,08042	18,18		-491	22.775	0,08042	7,42
S	S		9	7.200	0,08042	23,47		-17	7.700	0,08042	21,94		0	0	0,08042	-
	I		-8	5.120	0,08042	33,00		199	15.357	0,08042	11,00		-421	22.104	0,08042	7,65
P	S	01445	472	23.965	0,08042	7,05	01446	-6.514	18.427	0,08042	9,25	01447	172	27.894	0,08042	6,06
	I		-486	30.318	0,08042	5,58		6.470	16.363	0,08042	10,24		-172	9.134	0,08042	18,50
S	S		18.620	8.725	0,08042	18,89		-2.814	6.381	0,08042	26,58		-124	4.252	0,08042	39,74
	I		-18.745	20.701	0,08042	8,36		2.905	14.239	0,08042	11,82		124	4.666	0,08042	36,21
P	S	01448	2	20.408	0,08042	8,28	01449	0	10.392	0,08042	16,26	01450	-397	1.211	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		515	7.608	0,08042	22,19
S	S		-3	2.733	0,08042	61,82		0	868	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		3	1.052	0,08042	NS		0	1.841	0,08042	91,78		3.334	6.923	0,08042	24,30
P	S	01451	0	0	0,08042	-	01452	0	0	0,08042	-	01453	0	8.754	0,08042	19,30
	I		171	45.487	0,08042	3,71		600	13.897	0,08042	12,15		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		1	1.044	0,08042	NS
	I		437	31.765	0,08042	5,32		-4.373	11.059	0,08042	15,37		-1	2.147	0,08042	78,70
P	S	01454	0	15.073	0,08042	11,21	01455	0	16.923	0,08042	9,98	01456	0	15.474	0,08042	10,92
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	2.418	0,08042	69,88		0	2.780	0,08042	60,78		0	2.345	0,08042	72,05
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01457	0	8.276	0,08042	20,42	01458	0	0	0,08042	-	01459	0	0	0,08042	-
	I		0	2.174	0,08042	77,72		-147	33.993	0,08042	4,97		-213	64.780	0,08042	2,61
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	5.344	0,08042	31,62		265	21.778	0,08042	7,76		324	38.357	0,08042	4,40
P	S	01460	-4	5.852	0,08042	28,87	01461	0	12.550	0,08042	13,46	01462	0	17.285	0,08042	9,78
	I		3	7.428	0,08042	22,75		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	2.140	0,08042	78,95		0	3.452	0,08042	48,95
	I		-9	10.796	0,08042	15,65		0	885	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	01463	0	17.588	0,08042	9,61	01464	-1	13.600	0,08042	12,42	01465	-9	4.175	0,08042	40,47
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		10	7.465	0,08042	22,63
S	S		0	4.052	0,08042	41,70		1	3.299	0,08042	51,22		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-1	864	0,08042	NS		-64	7.910	0,08042	21,36
P	S	01466	0	0	0,08042	-	01467	0	0	0,08042	-	01468	0	8.199	0,08042	20,61
	I		-125	46.472	0,08042	3,64		-854	32.355	0,08042	5,23		0	1.163	0,08042	NS
S	S		-1.053	2.523	0,08042	67,06		0	0	0,08042	-		1	3.146	0,08042	53,71
	I		1.074	37.059	0,08042	4,55		-237	26.012	0,08042	6,50		-1	6.048	0,08042	27,94
P	S	01469	0	16.064	0,08042	10,52	01470	0	18.875	0,08042	8,95	01471	0	17.459	0,08042	9,68
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	5.188	0,08042	32,57		0	5.611	0,08042	30,11		0	5.299	0,08042	31,89
	I		0	828	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	339	0,08042	NS
P	S	01472	0	11.344	0,08042	14,89	01473	19	1.397	0,08042	NS	01474	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-5	14.285	0,08042	11,83		-3	62.478	0,08042	2,70
S	S		0	3.807	0,08042	44,38		-349	3.227	0,08042	52,38		15	16.651	0,08042	10,15
	I		0	4.073	0,08042	41,48		331	17.557	0,08042	9,62		-14	55.808	0,08042	3,03
P	S	01475	0	0	0,08042	-	01476	0	11.475	0,08042	14,72	01477	0	17.745	0,08042	9,52
	I		-190	13.271	0,08042	12,73		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		351	4.533	0,08042	37,26		0	5.387	0,08042	31,36		0	6.323	0,08042	26,72
	I		-334	17.290	0,08042	9,78		0	4.365	0,08042	38,71		0	503	0,08042	NS
P	S	01478	0	19.014	0,08042	8,89	01479	0	16.135	0,08042	10,47	01480	1	8.324	0,08042	20,30
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-1	252	0,08042	NS
S	S		0	6.262	0,08042	26,98		0	5.459	0,08042	30,95		-1	3.180	0,08042	53,13
	I		0	0	0,08042	-		0	1.257	0,08042	NS		1	7.303	0,08042	23,14
P	S	01481	0	0	0,08042	-	01482	0	0	0,08042	-	01483	-2	3.325	0,08042	50,82
	I		-52	34.632	0,08042	4,88		-46	50.302	0,08042	3,36		4	7.231	0,08042	23,37
S	S		0	0	0,08042	-		806	12.779	0,08042	13,21		-41	3.483	0,08042	48,51
	I		186	30.462	0,08042	5,55		-772	49.376	0,08042	3,43		39	11.742	0,08042	14,39
P	S	01484	1	13.527	0,08042	12,49	01485	0	17.273	0,08042	9,78	01486	0	16.758	0,08042	10,08
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-1	5.895	0,08042	28,66		0	6.302	0,08042	26,81		0	5.997	0,08042	28,17
	I		1	2.939	0,08042	57,49		0	1.128	0,08042	NS		0	1.577	0,08042	NS
P	S	01487	0	11.701	0,08042	14,44	01488	30	6.359	0,08042	26,57	01489	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-5	8.378	0,08042	20,17		0	47.548	0,08042	3,55
S	S		0	5.605	0,08042	30,14		-374	10.605	0,08042	15,94		-2	37.740	0,08042	4,48
	I		0	4.396	0,08042	38,44		343	17.904	0,08042	9,43		1	60.682	0,08042	2,78

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
P	S	01490	0	0	0,08042	-	01491	0	0	0,08042	-	01492	-7	8.409	0,08042	20,09
	I		-217	11.817	0,08042	14,30		0	1.451	0,08042	NS		71	28.426	0,08042	5,94
S	S		374	10.414	0,08042	16,22		0	5.553	0,08042	30,43		-443	6.646	0,08042	25,44
	I		-343	19.863	0,08042	8,51		0	8.861	0,08042	19,07		325	23.369	0,08042	7,23
P	S	01493	0	0	0,08042	-	01494	-839	4.869	0,08042	34,74	01495	-501	17.992	0,08042	9,40
	I		534	8.550	0,08042	19,75		845	2.963	0,08042	56,96		497	5.454	0,08042	30,96
S	S		66	950	0,08042	NS		-352	830	0,08042	NS		-121	823	0,08042	NS
	I		-74	16.270	0,08042	10,39		346	4.730	0,08042	35,70		125	1.364	0,08042	NS
P	S	01496	-5	19.711	0,08042	8,57	01497	0	13.702	0,08042	12,33	01498	-17	3.737	0,08042	45,21
	I		5	692	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		23	419	0,08042	NS
S	S		-5	1.044	0,08042	NS		0	393	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		5	934	0,08042	NS		0	1.621	0,08042	NS		-19	7.665	0,08042	22,04
P	S	01499	0	0	0,08042	-	01500	0	0	0,08042	-	01501	-215	3.223	0,08042	52,44
	I		-1.053	35.910	0,08042	4,71		-1.545	40.396	0,08042	4,19		165	3.497	0,08042	48,31
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		3.680	27.468	0,08042	6,12		-755	29.474	0,08042	5,74		-142	7.859	0,08042	21,50
P	S	01502	0	12.185	0,08042	13,87	01503	0	16.022	0,08042	10,55	01504	0	15.530	0,08042	10,88
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		3	98	0,08042	NS		0	1.253	0,08042	NS		0	920	0,08042	NS
	I		-2	1.286	0,08042	NS		0	129	0,08042	NS		0	201	0,08042	NS
P	S	01505	0	11.606	0,08042	14,56	01506	0	0	0,08042	-	01507	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-17	12.170	0,08042	13,88		-584	55.772	0,08042	3,03
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	2.615	0,08042	64,61		-32	12.799	0,08042	13,20		245	37.096	0,08042	4,55
P	S	01508	-454	2.345	0,08042	72,09	01509	0	8.777	0,08042	19,25	01510	0	15.385	0,08042	10,98
	I		400	23.068	0,08042	7,32		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	40	0,08042	NS		0	1.239	0,08042	NS
	I		-330	17.853	0,08042	9,47		0	5.716	0,08042	29,56		0	832	0,08042	NS
P	S	01511	0	18.104	0,08042	9,33	01512	0	16.494	0,08042	10,24	01513	0	9.740	0,08042	17,35
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	2.283	0,08042	74,01		0	1.958	0,08042	86,29		0	0	0,08042	-
	I		0	407	0,08042	NS		0	979	0,08042	NS		0	5.030	0,08042	33,59
P	S	01514	0	0	0,08042	-	01515	0	0	0,08042	-	01516	12	911	0,08042	NS
	I		56	25.247	0,08042	6,69		1.352	77.605	0,08042	2,17		-11	12.225	0,08042	13,82
S	S		-917	956	0,08042	NS		952	3.554	0,08042	47,48		0	0	0,08042	-
	I		893	28.712	0,08042	5,88		-934	67.725	0,08042	2,50		54	13.474	0,08042	12,54
P	S	01517	-1	13.455	0,08042	12,56	01518	0	19.223	0,08042	8,79	01519	0	19.651	0,08042	8,60
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		1	1.020	0,08042	NS		0	3.607	0,08042	46,84		0	3.686	0,08042	45,84
	I		-1	3.328	0,08042	50,77		0	1.476	0,08042	NS		0	1.274	0,08042	NS
P	S	01520	0	15.911	0,08042	10,62	01521	-5	5.767	0,08042	29,30	01522	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		4	3.618	0,08042	46,70		-102	59.680	0,08042	2,83
S	S		0	1.881	0,08042	89,83		0	0	0,08042	-		-882	7.863	0,08042	21,51
	I		0	2.367	0,08042	71,38		0	8.757	0,08042	19,29		927	55.494	0,08042	3,04
P	S	01523	0	0	0,08042	-	01524	0	6.311	0,08042	26,77	01525	0	16.723	0,08042	10,10
	I		94	52.342	0,08042	3,23		1	4.499	0,08042	37,56		0	0	0,08042	-
S	S		1.107	4.430	0,08042	38,08		0	0	0,08042	-		0	2.956	0,08042	57,16
	I		-1.153	50.715	0,08042	3,34		-9	7.875	0,08042	21,46		0	2.653	0,08042	63,69
P	S	01526	0	20.407	0,08042	8,28	01527	0	19.459	0,08042	8,68	01528	1	13.256	0,08042	12,75
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	4.337	0,08042	38,96		0	3.826	0,08042	44,16		-1	554	0,08042	NS
	I		0	1.458	0,08042	NS		0	1.646	0,08042	NS		1	3.611	0,08042	46,79
P	S	01529	5	1.356	0,08042	NS	01530	0	0	0,08042	-	01531	0	0	0,08042	-
	I		-3	13.093	0,08042	12,90		-1.117	91.421	0,08042	1,85		161	21.933	0,08042	7,70
S	S		0	0	0,08042	-		-542	13.748	0,08042	12,30		0	0	0,08042	-
	I		-61	15.802	0,08042	10,69		566	82.479	0,08042	2,05		-1.096	28.125	0,08042	6,02
P	S	01532	0	10.538	0,08042	16,03	01533	0	18.272	0,08042	9,25	01534	0	19.495	0,08042	8,67
	I		0	747	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	4.018	0,08042	42,05		0	4.553	0,08042	37,11
	I		0	5.145	0,08042	32,84		0	2.619	0,08042	64,51		0	2.354	0,08042	71,78
P	S	01535	0	16.618	0,08042	10,17	01536	-7	8.155	0,08042	20,72	01537	86	16.637	0,08042	10,15
	I		0	0	0,08042	-		7	1.528	0,08042	NS		-94	46.624	0,08042	3,62
S	S		0	3.183	0,08042	53,08		0	0	0,08042	-		-917	27.914	0,08042	6,06
	I		0	2.740	0,08042	61,66		0	4.227	0,08042	39,97		1.001	52.085	0,08042	3,24
P	S	01538	-111	6.315	0,08042	26,76	01539	0	0	0,08042	-	01540	0	664	0,08042	NS
	I		119	49.310	0,08042	3,43		1	5.423	0,08042	31,16		1	6.737	0,08042	25,08
S	S		1.146	23.291	0,08042	7,24		0	0	0,08042	-		-7	838	0,08042	NS
	I		-1.230	51.168	0,08042	3,31		-1	7.802	0,08042	21,66		5	2.622	0,08042	64,44
P	S	01541	4	66	0,08042	NS	01542	-7	495	0,08042	NS	01543	4	8.446	0,08042	20,00
	I		-15	13.430	0,08042	12,58		18	3.814	0,08042	44,30		-3	1.070	0,08042	NS
S	S		59	767	0,08042	NS		-47	904	0,08042	NS		-4	73	0,08042	NS
	I		-47	2.356	0,08042	71,72		35	2.032	0,08042	83,15		4	791	0,08042	NS
P	S	01544	-6	16.634	0,08042	10,16	01545	0	14.307	0,08042	11,81	01546	0	7.214	0,08042	23,42
	I		6	1.574	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-7	574	0,08042	NS		0	677	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		7	1.254	0,08042	NS		0	1.502	0,08042	NS		0	1.490	0,08042	NS
P	S	01547	0	0	0,08042	-	01548	0	0	0,08042	-	01549	0	0	0,08042	-
	I		2	10.841	0,08042	15,59		-8	25.677	0,08042	6,58		-35	13.029	0,08042	12,97
S	S		2	437	0,08042	NS		-26	543	0,08042	NS		-5	56	0,08042	NS
	I		-3	3.256	0,08042	51,89		40	3.695	0,08042	45,72		-9	2.901	0,08042	58,24
P	S	01550	-1	6.770	0,08042	24,96	01551	0	13.949	0,08042	12,11	01552	0	15.665	0,08042	10,79
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	63	0,08042	NS		0	124	0,08042	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²]			[N]	[N·m]	[cm²]	
	I		-2	1.702	0,08042	99,27		0	732	0,08042	NS		0	904	0,08042	NS
P	S	01553	0	12.756	0,08042	13,25	01554	0	3.944	0,08042	42,84	01555	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	3.655	0,08042	46,23		-13	21.031	0,08042	8,03
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-16	1.051	0,08042	NS
	I		0	778	0,08042	NS		0	1.487	0,08042	NS		14	3.013	0,08042	56,08
P	S	01556	0	0	0,08042	-	01557	3	3.920	0,08042	43,10	01558	0	11.689	0,08042	14,45
	I		21	27.665	0,08042	6,11		-2	9.051	0,08042	18,67		0	0	0,08042	-
S	S		32	473	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-29	2.871	0,08042	58,85		8	2.454	0,08042	68,85		0	1.463	0,08042	NS
P	S	01559	0	17.066	0,08042	9,90	01560	0	17.753	0,08042	9,52	01561	1	12.581	0,08042	13,43
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	630	0,08042	NS		0	688	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		0	882	0,08042	NS		0	1.194	0,08042	NS		1	1.228	0,08042	NS
P	S	01562	7	2.747	0,08042	61,51	01563	0	0	0,08042	-	01564	0	0	0,08042	-
	I		-8	10.155	0,08042	16,64		-107	36.670	0,08042	4,61		72	28.936	0,08042	5,84
S	S		0	0	0,08042	-		-118	2.862	0,08042	59,05		80	2.407	0,08042	70,19
	I		-40	2.481	0,08042	68,11		115	7.076	0,08042	23,87		-78	6.299	0,08042	26,83
P	S	01565	0	6.113	0,08042	27,64	01566	0	17.353	0,08042	9,74	01567	0	20.880	0,08042	8,09
	I		0	3.513	0,08042	48,10		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	954	0,08042	NS		0	1.634	0,08042	NS
	I		0	2.239	0,08042	75,46		0	1.771	0,08042	95,40		0	1.275	0,08042	NS
P	S	01568	0	18.756	0,08042	9,01	01569	0	9.706	0,08042	17,41	01570	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-5	19.945	0,08042	8,47
S	S		0	1.129	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		-5	1.667	0,08042	NS
	I		0	1.635	0,08042	NS		0	1.800	0,08042	93,87		5	5.272	0,08042	32,05
P	S	01571	0	0	0,08042	-	01572	0	0	0,08042	-	01573	0	11.200	0,08042	15,09
	I		4	38.840	0,08042	4,35		1	17.507	0,08042	9,65		0	0	0,08042	-
S	S		4	3.436	0,08042	49,17		2	1.006	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		-4	8.226	0,08042	20,54		-2	4.305	0,08042	39,25		0	1.756	0,08042	96,22
P	S	01574	0	19.967	0,08042	8,46	01575	0	21.622	0,08042	7,81	01576	0	17.436	0,08042	9,69
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	1.642	0,08042	NS		0	1.882	0,08042	89,78		0	878	0,08042	NS
	I		0	1.845	0,08042	91,58		0	1.434	0,08042	NS		0	1.858	0,08042	90,94
P	S	01577	0	5.343	0,08042	31,62	01578	0	0	0,08042	-	01579	0	0	0,08042	-
	I		0	2.549	0,08042	66,29		-54	34.836	0,08042	4,85		126	36.611	0,08042	4,61
S	S		0	0	0,08042	-		-56	4.346	0,08042	38,88		105	4.109	0,08042	41,11
	I		0	2.845	0,08042	59,39		59	8.586	0,08042	19,68		-110	8.529	0,08042	19,81
P	S	01580	2	1.499	0,08042	NS	01581	-1	15.884	0,08042	10,64	01582	0	20.784	0,08042	8,13
	I		-3	9.218	0,08042	18,33		1	455	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		1	789	0,08042	NS		0	2.236	0,08042	75,56
	I		26	2.065	0,08042	81,82		-1	1.914	0,08042	88,28		0	2.263	0,08042	74,66
P	S	01583	0	20.023	0,08042	8,44	01584	0	12.413	0,08042	13,61	01585	3	8.151	0,08042	20,73
	I		0	0	0,08042	-		0	245	0,08042	NS		-3	13.840	0,08042	12,21
S	S		0	1.895	0,08042	89,16		0	0	0,08042	-		-3	3.322	0,08042	50,86
	I		0	1.888	0,08042	89,49		0	1.441	0,08042	NS		3	5.859	0,08042	28,84
P	S	01586	0	3.874	0,08042	43,61	01587	-4	2.137	0,08042	79,06					
	I		0	32.144	0,08042	5,26		4	17.693	0,08042	9,55					
S	S		0	5.258	0,08042	32,13		4	2.159	0,08042	78,26					
	I		0	8.426	0,08042	20,05		-4	5.017	0,08042	33,68					

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Pos Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
A_s Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.

VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLD (Fondazione)

Platee - Taglio fuori piano allo SLD

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
Fondazione		**Platea 1**						
00023	P	116.380	1,72	200.395	0	0	0,00	0,00000
	S	67.963	2,95	200.406	0	0	0,00	0,00000
00055	P	60.821	3,58	217.642	0	0	0,00	0,00000
	S	40.432	5,38	217.642	0	0	0,00	0,00000
00057	P	77.564	2,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	51.074	3,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00068	P	82.422	2,43	200.385	0	0	0,00	0,00731
	S	181.370	1,10	200.385	0	0	0,00	0,05180
00069	P	103.310	1,94	200.385	0	0	0,00	0,00971
	S	197.309	1,02	200.390	0	0	2,50	0,06880
00070	P	79.186	2,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	137.825	1,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00071	P	109.528	1,83	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	151.504	1,32	200.389	0	0	0,00	0,00000
00072	P	94.380	2,12	200.385	0	0	0,00	0,00913
	S	208.833	1,58	1.800.850	330.127	0	2,50	0,06937
00073	P	116.673	1,87	217.657	0	0	0,00	0,04725
	S	194.231	1,12	217.642	0	0	2,50	0,05788
00074	P	92.221	2,36	217.643	0	0	0,00	0,00000
	S	64.316	3,38	217.642	0	0	0,00	0,00000
00075	P	130.103	1,67	217.651	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	138.213	1,57	217.653	0	0	0,00	0,00000
00076	P	114.626	1,90	217.674	0	0	0,00	0,00000
	S	110.356	1,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
00077	P	115.388	1,89	217.642	0	0	0,00	0,00000
	S	104.365	2,09	217.648	0	0	0,00	0,00000
00080	P	219.309	1,26	1.800.850	275.965	0	2,50	0,05799
	S	124.156	1,75	217.644	0	0	0,00	0,00859
00081	P	118.840	1,83	217.642	0	0	0,00	0,00000
	S	70.443	3,09	217.642	0	0	0,00	0,00000
00082	P	63.003	3,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	149.260	1,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00083	P	121.562	1,79	217.652	0	0	0,00	0,00000
	S	162.438	1,34	217.642	0	0	0,00	0,00000
00084	P	138.385	1,57	217.645	0	0	0,00	0,04894
	S	77.418	2,81	217.648	0	0	0,00	0,00867
00085	P	100.414	2,00	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	47.903	4,18	200.400	0	0	0,00	0,00000
00086	P	134.902	1,75	235.676	0	0	0,00	0,07710
	S	118.866	1,93	229.383	0	0	0,00	0,00853
00087	P	90.985	2,51	228.284	0	0	0,00	0,00000
	S	102.652	2,22	228.284	0	0	0,00	0,00000
00088	P	111.111	2,12	235.586	0	0	0,00	0,05760
	S	203.055	1,16	235.586	0	0	0,00	0,05673
00089	P	84.322	2,71	228.284	0	0	0,00	0,00000
	S	137.040	1,67	228.283	0	0	0,00	0,00000
00090	P	125.872	1,73	217.642	0	0	0,00	0,01446
	S	250.360	1,46	1.800.852	365.451	0	2,50	0,07680
00091	P	71.352	2,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	54.647	3,67	200.402	0	0	0,00	0,00000
00092	P	129.901	1,89	245.252	0	0	0,00	0,06234
	S	121.017	1,95	235.592	0	0	0,00	0,05082
00102	P	105.459	1,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	102.019	1,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00105	P	7.973	25,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.035	6,10	201.552	0	0	0,00	0,00000
00106	P	32.114	6,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	101.958	1,98	201.549	0	0	0,00	0,00000
00107	P	82.940	2,62	217.642	0	0	0,00	0,00000
	S	89.173	2,44	217.646	0	0	0,00	0,00000
00108	P	4.312	46,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.482	44,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00109	P	8.110	24,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.850	14,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00110	P	1.172	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.674	74,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00111	P	966	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.134	63,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00112	P	22.819	8,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.317	7,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
00113	P	2.513	79,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.620	43,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00114	P	76.644	2,62	200.602	0	0	0,00	0,00000
	S	33.416	6,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
00115	P	95.407	2,10	200.770	0	0	0,00	0,00000
	S	24.288	8,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00142	P	75.405	2,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.892	11,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00143	P	82.365	2,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.371	13,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00144	P	90.810	2,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.964	14,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
00151	P	31.219	6,46	201.625	0	0	0,00	0,00000
	S	62.925	3,20	201.369	0	0	0,00	0,00000
00152	P	44.273	4,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	100.945	1,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00153	P	36.882	5,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	130.518	1,54	201.159	0	0	0,00	0,00000
00161	P	2.078	96,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.319	37,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00162	P	6.637	30,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.150	19,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00163	P	6.904	29,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.908	25,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00164	P	23.015	8,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.167	5,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
00165	P	18.789	10,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.304	5,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
00166	P	7.129	28,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	42.231	4,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00167	P	6.601	30,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	69.625	2,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
00168	P	19.626	10,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	65.286	3,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00169	P	19.818	10,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	81.879	2,45	200.388	0	0	0,00	0,00000
00170	P	75.376	2,66	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	107.482	1,86	200.395	0	0	0,00	0,00000
00171	P	107.921	1,86	200.418	0	0	0,00	0,00000
	S	51.595	3,88	200.405	0	0	0,00	0,00000
00172	P	59.445	3,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	112.021	1,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00173	P	16.772	11,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	79.890	2,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00174	P	12.441	16,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	54.929	3,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00175	P	3.301	60,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	52.440	3,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
00176	P	8.443	23,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.391	8,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00177	P	4.695	42,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.971	67,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00178	P	1.758	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.097	12,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00179	P	8.342	24,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.847	7,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
00180	P	19.239	10,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.342	7,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00181	P	26.860	7,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.288	37,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00182	P	23.435	8,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.190	14,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00183	P	14.734	13,60	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	19.264	10,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00184	P	7.956	25,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.601	18,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00185	P	5.794	34,59	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	9.094	22,04	200.387	0	0	0,00	0,00000
00186	P	15.317	13,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.375	13,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00187	P	24.089	8,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.341	21,45	200.404	0	0	0,00	0,00000
00188	P	17.013	11,78	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	11.364	17,63	200.386	0	0	0,00	0,00000
00189	P	11.751	17,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.457	21,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00190	P	5.303	37,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.746	72,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00191	P	4.444	45,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.783	22,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
00192	P	6.666	30,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.329	60,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00193	P	10.159	19,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.892	40,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00194	P	9.006	22,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.142	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00195	P	10.437	19,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.534	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00196	P	8.312	24,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	824	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00197	P	11.384	17,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.767	34,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
00198	P	16.132	12,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	288	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00199	P	14.979	13,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.526	79,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00200	P	17.103	11,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.216	38,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00201	P	14.854	13,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.798	41,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00202	P	14.724	13,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.653	18,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00203	P	6.645	30,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.424	26,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00204	P	10.347	19,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.569	14,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00205	P	10.185	19,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.337	85,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00206	P	11.166	17,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.265	88,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00207	P	7.801	25,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	392	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00208	P	1.891	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	805	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00209	P	1.289	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.545	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00210	P	2.716	73,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.241	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00211	P	6.425	31,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	921	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00212	P	10.147	19,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.501	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00213	P	9.591	20,89	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	3.726	53,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00214	P	12.929	15,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.228	27,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00215	P	13.310	15,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.436	12,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00216	P	12.265	16,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.685	23,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00217	P	10.568	18,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.158	27,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00218	P	11.514	17,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.050	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00219	P	9.107	22,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.344	85,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00220	P	3.853	52,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.016	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00221	P	603	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.622	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00222	P	3.679	54,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.389	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00223	P	9.850	20,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.914	51,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00224	P	17.207	11,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.862	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00225	P	22.803	8,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.849	70,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00226	P	29.840	6,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.879	22,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00227	P	23.174	8,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.028	16,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00228	P	10.797	18,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.567	7,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00229	P	22.584	8,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.963	11,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00230	P	27.633	7,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.688	42,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00231	P	23.481	8,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.531	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00232	P	15.428	12,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.818	52,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00233	P	6.361	31,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.854	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00234	P	1.611	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.597	55,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00235	P	6.304	31,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.997	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00236	P	15.117	13,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.738	42,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
00237	P	24.143	8,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.241	89,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00238	P	19.587	10,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.133	63,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00239	P	30.836	6,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.448	14,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00240	P	16.384	12,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.082	8,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00241	P	18.062	11,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.977	10,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00242	P	32.469	6,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.771	15,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00243	P	28.443	7,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.423	58,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00244	P	21.881	9,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.220	90,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00245	P	12.563	15,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.612	43,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00246	P	3.752	53,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.802	71,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00247	P	4.512	44,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.173	48,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00248	P	11.002	18,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.446	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00249	P	21.194	9,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.403	37,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00250	P	31.571	6,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.745	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00251	P	34.997	5,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.748	53,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00252	P	24.461	8,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.240	9,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00253	P	12.449	16,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.272	6,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00254	P	29.614	6,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.575	17,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00255	P	33.871	5,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.956	20,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00256	P	24.383	8,22	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	3.751	53,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00257	P	15.761	12,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.529	56,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00258	P	5.794	34,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.135	48,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00259	P	4.850	41,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.398	45,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00260	P	14.580	13,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.341	46,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00261	P	20.092	9,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	641	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00262	P	30.212	6,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.631	43,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00263	P	37.557	5,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.245	32,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00264	P	18.936	10,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.590	15,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00265	P	6.167	32,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.976	11,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
00266	P	8.385	23,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.748	14,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
00267	P	16.243	12,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.767	42,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00268	P	9.897	20,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.817	52,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00269	P	4.754	42,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.280	87,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00270	P	4.089	49,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.263	88,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00271	P	5.535	36,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.921	22,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00272	P	5.530	36,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.248	19,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00273	P	3.485	57,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.461	21,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00274	P	4.019	49,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.729	20,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00275	P	2.872	69,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.919	28,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00276	P	9.633	20,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.599	43,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00277	P	2.474	81,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.711	35,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00278	P	8.486	23,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.844	34,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
00279	P	2.279	87,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.105	24,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00280	P	1.735	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.072	39,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00281	P	2.793	71,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.799	34,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00282	P	2.310	86,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.252	61,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00283	P	2.932	68,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.984	25,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00284	P	7.936	25,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.933	18,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00285	P	3.986	50,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.564	26,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00286	P	8.637	23,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.134	32,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00287	P	8.323	24,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.093	32,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00288	P	5.419	36,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.736	42,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00289	P	10.288	19,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.545	23,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00290	P	2.278	87,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.761	18,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00291	P	1.476	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.853	25,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00292	P	993	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.868	29,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00293	P	986	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.584	43,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00294	P	1.739	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.115	19,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00295	P	4.280	46,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.363	13,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00296	P	2.720	73,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.050	9,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00297	P	3.305	60,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.888	14,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00298	P	8.019	24,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.990	12,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00299	P	2.165	92,56	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	16.582	12,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
00300	P	8.748	22,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.762	34,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00301	P	38.817	5,16	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	19.610	10,22	200.386	0	0	0,00	0,00000
00302	P	91.515	2,19	200.405	0	0	0,00	0,00000
	S	30.187	6,64	200.410	0	0	0,00	0,00000
00303	P	109.068	1,84	200.405	0	0	0,00	0,00913
	S	54.675	3,67	200.385	0	0	0,00	0,06937
00304	P	88.021	2,28	200.404	0	0	0,00	0,00913
	S	190.082	1,05	200.385	0	0	2,50	0,06937
00305	P	161.028	1,24	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	30.209	6,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00306	P	107.718	1,86	200.408	0	0	0,00	0,00000
	S	47.028	4,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00307	P	68.595	2,92	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	7.170	27,95	200.386	0	0	0,00	0,00000
00308	P	50.794	3,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.491	12,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
00309	P	20.485	9,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.611	12,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00310	P	15.837	12,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.948	11,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00311	P	42.687	4,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.543	9,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00312	P	66.422	3,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.650	9,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00313	P	105.165	1,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.907	22,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00314	P	142.380	1,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.240	5,24	200.394	0	0	0,00	0,00000
00315	P	179.767	1,12	200.714	0	0	0,00	0,04725
	S	150.919	1,33	200.385	0	0	0,00	0,05788
00316	P	61.089	3,28	200.393	0	0	0,00	0,04725
	S	147.897	1,35	200.399	0	0	0,00	0,05788
00317	P	170.917	1,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	77.188	2,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00318	P	164.312	1,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.833	6,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00319	P	102.175	1,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	43.115	4,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00320	P	63.594	3,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.223	62,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00321	P	42.159	4,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.399	10,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00322	P	11.591	17,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.450	12,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00323	P	26.196	7,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.282	8,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00324	P	62.016	3,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.050	8,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00325	P	88.539	2,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.534	10,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00326	P	142.076	1,41	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	18.008	11,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00327	P	150.080	1,34	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	51.899	3,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00328	P	105.956	1,89	200.434	0	0	0,00	0,01141
	S	183.067	1,09	200.451	0	0	0,00	0,05956
00329	P	144.120	1,39	200.386	0	0	0,00	0,01141
	S	85.074	2,36	200.385	0	0	0,00	0,05956
00330	P	151.997	1,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	34.140	5,87	200.397	0	0	0,00	0,00000
00331	P	127.092	1,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.908	8,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
00332	P	73.509	2,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.917	5,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
00333	P	41.351	4,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.455	26,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
00334	P	20.066	9,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.726	11,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00335	P	16.595	12,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.980	18,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00336	P	41.542	4,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.539	7,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00337	P	84.049	2,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.755	9,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00338	P	108.238	1,85	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	9.507	21,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
00339	P	151.305	1,32	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	34.730	5,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00340	P	114.952	1,74	200.397	0	0	0,00	0,00000
	S	93.704	2,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00341	P	121.464	1,65	200.398	0	0	0,00	0,01177
	S	211.280	1,33	1.800.850	281.574	0	2,50	0,05917
00342	P	176.167	1,14	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	44.655	4,49	200.414	0	0	0,00	0,00000
00343	P	113.508	1,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.173	5,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00344	P	73.675	2,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.367	12,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
00345	P	55.106	3,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.357	17,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00346	P	26.054	7,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.768	14,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00347	P	13.221	15,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.886	12,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00348	P	30.200	6,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.933	33,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00349	P	57.645	3,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.019	8,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
00350	P	91.886	2,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.506	17,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00351	P	120.174	1,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.796	7,77	200.421	0	0	0,00	0,00000
00352	P	185.748	1,08	200.647	0	0	0,00	0,05450
	S	119.573	1,68	200.388	0	0	0,00	0,05952
00353	P	123.497	1,62	200.385	0	0	0,00	0,05450
	S	207.457	1,37	1.800.850	283.234	0	2,50	0,05952
00354	P	132.424	1,51	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	80.243	2,50	200.389	0	0	0,00	0,00000
00355	P	138.667	1,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.066	9,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
00356	P	92.824	2,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.664	6,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00357	P	53.017	3,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.294	37,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00358	P	32.370	6,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.566	18,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00359	P	11.765	17,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.943	14,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00360	P	29.265	6,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.266	15,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00361	P	42.656	4,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.082	39,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00362	P	78.011	2,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.791	8,42	200.386	0	0	0,00	0,00000
00363	P	114.558	1,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.366	13,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00364	P	130.942	1,53	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	45.032	4,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00365	P	139.047	1,44	200.458	0	0	0,00	0,00000
	S	164.597	1,22	200.405	0	0	0,00	0,00000
00366	P	155.176	1,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	150.507	1,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00367	P	122.817	1,63	200.460	0	0	0,00	0,00000
	S	27.484	7,29	200.410	0	0	0,00	0,00000
00368	P	105.142	1,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.491	23,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00369	P	66.686	3,00	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	27.502	7,29	200.390	0	0	0,00	0,00000
00370	P	39.453	5,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.671	54,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00371	P	27.741	7,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.665	13,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00372	P	13.751	14,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.485	17,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00373	P	36.969	5,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.045	19,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00374	P	49.006	4,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.384	21,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
00375	P	88.226	2,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.494	11,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00376	P	122.975	1,63	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	18.449	10,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00377	P	104.759	1,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	75.674	2,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00378	P	74.985	2,67	200.410	0	0	0,00	0,00000
	S	133.156	1,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00379	P	93.710	2,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	34.962	5,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00380	P	67.745	2,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.631	12,05	200.391	0	0	0,00	0,00000
00381	P	61.600	3,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.777	29,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00382	P	41.963	4,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.700	13,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00383	P	19.114	10,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.758	22,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
00384	P	8.993	22,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.787	20,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00385	P	5.237	38,26	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	21.404	9,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00386	P	4.360	45,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.296	10,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00387	P	9.322	21,50	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	18.266	10,97	200.391	0	0	0,00	0,00000
00388	P	3.691	54,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.915	7,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00389	P	3.052	65,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.113	11,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00390	P	2.890	69,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.409	21,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00414	P	4.946	40,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.811	52,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
00415	P	7.966	25,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.872	51,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
00416	P	9.732	20,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.947	16,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00417	P	6.715	29,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.091	48,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00418	P	826	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.347	59,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00419	P	15.799	12,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.318	60,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00420	P	33.459	5,99	200.411	0	0	0,00	0,00000
	S	19.636	10,21	200.407	0	0	0,00	0,00000
00421	P	67.223	2,98	200.409	0	0	0,00	0,00000
	S	21.489	9,33	200.409	0	0	0,00	0,00000
00422	P	132.265	1,52	200.428	0	0	0,00	0,00000
	S	86.218	2,33	200.461	0	0	0,00	0,00000
00423	P	69.381	2,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.789	10,67	200.419	0	0	0,00	0,00000
00424	P	30.570	6,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.530	21,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00425	P	11.072	18,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.308	19,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00426	P	5.599	35,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.456	23,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
00427	P	20.221	9,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.510	26,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00428	P	56.033	3,58	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	8.891	22,54	200.387	0	0	0,00	0,00000
00429	P	169.803	1,18	200.623	0	0	0,00	0,00000
	S	33.542	5,98	200.623	0	0	0,00	0,00000
00430	P	136.404	1,60	217.642	0	0	0,00	0,00000
	S	71.299	2,81	200.387	0	0	0,00	0,00000
00431	P	66.718	3,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.187	14,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00432	P	25.632	7,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.920	22,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00433	P	7.409	27,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.678	20,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00434	P	10.758	18,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.829	20,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00435	P	32.269	6,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.122	21,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00436	P	82.945	2,42	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	22.656	8,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00437	P	178.577	1,22	217.693	0	0	0,00	0,05450
	S	99.664	2,01	200.436	0	0	0,00	0,05952
00438	P	138.039	1,45	200.385	0	0	0,00	0,05450
	S	25.943	7,72	200.385	0	0	0,00	0,05952
00439	P	44.885	4,46	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	4.460	44,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
00440	P	16.670	12,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.472	23,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00441	P	3.140	63,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.107	22,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
00442	P	16.843	11,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.182	17,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00443	P	45.788	4,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.336	31,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00444	P	132.677	1,51	200.415	0	0	0,00	0,00000
	S	33.574	5,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00445	P	170.880	1,27	217.642	0	0	0,00	0,01177
	S	124.811	1,61	200.385	0	0	0,00	0,05917
00446	P	88.156	2,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.669	6,53	200.391	0	0	0,00	0,00000
00447	P	33.534	5,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.417	23,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00448	P	10.697	18,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.786	22,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00449	P	6.612	30,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.068	22,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00450	P	23.464	8,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.916	22,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00451	P	65.128	3,08	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	16.615	12,06	200.387	0	0	0,00	0,00000
00452	P	127.038	1,71	217.642	0	0	0,00	0,00000
	S	91.195	2,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00453	P	147.457	1,48	217.653	0	0	0,00	0,01141
	S	73.650	2,72	200.385	0	0	0,00	0,05956
00454	P	63.710	3,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.895	12,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00455	P	22.754	8,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.404	23,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00456	P	5.812	34,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.302	21,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00457	P	12.021	16,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.336	19,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00458	P	35.047	5,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.632	18,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00459	P	96.920	2,07	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	32.659	6,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00460	P	147.270	1,48	217.642	0	0	0,00	0,04725
	S	159.412	1,26	200.385	0	0	0,00	0,05788
00461	P	136.905	1,46	200.394	0	0	0,00	0,04725
	S	45.817	4,38	200.463	0	0	0,00	0,05788
00462	P	36.317	5,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.966	22,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
00463	P	14.063	14,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.895	25,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
00464	P	4.398	45,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.871	22,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00465	P	15.271	13,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.924	18,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00466	P	41.054	4,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.624	17,24	200.388	0	0	0,00	0,00000
00467	P	138.738	1,44	200.475	0	0	0,00	0,00913
	S	31.663	6,33	200.456	0	0	0,00	0,06937
00468	P	108.636	1,84	200.425	0	0	0,00	0,00913
	S	60.927	3,29	200.385	0	0	0,00	0,06937
00469	P	38.208	5,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.189	9,03	200.389	0	0	0,00	0,00000
00470	P	5.902	33,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.098	39,31	200.387	0	0	0,00	0,00000
00471	P	31.351	6,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.524	8,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00472	P	27.378	7,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	55.635	3,64	202.491	0	0	0,00	0,00000
00473	P	92.273	2,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	168.445	1,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00474	P	119.059	1,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.645	9,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00475	P	33.835	5,92	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	12.145	16,50	200.404	0	0	0,00	0,00000
00476	P	11.794	16,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.130	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00477	P	4.519	44,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.299	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00478	P	4.651	43,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	909	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00479	P	20.008	10,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.269	46,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00480	P	60.438	3,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	34.318	5,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00481	P	95.516	2,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	139.205	1,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00482	P	97.668	2,05	200.456	0	0	0,00	0,00000
	S	64.062	3,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00483	P	25.925	7,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.550	36,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00484	P	7.459	26,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	836	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00485	P	1.655	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.163	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00486	P	9.675	20,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	750	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00487	P	31.347	6,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.697	20,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00488	P	106.600	1,88	200.393	0	0	0,00	0,00000
	S	67.706	2,96	200.424	0	0	0,00	0,00000
00489	P	76.896	2,61	200.502	0	0	0,00	0,00000
	S	132.392	1,51	200.502	0	0	0,00	0,00000
00490	P	49.709	4,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.573	8,50	200.391	0	0	0,00	0,00000
00491	P	13.680	14,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.059	NS	200.386	0	0	0,00	0,00000
00492	P	4.378	45,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.118	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00493	P	3.902	51,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.067	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00494	P	15.481	12,94	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	2.406	83,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
00495	P	46.808	4,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.848	8,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00496	P	79.631	2,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	125.844	1,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00497	P	126.344	1,59	200.427	0	0	0,00	0,00000
	S	62.437	3,21	200.389	0	0	0,00	0,00000
00498	P	33.720	5,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.511	19,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00499	P	10.507	19,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	809	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00500	P	1.997	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.293	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00501	P	6.987	28,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	766	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00502	P	24.115	8,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.769	42,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00503	P	94.358	2,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	66.126	3,03	200.454	0	0	0,00	0,00000
00504	P	7.142	28,06	200.385	0	0	0,00	0,00732
	S	191.567	1,05	200.387	0	0	2,50	0,05464
00505	P	96.415	2,08	200.459	0	0	0,00	0,00000
	S	65.543	3,06	200.392	0	0	0,00	0,00000
00506	P	23.567	8,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.090	48,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00507	P	6.668	30,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	970	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00508	P	2.087	96,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.215	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00509	P	10.996	18,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.061	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00510	P	36.431	5,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.661	14,67	200.386	0	0	0,00	0,00000
00511	P	139.438	1,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	58.493	3,43	200.402	0	0	0,00	0,00000
00512	P	87.915	2,28	200.503	0	0	0,00	0,00000
	S	142.254	1,41	200.531	0	0	0,00	0,00000
00513	P	47.187	4,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.741	8,10	200.387	0	0	0,00	0,00000
00514	P	13.652	14,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.172	92,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00515	P	2.429	82,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.083	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00516	P	6.337	31,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	965	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00517	P	15.076	13,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.030	66,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00518	P	44.363	4,52	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	29.540	6,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00519	P	108.444	1,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	137.907	1,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00520	P	80.536	2,49	200.504	0	0	0,00	0,00000
	S	53.370	3,75	200.397	0	0	0,00	0,00000
00521	P	10.758	18,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.827	41,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00522	P	8.019	24,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.550	16,00	200.767	0	0	0,00	0,00000
00523	P	27.947	7,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.226	8,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00524	P	26.546	7,58	201.312	0	0	0,00	0,00000
	S	61.258	3,28	201.066	0	0	0,00	0,00000
00525	P	18.294	10,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	81.825	2,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00526	P	45.032	4,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.362	6,62	200.847	0	0	0,00	0,00000
00527	P	16.451	12,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.298	46,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00528	P	6.716	29,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.308	46,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00529	P	1.477	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.758	42,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00530	P	6.516	30,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.253	88,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00531	P	17.644	11,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.999	15,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00532	P	19.901	10,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	44.237	4,53	200.387	0	0	0,00	0,00000
00533	P	21.147	9,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	45.748	4,38	200.389	0	0	0,00	0,00000
00534	P	19.704	10,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.881	12,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00535	P	9.886	20,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.116	94,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
00536	P	2.472	81,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.728	42,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
00537	P	3.865	51,85	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	4.540	44,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00538	P	12.283	16,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.256	61,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00539	P	21.788	9,20	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	20.192	9,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00540	P	14.604	13,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	50.592	3,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00541	P	23.050	8,69	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	36.623	5,47	200.389	0	0	0,00	0,00000
00542	P	17.729	11,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.577	23,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00543	P	6.689	29,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.677	54,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00544	P	884	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.947	40,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00545	P	6.329	31,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.285	61,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
00546	P	17.353	11,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.685	26,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00547	P	25.139	7,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.729	5,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00548	P	12.732	15,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	54.073	3,71	200.401	0	0	0,00	0,00000
00549	P	23.583	8,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.130	8,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00550	P	13.887	14,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.615	43,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00551	P	4.220	47,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.923	40,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
00552	P	2.540	78,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.280	37,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00553	P	9.719	20,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.951	67,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00554	P	20.704	9,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.196	14,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00555	P	28.177	7,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	49.240	4,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00556	P	27.995	7,16	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	49.713	4,03	200.393	0	0	0,00	0,00000
00557	P	20.854	9,61	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	13.901	14,42	200.387	0	0	0,00	0,00000
00558	P	9.751	20,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.626	55,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00559	P	2.265	88,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.485	36,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00560	P	4.607	43,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.181	38,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00561	P	15.041	13,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.115	39,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00562	P	26.470	7,57	200.394	0	0	0,00	0,00000
	S	24.747	8,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00563	P	12.676	15,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	58.725	3,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00564	P	27.490	7,29	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	38.468	5,21	200.388	0	0	0,00	0,00000
00565	P	17.487	11,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.674	23,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00566	P	4.863	41,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.114	48,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00567	P	3.454	58,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.184	38,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00568	P	8.328	24,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.321	46,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00569	P	17.961	11,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.957	25,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00570	P	23.961	8,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	37.580	5,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00571	P	20.626	9,72	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	36.057	5,56	200.389	0	0	0,00	0,00000
00572	P	9.908	20,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.798	16,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00573	P	1.923	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.148	28,03	200.388	0	0	0,00	0,00000
00574	P	13.632	14,70	200.416	0	0	0,00	0,00000
	S	8.120	24,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00575	P	16.316	12,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.952	8,73	200.414	0	0	0,00	0,00000
00576	P	3.338	60,04	200.409	0	0	0,00	0,00000
	S	36.431	5,50	200.419	0	0	0,00	0,00000
00577	P	19.172	10,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.422	7,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00578	P	13.163	15,22	200.396	0	0	0,00	0,00000
	S	8.907	22,50	200.396	0	0	0,00	0,00000
00579	P	7.212	27,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.681	42,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00580	P	3.056	65,57	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	5.335	37,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00581	P	709	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.791	41,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
00582	P	3.970	50,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.565	78,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00583	P	5.617	35,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.508	21,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
00584	P	2.294	87,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.346	9,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00585	P	6.465	31,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.201	17,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00586	P	5.522	36,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.531	79,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00587	P	2.404	83,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.825	41,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00588	P	641	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.560	36,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00589	P	3.425	58,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.617	43,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00590	P	6.232	32,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.644	54,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00591	P	6.413	31,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.947	14,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00592	P	4.177	47,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.502	10,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00593	P	6.736	29,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.840	25,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00594	P	4.951	40,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.870	51,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00595	P	1.574	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.445	36,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00596	P	1.585	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.371	37,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00597	P	5.015	39,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.034	49,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00598	P	7.250	27,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.416	27,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00599	P	4.617	43,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.767	10,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00600	P	6.057	33,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.491	12,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
00601	P	6.620	30,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.179	38,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00602	P	3.770	53,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.190	38,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00603	P	749	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.094	32,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
00604	P	2.869	69,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.393	37,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00605	P	6.557	30,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.255	61,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00606	P	7.605	26,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.402	16,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00607	P	2.128	94,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.206	8,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00608	P	7.586	26,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.601	15,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00609	P	6.449	31,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.178	47,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00610	P	2.725	73,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.979	33,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00611	P	781	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.501	30,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
00612	P	4.342	46,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.110	39,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00613	P	7.597	26,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.372	31,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00614	P	7.055	28,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.645	10,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
00615	P	4.190	47,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.120	9,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00616	P	6.995	28,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.538	21,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
00617	P	4.105	48,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.826	41,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00618	P	1.830	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.020	33,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
00619	P	3.944	50,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.265	31,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00620	P	7.022	28,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.224	32,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00621	P	7.765	25,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.141	19,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00622	P	3.734	53,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.183	11,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00623	P	3.386	59,18	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctg⊗	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	11.822	16,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00624	P	2.208	90,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.468	30,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00625	P	2.683	74,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.341	24,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00626	P	7.958	25,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.522	13,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00627	P	13.374	14,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.264	15,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00628	P	5.671	35,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.263	10,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00629	P	6.734	29,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.350	19,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00630	P	4.639	43,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.588	43,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00631	P	2.731	73,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.393	45,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00632	P	1.511	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.362	45,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00633	P	522	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.080	49,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00634	P	839	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.537	78,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00635	P	1.402	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.975	40,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00636	P	2.012	99,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.108	39,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
00637	P	1.885	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.949	67,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00638	P	889	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.198	47,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00639	P	46	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.647	43,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00640	P	622	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.566	43,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00641	P	1.434	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.345	46,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00642	P	2.153	93,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.744	73,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00643	P	781	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.782	34,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00644	P	1.926	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.436	45,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00645	P	1.689	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.146	48,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00646	P	803	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.684	42,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00647	P	123	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.805	41,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
00648	P	925	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.816	41,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00649	P	1.827	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.350	46,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00650	P	2.161	92,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.552	44,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00651	P	961	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.550	30,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00652	P	2.188	91,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.375	59,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00653	P	1.475	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.825	41,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00654	P	504	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.118	39,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
00655	P	423	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.136	39,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00656	P	1.386	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.186	38,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00657	P	2.284	87,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.389	45,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00658	P	1.683	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.845	29,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00659	P	1.816	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.733	29,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00660	P	2.221	90,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.597	43,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00661	P	1.303	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.312	37,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00662	P	290	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.504	36,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00663	P	695	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.375	37,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00664	P	1.788	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.491	36,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00665	P	2.613	76,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.359	45,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00666	P	1.184	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	8.279	24,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00667	P	1.655	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.006	33,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00668	P	1.150	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.162	38,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
00669	P	1.879	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.372	37,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00670	P	2.326	86,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.420	36,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00671	P	2.940	68,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.707	35,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00672	P	3.258	61,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.983	33,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00673	P	2.580	77,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.701	29,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00674	P	1.619	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.978	28,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00675	P	556	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.642	43,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00676	P	3.063	65,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.278	17,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00677	P	2.676	74,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.617	23,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00678	P	2.173	92,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.278	46,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00679	P	715	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.897	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00680	P	934	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.517	79,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00681	P	1.034	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.003	66,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00682	P	615	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.306	60,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00683	P	396	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.840	52,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00684	P	618	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.426	45,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00685	P	1.045	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.257	61,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00686	P	343	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.743	53,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00687	P	182	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.860	70,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00688	P	160	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.252	61,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00689	P	195	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.489	57,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00690	P	649	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.940	50,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00691	P	863	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.571	43,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00692	P	486	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.823	41,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00693	P	764	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.403	45,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00694	P	219	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.778	53,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00695	P	84	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.464	57,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00696	P	197	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.496	57,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00697	P	202	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.826	52,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00698	P	785	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.596	43,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00699	P	573	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.073	39,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00700	P	783	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.083	39,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00701	P	624	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.453	45,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
00702	P	119	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.876	51,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
00703	P	70	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.609	55,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00704	P	211	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.870	51,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00705	P	451	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.423	45,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00706	P	859	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.324	37,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00707	P	246	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.714	35,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00708	P	882	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.361	37,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
00709	P	446	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	4.495	44,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
00710	P	81	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.005	50,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00711	P	246	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.822	52,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00712	P	289	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.285	46,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00713	P	684	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.106	39,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
00714	P	926	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.017	33,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00715	P	161	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.985	33,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00716	P	345	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.407	37,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00717	P	1.458	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.409	45,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00718	P	1.952	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.908	51,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00719	P	2.024	99,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.900	51,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
00720	P	2.077	96,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.389	45,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00721	P	2.167	92,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.513	36,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
00722	P	1.833	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.274	31,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00723	P	1.470	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.835	41,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00724	P	564	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.543	36,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
00725	P	2.585	77,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.818	25,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00726	P	1.701	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.661	42,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00727	P	1.509	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.080	96,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00728	P	975	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.368	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00729	P	209	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.027	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00730	P	330	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.004	99,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00731	P	1.286	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.114	39,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00732	P	1.395	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.128	28,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00733	P	1.675	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.097	24,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
00734	P	1.954	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.570	35,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00735	P	1.016	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.214	62,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
00736	P	166	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.674	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00737	P	477	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.672	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00738	P	1.112	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.757	72,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00739	P	1.698	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.270	38,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00740	P	960	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.593	26,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00741	P	1.659	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.705	29,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00742	P	1.569	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.673	42,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
00743	P	848	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.980	67,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
00744	P	126	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.852	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00745	P	722	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.920	68,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00746	P	1.218	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.328	60,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00747	P	1.996	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.064	22,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00748	P	773	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.748	25,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00749	P	1.582	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.536	36,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00750	P	1.345	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.010	49,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00751	P	505	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.251	89,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00752	P	308	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	1.940	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00753	P	1.149	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.644	54,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00754	P	2.008	99,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.359	31,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00755	P	1.428	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.713	29,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00756	P	1.430	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.234	27,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
00757	P	2.054	97,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.331	31,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00758	P	1.244	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.728	53,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
00759	P	332	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.536	79,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00760	P	520	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.943	68,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00761	P	1.527	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.664	42,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00762	P	1.726	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.037	39,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00763	P	943	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.278	16,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00764	P	1.017	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.363	31,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00765	P	872	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.522	44,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00766	P	1.251	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.677	74,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00767	P	1.812	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.888	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00768	P	2.405	83,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.878	69,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00769	P	2.823	70,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.743	42,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00770	P	2.925	68,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.331	24,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
00771	P	1.009	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.937	22,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00772	P	310	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.438	36,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00773	P	2.710	73,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.798	10,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00774	P	2.667	75,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.118	13,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00775	P	3.049	65,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.565	30,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00776	P	1.818	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.477	80,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00777	P	1.492	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	740	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00778	P	2.975	67,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.133	93,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00779	P	5.332	37,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.611	30,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00780	P	5.897	33,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.308	14,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
00781	P	1.659	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.759	8,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00782	P	6.305	31,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.131	12,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00783	P	6.060	33,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.542	26,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00784	P	3.070	65,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.077	65,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00785	P	835	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.668	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00786	P	3.969	50,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.887	51,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00787	P	6.364	31,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.618	23,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00788	P	5.761	34,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.374	10,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00789	P	3.691	54,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.584	8,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00790	P	6.572	30,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.271	16,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00791	P	5.264	38,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.723	35,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
00792	P	2.002	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.064	97,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00793	P	1.808	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.119	94,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00794	P	5.257	38,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.667	35,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00795	P	6.906	29,02	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	12.300	16,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
00796	P	4.235	47,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.422	8,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00797	P	5.768	34,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.087	9,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00798	P	6.778	29,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.561	20,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00799	P	3.922	51,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.079	49,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00800	P	889	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.712	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00801	P	3.166	63,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.018	66,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00802	P	6.449	31,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.733	25,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
00803	P	6.900	29,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.509	12,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00804	P	1.379	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.124	7,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00805	P	6.918	28,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.134	12,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00806	P	6.487	30,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.543	26,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00807	P	2.824	70,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.685	74,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00808	P	878	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.867	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00809	P	4.616	43,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.680	42,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
00810	P	7.431	26,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.620	18,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00811	P	6.007	33,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.048	8,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00812	P	4.057	49,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.061	7,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00813	P	6.687	29,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.041	16,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00814	P	4.177	47,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.560	36,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00815	P	683	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.072	96,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00816	P	3.101	64,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.902	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00817	P	5.916	33,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.649	43,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00818	P	6.603	30,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.213	19,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00819	P	2.986	67,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.406	10,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00820	P	2.455	81,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.268	15,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00821	P	2.353	85,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.617	26,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00822	P	5.089	39,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	47.728	4,20	200.388	0	0	0,00	0,00000
00823	P	15.214	13,17	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	23.652	8,47	200.387	0	0	0,00	0,00000
00824	P	10.466	19,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.791	25,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00825	P	3.355	59,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.533	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00826	P	4.438	45,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	951	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00827	P	10.845	18,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.288	31,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00828	P	19.272	10,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.709	10,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00829	P	16.456	12,18	200.398	0	0	0,00	0,00000
	S	45.129	4,44	200.401	0	0	0,00	0,00000
00830	P	14.356	13,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	49.927	4,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
00831	P	20.519	9,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.714	8,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
00832	P	12.275	16,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.646	26,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00833	P	3.737	53,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.506	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00834	P	5.405	37,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.289	87,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00835	P	14.695	13,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.827	20,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00836	P	21.002	9,54	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	26.617	7,53	200.389	0	0	0,00	0,00000
00837	P	11.199	17,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	54.040	3,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00838	P	19.621	10,21	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	39.282	5,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00839	P	18.840	10,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.466	12,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00840	P	8.733	22,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.320	46,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00841	P	1.164	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.046	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00842	P	8.303	24,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.053	49,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00843	P	18.894	10,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.702	13,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00844	P	21.089	9,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.740	5,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00845	P	10.259	19,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	57.310	3,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00846	P	22.637	8,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.802	6,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00847	P	15.702	12,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.411	19,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00848	P	5.810	34,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.427	82,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00849	P	3.314	60,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.384	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00850	P	12.022	16,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.852	29,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
00851	P	21.775	9,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.060	9,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00852	P	17.892	11,20	200.393	0	0	0,00	0,00000
	S	51.248	3,91	200.396	0	0	0,00	0,00000
00853	P	18.586	10,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	50.387	3,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00854	P	21.914	9,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.638	9,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00855	P	11.701	17,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.535	30,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00856	P	3.109	64,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.262	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00857	P	6.096	32,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.536	79,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00858	P	17.146	11,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.026	18,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00859	P	24.505	8,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.157	6,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
00860	P	9.894	20,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	60.631	3,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00861	P	23.239	8,62	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	40.462	4,95	200.386	0	0	0,00	0,00000
00862	P	19.085	10,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.501	13,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
00863	P	7.432	26,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.860	51,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
00864	P	2.023	99,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	940	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00865	P	8.304	24,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.958	67,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00866	P	16.765	11,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.057	18,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00867	P	18.669	10,73	200.394	0	0	0,00	0,00000
	S	32.574	6,15	200.394	0	0	0,00	0,00000
00868	P	10.425	19,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	37.845	5,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
00869	P	10.377	19,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.223	13,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00870	P	53.436	3,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	107.380	1,87	200.413	0	0	0,00	0,00000
00871	P	65.550	3,06	200.556	0	0	0,00	0,00000
	S	93.332	2,15	200.749	0	0	0,00	0,00000
00872	P	32.192	6,22	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	16.764	11,95	200.390	0	0	0,00	0,00000
00873	P	11.116	18,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.917	68,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
00874	P	3.373	59,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.512	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00875	P	10.754	18,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.363	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00876	P	29.443	6,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.885	18,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00877	P	65.833	3,04	200.385	0	0	0,00	0,06234
	S	49.869	4,02	200.385	0	0	0,00	0,05082
00878	P	17.763	11,28	200.385	0	0	0,00	0,06234
	S	167.417	1,20	200.385	0	0	0,00	0,05082
00879	P	72.720	2,76	200.397	0	0	0,00	0,06234
	S	61.015	3,28	200.385	0	0	0,00	0,05082
00880	P	34.752	5,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.263	15,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00881	P	11.883	16,86	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	1.870	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00882	P	2.555	78,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	678	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00883	P	14.955	13,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.488	57,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00884	P	40.717	4,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.555	10,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00885	P	145.251	1,38	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	83.768	2,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00886	P	85.005	2,36	200.421	0	0	0,00	0,00000
	S	134.351	1,49	200.414	0	0	0,00	0,00000
00887	P	57.842	3,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.241	5,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00888	P	23.409	8,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.952	28,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
00889	P	6.726	29,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	701	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00890	P	6.162	32,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	582	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00891	P	22.097	9,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.618	30,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00892	P	55.981	3,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.718	6,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00893	P	85.047	2,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	132.794	1,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00894	P	82.715	2,42	200.498	0	0	0,00	0,00000
	S	109.536	1,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
00895	P	42.514	4,71	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	22.256	9,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
00896	P	15.809	12,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.691	54,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
00897	P	3.004	66,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	922	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00898	P	10.783	18,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.663	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00899	P	31.853	6,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.141	16,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00900	P	74.049	2,71	200.385	0	0	0,00	0,05760
	S	54.549	3,67	200.385	0	0	0,00	0,05673
00901	P	12.593	15,91	200.385	0	0	0,00	0,05760
	S	190.760	1,05	200.392	0	0	2,50	0,05673
00902	P	72.935	2,75	200.390	0	0	0,00	0,05760
	S	52.325	3,83	200.385	0	0	0,00	0,05673
00903	P	31.372	6,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.229	17,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00904	P	10.384	19,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.480	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00905	P	3.341	59,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	928	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00906	P	16.655	12,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.132	48,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00907	P	46.144	4,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.970	8,03	200.386	0	0	0,00	0,00000
00908	P	92.853	2,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	115.286	1,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00909	P	93.663	2,14	200.455	0	0	0,00	0,00000
	S	138.536	1,45	200.440	0	0	0,00	0,00000
00910	P	56.820	3,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.819	6,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00911	P	20.782	9,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.375	31,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00912	P	5.218	38,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	921	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00913	P	6.345	31,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.310	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00914	P	18.276	10,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.221	32,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00915	P	49.490	4,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.924	7,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00916	P	15.348	13,06	200.410	0	0	0,00	0,00000
	S	150.569	1,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00917	P	47.022	4,26	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	40.240	4,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00918	P	12.978	15,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.576	17,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00919	P	90.114	2,22	200.399	0	0	0,00	0,00000
	S	26.048	7,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00920	P	22.624	8,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.139	63,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00921	P	5.616	35,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.277	88,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
00922	P	6.439	31,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.007	99,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00923	P	18.304	10,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.848	70,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00924	P	56.737	3,53	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	8.179	24,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00925	P	189.429	1,29	245.252	0	0	2,50	0,06234
	S	9.653	24,41	235.586	0	0	0,00	0,05082
00926	P	220.245	1,11	245.252	0	0	2,50	0,06234
	S	8.494	27,74	235.586	0	0	0,00	0,05082
00927	P	70.110	2,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.198	17,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00928	P	21.302	9,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.078	65,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00929	P	5.380	37,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.960	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00930	P	7.789	25,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.407	83,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00931	P	27.173	7,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.845	52,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00932	P	92.266	2,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.782	9,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00933	P	258.224	1,42	1.800.858	366.900	0	2,50	0,07710
	S	148.456	1,55	229.393	0	0	0,00	0,00853
00934	P	153.788	1,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.146	7,66	200.386	0	0	0,00	0,00000
00935	P	43.802	4,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.423	31,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00936	P	13.347	15,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.916	68,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00937	P	1.616	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.099	95,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00938	P	12.570	15,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.949	67,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00939	P	40.779	4,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.305	31,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00940	P	143.124	1,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.323	6,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
00941	P	108.568	1,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.323	6,20	200.389	0	0	0,00	0,00000
00942	P	29.312	6,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.662	54,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00943	P	8.367	23,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.602	77,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
00944	P	4.678	42,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.220	90,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00945	P	19.093	10,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.585	55,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00946	P	62.497	3,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.599	14,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00947	P	202.774	1,16	235.586	0	0	2,50	0,05760
	S	9.245	25,49	235.612	0	0	0,00	0,05673
00948	P	197.199	1,19	235.586	0	0	2,50	0,05760
	S	10.367	22,72	235.586	0	0	0,00	0,05673
00949	P	60.640	3,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.894	15,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00950	P	18.646	10,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.616	55,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00951	P	4.353	46,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.305	86,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
00952	P	8.764	22,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.958	67,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00953	P	30.833	6,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.308	46,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00954	P	114.305	1,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	42.281	4,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00955	P	138.546	1,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	39.366	5,09	200.391	0	0	0,00	0,00000
00956	P	38.683	5,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.124	28,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00957	P	11.158	17,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.310	60,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00958	P	2.616	76,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.352	85,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00959	P	11.080	18,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.621	55,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00960	P	32.531	6,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.819	15,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00961	P	103.871	1,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.056	11,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
00962	P	145.682	1,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.755	25,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00963	P	31.779	6,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.020	12,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00964	P	49.028	4,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	95.831	2,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00965	P	56.603	3,55	200.727	0	0	0,00	0,00000
	S	78.962	2,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00966	P	25.983	7,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.283	9,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
00967	P	10.689	18,75	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	4.905	40,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00968	P	3.729	53,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.142	93,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00969	P	10.767	18,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.072	49,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00970	P	27.756	7,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.088	14,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
00971	P	54.768	3,66	200.385	0	0	0,00	0,06234
	S	49.445	4,05	200.390	0	0	0,00	0,05082
00972	P	18.470	10,85	200.394	0	0	0,00	0,06234
	S	154.889	1,29	200.385	0	0	0,00	0,05082
00973	P	59.605	3,36	200.390	0	0	0,00	0,06234
	S	60.383	3,32	200.388	0	0	0,00	0,05082
00974	P	31.597	6,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.914	11,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00975	P	11.422	17,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.157	38,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00976	P	2.450	81,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.894	69,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
00977	P	14.452	13,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.749	34,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00978	P	36.434	5,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.155	9,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00979	P	60.525	3,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	81.009	2,47	200.387	0	0	0,00	0,00000
00980	P	46.025	4,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	158.548	1,26	200.462	0	0	0,00	0,00000
00981	P	47.267	4,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	37.578	5,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00982	P	21.734	9,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.519	19,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
00983	P	4.696	42,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.086	64,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
00984	P	5.782	34,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.293	60,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00985	P	20.667	9,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.744	20,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00986	P	47.969	4,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	34.977	5,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00987	P	70.981	2,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	115.292	1,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00988	P	70.610	2,84	200.462	0	0	0,00	0,00000
	S	97.559	2,05	200.443	0	0	0,00	0,00000
00989	P	37.746	5,31	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	24.674	8,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00990	P	15.016	13,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.751	29,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00991	P	3.000	66,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.882	69,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00992	P	10.283	19,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.629	43,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
00993	P	29.579	6,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.979	12,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00994	P	60.480	3,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	54.276	3,69	200.390	0	0	0,00	0,00000
00995	P	16.564	12,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	171.396	1,17	200.391	0	0	0,00	0,00000
00996	P	60.160	3,33	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	51.887	3,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00997	P	28.563	7,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.461	12,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00998	P	9.928	20,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.461	44,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00999	P	3.249	61,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.087	64,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
01000	P	16.049	12,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.172	27,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
01001	P	41.204	4,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.330	7,33	200.387	0	0	0,00	0,00000
01002	P	78.877	2,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	105.626	1,90	200.391	0	0	0,00	0,00000
01003	P	80.964	2,48	200.430	0	0	0,00	0,00000
	S	121.680	1,65	200.441	0	0	0,00	0,00000
01004	P	48.585	4,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	34.566	5,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01005	P	19.081	10,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.712	20,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
01006	P	4.878	41,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.237	61,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01007	P	6.382	31,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.247	61,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01008	P	16.944	11,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.706	23,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01009	P	40.796	4,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.436	7,58	200.389	0	0	0,00	0,00000
01010	P	22.137	9,05	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	129.567	1,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
01011	P	36.452	5,50	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	40.155	4,99	200.390	0	0	0,00	0,00000
01012	P	10.853	18,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.292	13,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01013	P	4.379	45,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.160	5,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01014	P	11.663	17,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.273	10,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
01015	P	8.425	23,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.993	28,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01016	P	3.457	57,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.398	83,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01017	P	4.952	40,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.910	68,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
01018	P	10.164	19,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.485	26,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01019	P	15.886	12,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.036	11,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
01020	P	13.119	15,27	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	39.118	5,12	200.388	0	0	0,00	0,00000
01021	P	12.185	16,45	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	42.474	4,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
01022	P	16.460	12,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.186	9,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01023	P	10.489	19,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.846	22,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
01024	P	3.463	57,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.536	56,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01025	P	4.852	41,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.488	57,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
01026	P	12.255	16,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.849	20,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
01027	P	16.652	12,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.113	8,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01028	P	8.549	23,44	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	45.785	4,38	200.390	0	0	0,00	0,00000
01029	P	15.344	13,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.912	6,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
01030	P	15.007	13,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.999	13,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
01031	P	7.319	27,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.024	33,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
01032	P	862	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.855	70,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
01033	P	7.062	28,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.132	39,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
01034	P	15.379	13,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.106	14,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01035	P	16.190	12,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.388	6,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01036	P	8.476	23,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	47.635	4,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01037	P	17.177	11,67	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	24.343	8,23	200.386	0	0	0,00	0,00000
01038	P	12.533	15,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.661	18,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01039	P	4.343	46,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.413	58,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01040	P	2.984	67,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.024	66,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
01041	P	10.140	19,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.894	25,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
01042	P	17.487	11,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.003	10,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
01043	P	13.915	14,40	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	43.211	4,64	200.391	0	0	0,00	0,00000
01044	P	14.558	13,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	42.121	4,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
01045	P	17.460	11,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.331	10,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01046	P	10.112	19,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.494	26,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01047	P	2.832	70,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.941	68,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
01048	P	5.600	35,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.087	49,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
01049	P	14.515	13,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.376	17,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
01050	P	19.605	10,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.605	7,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
01051	P	8.163	24,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	50.605	3,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01052	P	17.469	11,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	34.582	5,79	200.386	0	0	0,00	0,00000
01053	P	15.218	13,17	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctg⊗	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	13.793	14,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
01054	P	6.047	33,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.059	39,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
01055	P	2.294	87,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.363	84,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01056	P	7.480	26,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.920	51,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
01057	P	13.562	14,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.713	18,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01058	P	13.811	14,51	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	28.145	7,12	200.391	0	0	0,00	0,00000
01059	P	7.533	26,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.813	6,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
01060	P	6.627	30,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.588	14,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
01061	P	3.668	54,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.149	14,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
01062	P	2.606	76,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.101	19,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
01063	P	2.931	68,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.456	44,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01064	P	2.208	90,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.310	86,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
01065	P	2.701	74,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.861	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01066	P	3.948	50,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.701	74,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
01067	P	5.309	37,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.274	37,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
01068	P	5.426	36,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.791	18,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
01069	P	1.498	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.112	11,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
01070	P	5.847	34,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.401	19,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
01071	P	5.332	37,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.277	37,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01072	P	2.975	67,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.457	81,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01073	P	737	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.447	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01074	P	3.486	57,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.585	77,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
01075	P	5.539	36,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.008	33,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
01076	P	5.520	36,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.587	14,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
01077	P	3.430	58,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.631	12,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
01078	P	5.717	35,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.609	23,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01079	P	4.406	45,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.140	48,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
01080	P	1.633	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.895	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01081	P	1.447	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.664	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01082	P	4.310	46,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.217	47,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
01083	P	5.888	34,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.984	22,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
01084	P	4.123	48,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.886	11,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
01085	P	5.370	37,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.433	12,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
01086	P	5.683	35,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.024	28,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
01087	P	3.610	55,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.221	62,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01088	P	383	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.374	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01089	P	2.875	69,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.234	89,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01090	P	5.558	36,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.423	36,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
01091	P	6.201	32,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.635	17,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
01092	P	1.373	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.388	10,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01093	P	6.475	30,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.552	18,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
01094	P	5.630	35,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.847	41,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01095	P	2.953	67,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.986	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01096	P	1.043	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	1.384	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01097	P	4.126	48,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.433	58,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01098	P	6.599	30,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.596	26,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
01099	P	5.837	34,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.533	12,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
01100	P	3.852	52,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.020	11,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
01101	P	5.633	35,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.568	23,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01102	P	3.530	56,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.050	49,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01103	P	871	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.618	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01104	P	3.117	64,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.765	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01105	P	5.020	39,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.189	47,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
01106	P	5.533	36,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.321	21,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
01107	P	2.766	72,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.738	12,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
01108	P	1.113	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.153	17,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01109	P	1.415	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.907	29,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
01110	P	376	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.528	23,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
01111	P	1.814	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.783	22,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01112	P	1.503	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.017	33,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
01113	P	1.625	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.718	42,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01114	P	2.666	75,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.221	62,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01115	P	3.675	54,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.532	79,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
01116	P	4.269	46,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.508	57,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
01117	P	3.816	52,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.163	27,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01118	P	3.370	59,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.877	22,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
01119	P	4.949	40,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.467	44,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
01120	P	3.532	56,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.505	79,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
01121	P	1.317	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.500	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01122	P	1.645	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.788	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01123	P	3.860	51,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.353	59,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
01124	P	5.065	39,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.183	32,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01125	P	2.190	91,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.964	18,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01126	P	4.623	43,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.149	28,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
01127	P	4.432	45,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.422	58,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01128	P	2.434	82,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.707	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01129	P	197	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.217	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01130	P	2.520	79,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.190	91,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
01131	P	4.738	42,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.314	46,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
01132	P	4.772	41,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.734	22,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
01133	P	2.098	95,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.242	24,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01134	P	4.018	49,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.515	79,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
01135	P	4.374	45,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.600	55,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01136	P	1.960	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.302	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01137	P	1.236	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.264	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01138	P	3.616	55,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.642	75,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
01139	P	5.425	36,94	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	5.095	39,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
01140	P	5.235	38,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.382	19,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
01141	P	4.775	41,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.354	16,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
01142	P	5.606	35,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.915	28,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
01143	P	4.274	46,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.395	59,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01144	P	1.874	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.616	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01145	P	2.059	97,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.709	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01146	P	4.519	44,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.735	53,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
01147	P	5.851	34,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.968	28,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
01148	P	3.860	51,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.722	14,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
01149	P	4.397	45,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.107	18,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01150	P	4.529	44,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.499	36,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
01151	P	2.235	89,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.650	75,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
01152	P	2.031	98,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.469	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01153	P	3.590	55,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.459	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01154	P	5.434	36,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.458	36,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01155	P	4.078	49,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.801	16,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
01156	P	709	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.636	15,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
01157	P	724	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.888	51,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
01158	P	2.264	88,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.673	12,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01159	P	3.012	66,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.466	8,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
01160	P	5.670	35,34	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	16.256	12,33	200.388	0	0	0,00	0,00000
01161	P	4.243	47,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.785	20,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01162	P	3.190	62,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.574	26,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
01163	P	4.670	42,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.262	38,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01164	P	8.709	23,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.566	23,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01165	P	11.219	17,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.001	11,13	200.386	0	0	0,00	0,00000
01166	P	4.864	41,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.413	6,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01167	P	11.692	17,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.318	8,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
01168	P	10.448	19,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.638	20,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
01169	P	5.016	39,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.940	50,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
01170	P	1.310	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.767	72,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
01171	P	6.298	31,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.483	36,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
01172	P	12.129	16,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.691	15,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
01173	P	10.956	18,29	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	28.506	7,03	200.389	0	0	0,00	0,00000
01174	P	8.200	24,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.361	6,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
01175	P	12.638	15,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.329	12,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
01176	P	8.527	23,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.108	28,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
01177	P	2.830	70,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.591	77,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01178	P	2.786	71,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.842	70,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
01179	P	8.843	22,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.284	27,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
01180	P	13.928	14,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.175	11,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01181	P	9.232	21,71	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	35.890	5,58	200.391	0	0	0,00	0,00000
01182	P	13.144	15,25	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	29.754	6,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
01183	P	13.352	15,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.036	15,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01184	P	6.414	31,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.035	39,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01185	P	820	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.194	91,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
01186	P	4.702	42,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.348	59,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
01187	P	11.497	17,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.018	22,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
01188	P	15.753	12,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.240	9,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
01189	P	11.115	18,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	40.586	4,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
01190	P	14.819	13,52	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	28.199	7,11	200.386	0	0	0,00	0,00000
01191	P	13.417	14,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.290	16,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
01192	P	6.597	30,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.646	43,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
01193	P	1.574	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.103	95,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01194	P	6.879	29,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.089	39,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
01195	P	14.275	14,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.050	15,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
01196	P	15.636	12,82	200.397	0	0	0,00	0,00000
	S	30.786	6,51	200.400	0	0	0,00	0,00000
01197	P	9.727	20,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	41.017	4,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
01198	P	15.080	13,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.479	9,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
01199	P	9.514	21,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.584	23,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01200	P	955	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.627	76,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01201	P	4.476	44,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.742	73,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01202	P	10.578	18,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.997	28,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
01203	P	13.864	14,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.068	9,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
01204	P	6.428	31,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.767	6,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
01205	P	9.430	21,25	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	23.807	8,42	200.386	0	0	0,00	0,00000
01206	P	4.989	40,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.142	19,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
01207	P	22.167	9,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	54.995	3,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
01208	P	24.487	8,19	200.528	0	0	0,00	0,00000
	S	43.086	4,65	200.523	0	0	0,00	0,00000
01209	P	21.004	9,54	200.420	0	0	0,00	0,00000
	S	21.279	9,42	200.420	0	0	0,00	0,00000
01210	P	7.261	27,60	200.404	0	0	0,00	0,00000
	S	16.271	12,32	200.419	0	0	0,00	0,00000
01211	P	4.442	45,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.057	24,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01212	P	11.356	17,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.376	31,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
01213	P	26.150	7,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.685	13,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
01214	P	47.097	4,26	200.421	0	0	0,00	0,00000
	S	65.887	3,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01215	P	44.671	4,49	200.586	0	0	0,00	0,00000
	S	82.072	2,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
01216	P	33.282	6,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.220	9,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01217	P	14.398	13,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.379	31,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01218	P	3.618	55,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.516	79,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
01219	P	5.517	36,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.356	59,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01220	P	18.621	10,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.449	21,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01221	P	41.789	4,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.814	6,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
01222	P	20.839	9,62	200.404	0	0	0,00	0,00000
	S	120.419	1,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01223	P	45.274	4,43	200.393	0	0	0,00	0,00000
	S	53.669	3,73	200.386	0	0	0,00	0,00000
01224	P	26.485	7,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.931	13,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
01225	P	9.588	20,90	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	3.821	52,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
01226	P	1.176	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.991	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01227	P	8.741	22,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.951	50,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
01228	P	26.071	7,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.670	14,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01229	P	51.405	3,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	48.523	4,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
01230	P	19.346	10,36	200.403	0	0	0,00	0,00000
	S	142.770	1,40	200.438	0	0	0,00	0,00000
01231	P	43.019	4,66	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	31.417	6,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
01232	P	19.108	10,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.181	21,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01233	P	6.317	31,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.667	75,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
01234	P	3.132	63,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.961	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01235	P	12.674	15,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.263	38,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01236	P	31.577	6,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.687	10,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
01237	P	59.245	3,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	92.351	2,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
01238	P	60.836	3,30	200.468	0	0	0,00	0,00000
	S	104.143	1,92	200.390	0	0	0,00	0,00000
01239	P	39.951	5,02	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	27.769	7,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
01240	P	17.517	11,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.502	26,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01241	P	5.546	36,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.261	88,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
01242	P	6.177	32,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.549	78,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
01243	P	18.989	10,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.601	23,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
01244	P	43.318	4,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.590	6,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01245	P	35.965	5,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	148.986	1,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01246	P	58.144	3,45	200.405	0	0	0,00	0,00000
	S	69.199	2,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01247	P	28.977	6,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.491	12,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01248	P	10.694	18,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.457	44,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01249	P	3.022	66,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.743	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01250	P	10.052	19,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.342	59,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01251	P	27.254	7,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.211	17,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01252	P	67.927	2,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	66.830	3,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01253	P	56.226	3,57	200.449	0	0	0,00	0,00000
	S	79.013	2,54	200.449	0	0	0,00	0,00000
01254	P	18.923	10,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.334	15,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
01255	P	61.392	3,26	200.397	0	0	0,00	0,00000
	S	18.046	11,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01256	P	51.508	3,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	70.564	2,87	202.560	0	0	0,00	0,00000
01257	P	29.504	6,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	37.322	5,41	201.808	0	0	0,00	0,00000
01258	P	11.614	17,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.661	11,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
01259	P	9.812	20,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.482	26,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
01260	P	22.146	9,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.095	48,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01261	P	70.138	2,86	200.411	0	0	0,00	0,00000
	S	13.323	15,04	200.405	0	0	0,00	0,00000
01262	P	100.024	2,00	200.437	0	0	0,00	0,00000
	S	12.621	15,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
01263	P	28.423	7,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.594	77,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01264	P	8.714	23,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.848	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01265	P	2.226	90,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.891	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01266	P	11.085	18,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.160	92,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01267	P	36.030	5,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.718	42,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01268	P	121.792	1,65	200.397	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	9.682	20,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01269	P	196.300	1,02	200.385	0	0	2,50	0,04894
	S	11.527	17,39	200.405	0	0	0,00	0,00867
01270	P	62.448	3,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.446	23,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
01271	P	18.546	10,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.945	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01272	P	4.766	42,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.721	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01273	P	4.206	47,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.626	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01274	P	16.054	12,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.035	98,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01275	P	55.072	3,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.713	13,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
01276	P	175.079	1,14	200.445	0	0	0,00	0,00000
	S	20.418	9,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
01277	P	129.607	1,55	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	19.922	10,06	200.403	0	0	0,00	0,00000
01278	P	37.917	5,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.534	30,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01279	P	11.912	16,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.584	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01280	P	1.054	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.631	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01281	P	7.438	26,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.384	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01282	P	25.280	7,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.300	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01283	P	94.257	2,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.229	12,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
01284	P	124.020	1,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.806	13,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
01285	P	35.149	5,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.163	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01286	P	10.887	18,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.223	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01287	P	2.543	78,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.609	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01288	P	12.037	16,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.287	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01289	P	39.244	5,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.731	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01290	P	136.555	1,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.417	13,00	200.391	0	0	0,00	0,00000
01291	P	229.951	1,20	1.800.850	275.965	0	2,50	0,05799
	S	35.175	5,70	200.417	0	0	0,00	0,00859
01292	P	75.828	2,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.652	20,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
01293	P	21.184	9,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.081	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01294	P	5.435	36,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.552	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01295	P	5.829	34,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.017	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01296	P	15.868	12,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.992	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01297	P	55.727	3,60	200.396	0	0	0,00	0,00000
	S	41.558	4,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01298	P	66.567	3,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	42.107	4,76	200.391	0	0	0,00	0,00000
01299	P	9.954	20,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.977	67,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01300	P	32.701	6,13	200.431	0	0	0,00	0,00000
	S	49.385	4,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
01301	P	71.526	2,82	201.453	0	0	0,00	0,00000
	S	72.248	2,79	201.453	0	0	0,00	0,00000
01302	P	56.930	3,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.680	7,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
01303	P	21.544	9,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.823	22,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01304	P	17.606	11,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.514	57,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01305	P	28.194	7,11	200.399	0	0	0,00	0,00000
	S	13.002	15,41	200.391	0	0	0,00	0,00000
01306	P	39.929	5,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	58.742	3,43	201.268	0	0	0,00	0,00000
01307	P	38.758	5,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	72.110	2,78	200.820	0	0	0,00	0,00000
01308	P	34.269	5,85	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	19.132	10,47	200.388	0	0	0,00	0,00000
01309	P	15.711	12,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.546	78,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01310	P	4.390	45,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.526	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01311	P	6.198	32,33	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	995	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01312	P	19.514	10,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.143	48,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01313	P	45.362	4,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.870	7,19	200.387	0	0	0,00	0,00000
01314	P	19.281	10,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	94.414	2,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
01315	P	51.552	3,89	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	48.334	4,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01316	P	29.797	6,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.224	21,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
01317	P	10.942	18,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.045	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01318	P	1.397	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.725	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01319	P	9.257	21,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	918	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01320	P	25.345	7,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.612	23,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
01321	P	55.860	3,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	43.925	4,56	200.394	0	0	0,00	0,00000
01322	P	40.301	4,97	200.473	0	0	0,00	0,00000
	S	135.949	1,47	200.473	0	0	0,00	0,00000
01323	P	44.282	4,53	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	29.167	6,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01324	P	20.286	9,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.790	41,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01325	P	7.047	28,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.328	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01326	P	3.504	57,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.870	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01327	P	13.176	15,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.113	64,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01328	P	27.932	7,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.367	13,04	200.386	0	0	0,00	0,00000
01329	P	50.973	3,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	79.158	2,53	200.390	0	0	0,00	0,00000
01330	P	51.511	3,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	87.271	2,30	200.419	0	0	0,00	0,00000
01331	P	33.430	5,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.611	8,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
01332	P	17.445	11,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.411	37,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
01333	P	5.782	34,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.601	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01334	P	6.666	30,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.682	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01335	P	19.054	10,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.036	33,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
01336	P	34.996	5,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.837	7,20	200.386	0	0	0,00	0,00000
01337	P	36.167	5,54	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	117.066	1,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01338	P	46.070	4,35	200.400	0	0	0,00	0,00000
	S	59.504	3,37	200.395	0	0	0,00	0,00000
01339	P	26.793	7,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.177	14,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
01340	P	11.123	18,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.320	60,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
01341	P	3.020	66,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.836	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01342	P	9.287	21,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.330	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01343	P	21.068	9,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.962	14,35	200.386	0	0	0,00	0,00000
01344	P	58.330	3,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	57.689	3,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01345	P	53.721	3,73	200.441	0	0	0,00	0,00000
	S	69.602	2,88	200.461	0	0	0,00	0,00000
01346	P	13.646	14,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.367	14,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
01347	P	14.946	13,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.500	19,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01348	P	29.296	6,84	200.423	0	0	0,00	0,00000
	S	19.099	10,49	200.423	0	0	0,00	0,00000
01349	P	72.875	2,78	202.274	0	0	0,00	0,00000
	S	4.895	40,96	200.505	0	0	0,00	0,00000
01350	P	67.398	2,97	200.404	0	0	0,00	0,00000
	S	19.019	10,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
01351	P	37.704	5,32	200.470	0	0	0,00	0,00000
	S	5.752	34,84	200.403	0	0	0,00	0,00000
01352	P	16.954	11,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.666	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01353	P	17.410	11,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.969	67,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
01354	P	15.704	12,76	200.389	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	7.969	25,15	200.389	0	0	0,00	0,00000
01355	P	7.541	26,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.721	9,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01356	P	13.769	14,55	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	11.838	16,93	200.386	0	0	0,00	0,00000
01357	P	14.556	13,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.002	50,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01358	P	7.513	26,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.004	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01359	P	2.264	88,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.639	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01360	P	8.360	23,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	561	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01361	P	16.329	12,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.262	32,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01362	P	18.366	10,91	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	13.236	15,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
01363	P	12.458	16,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.782	10,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
01364	P	18.949	10,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.210	21,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
01365	P	9.028	22,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.593	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01366	P	4.994	40,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.819	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01367	P	3.995	50,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.777	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01368	P	10.900	18,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.272	61,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
01369	P	16.811	11,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.678	15,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
01370	P	13.482	14,86	200.395	0	0	0,00	0,00000
	S	29.151	6,87	200.392	0	0	0,00	0,00000
01371	P	18.228	10,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.670	8,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
01372	P	16.059	12,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.235	21,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01373	P	9.543	21,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.746	72,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01374	P	2.946	68,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.348	85,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01375	P	6.315	31,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.920	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01376	P	13.100	15,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.388	45,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01377	P	14.351	13,96	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	12.979	15,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
01378	P	12.016	16,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.203	8,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01379	P	12.851	15,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.480	10,29	200.386	0	0	0,00	0,00000
01380	P	14.229	14,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.467	26,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
01381	P	7.880	25,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.765	72,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01382	P	2.374	84,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.448	81,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
01383	P	8.851	22,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.409	83,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01384	P	13.968	14,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.447	26,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
01385	P	14.258	14,05	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	18.166	11,03	200.394	0	0	0,00	0,00000
01386	P	12.271	16,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.361	7,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01387	P	11.959	16,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.515	14,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01388	P	11.314	17,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.754	34,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01389	P	4.409	45,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.474	81,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01390	P	4.909	40,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.655	75,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01391	P	9.674	20,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.713	42,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
01392	P	14.445	13,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.233	10,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
01393	P	9.697	20,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.773	7,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01394	P	9.612	20,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.449	9,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01395	P	4.941	40,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.881	29,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
01396	P	16.253	12,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.945	16,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
01397	P	56.150	3,57	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	33.757	5,94	200.682	0	0	0,00	0,00000
01398	P	56.302	3,56	200.503	0	0	0,00	0,00000
	S	28.912	6,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01399	P	22.984	8,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.152	28,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01400	P	15.066	13,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.123	48,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
01401	P	17.390	11,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.057	24,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01402	P	18.088	11,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.226	13,17	200.503	0	0	0,00	0,00000
01403	P	13.034	15,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.127	9,49	200.500	0	0	0,00	0,00000
01404	P	16.420	12,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.008	25,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01405	P	10.131	19,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.816	71,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
01406	P	3.399	58,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.648	75,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01407	P	4.753	42,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.283	87,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01408	P	11.617	17,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.418	58,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
01409	P	19.840	10,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.244	19,56	200.388	0	0	0,00	0,00000
01410	P	16.405	12,22	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	25.500	7,86	200.394	0	0	0,00	0,00000
01411	P	19.985	10,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.957	10,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01412	P	18.189	11,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.092	32,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
01413	P	5.339	37,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.424	82,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01414	P	1.339	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.840	70,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01415	P	6.257	32,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.744	73,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
01416	P	13.046	15,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.589	43,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01417	P	17.831	11,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.342	12,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
01418	P	12.112	16,55	200.396	0	0	0,00	0,00000
	S	22.613	8,86	200.397	0	0	0,00	0,00000
01419	P	16.303	12,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.460	16,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01420	P	12.109	16,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.624	43,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01421	P	5.312	37,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.245	61,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
01422	P	2.835	70,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.326	60,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01423	P	9.152	21,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.132	48,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
01424	P	15.500	12,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.986	25,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
01425	P	25.329	7,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.394	7,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
01426	P	23.045	8,70	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	26.523	7,56	200.390	0	0	0,00	0,00000
01427	P	16.130	12,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.898	25,37	200.387	0	0	0,00	0,00000
01428	P	9.753	20,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.133	48,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01429	P	3.413	58,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.374	59,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01430	P	4.919	40,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.461	57,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01431	P	11.940	16,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.020	39,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01432	P	19.486	10,28	200.393	0	0	0,00	0,00000
	S	13.579	14,76	200.396	0	0	0,00	0,00000
01433	P	13.990	14,32	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	29.357	6,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01434	P	21.328	9,40	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	22.794	8,79	200.387	0	0	0,00	0,00000
01435	P	13.934	14,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.235	32,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
01436	P	6.355	31,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.772	53,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
01437	P	2.541	78,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.621	55,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01438	P	6.629	30,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.304	46,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01439	P	9.189	21,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.981	33,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
01440	P	26.999	7,42	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	22.841	8,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01441	P	18.695	10,72	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	28.144	7,12	200.391	0	0	0,00	0,00000
01442	P	8.544	23,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.538	26,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
01443	P	45.642	4,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.435	5,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
01444	P	48.266	4,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	43.440	4,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
01445	P	27.364	7,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	94.898	2,14	203.338	0	0	0,00	0,00000
01446	P	21.808	9,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	43.280	4,68	202.410	0	0	0,00	0,00000
01447	P	16.023	12,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.358	13,96	200.419	0	0	0,00	0,00000
01448	P	10.256	19,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.649	26,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
01449	P	17.155	11,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.917	40,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
01450	P	46.929	4,29	201.207	0	0	0,00	0,00000
	S	44.285	4,54	201.207	0	0	0,00	0,00000
01451	P	6.326	31,70	200.550	0	0	0,00	0,00000
	S	74.092	2,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01452	P	53.906	3,73	201.041	0	0	0,00	0,00000
	S	46.859	4,29	200.903	0	0	0,00	0,00000
01453	P	17.034	11,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.623	43,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
01454	P	3.411	58,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.212	62,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01455	P	1.976	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.540	56,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
01456	P	7.805	25,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.249	61,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
01457	P	22.158	9,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.986	25,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
01458	P	56.010	3,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	45.492	4,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
01459	P	48.654	4,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	108.048	1,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
01460	P	39.076	5,13	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	13.788	14,53	200.387	0	0	0,00	0,00000
01461	P	13.872	14,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.972	50,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
01462	P	4.126	48,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.382	59,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01463	P	3.111	64,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.497	57,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
01464	P	11.555	17,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.866	51,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01465	P	28.503	7,03	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	19.011	10,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
01466	P	48.176	4,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	75.152	2,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01467	P	84.041	2,38	200.420	0	0	0,00	0,00000
	S	36.240	5,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
01468	P	23.269	8,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.766	20,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
01469	P	8.751	22,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.881	51,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
01470	P	2.205	90,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.899	51,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01471	P	5.902	33,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.664	54,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01472	P	16.585	12,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.455	36,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
01473	P	58.044	3,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	51.357	3,90	200.437	0	0	0,00	0,00000
01474	P	4.994	40,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	132.740	1,51	200.387	0	0	0,00	0,00000
01475	P	63.305	3,17	200.435	0	0	0,00	0,00000
	S	43.790	4,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
01476	P	16.960	11,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.546	44,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01477	P	5.882	34,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.890	51,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
01478	P	2.096	95,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.057	49,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01479	P	9.046	22,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.768	53,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01480	P	24.008	8,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.508	14,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01481	P	92.495	2,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.945	5,15	200.408	0	0	0,00	0,00000
01482	P	60.482	3,32	200.501	0	0	0,00	0,00000
	S	98.391	2,04	200.501	0	0	0,00	0,00000
01483	P	30.912	6,48	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	21.528	9,31	200.392	0	0	0,00	0,00000
01484	P	11.435	17,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.885	51,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
01485	P	3.098	64,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.207	47,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
01486	P	4.649	43,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.730	53,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
01487	P	9.650	20,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.921	68,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
01488	P	39.530	5,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	43.045	4,66	200.441	0	0	0,00	0,00000
01489	P	6.217	32,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	128.468	1,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01490	P	50.913	3,94	200.436	0	0	0,00	0,00000
	S	43.177	4,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
01491	P	8.561	23,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.366	45,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01492	P	28.105	7,13	200.404	0	0	0,00	0,00000
	S	55.026	3,64	200.404	0	0	0,00	0,00000
01493	P	50.697	3,95	200.396	0	0	0,00	0,00000
	S	24.216	8,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
01494	P	21.807	9,20	200.523	0	0	0,00	0,00000
	S	20.316	9,87	200.523	0	0	0,00	0,00000
01495	P	10.152	19,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.298	15,08	200.470	0	0	0,00	0,00000
01496	P	5.202	38,52	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	6.115	32,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01497	P	10.127	19,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.627	55,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01498	P	26.107	7,68	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	2.600	77,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01499	P	44.821	4,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	68.625	2,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01500	P	44.841	4,47	200.498	0	0	0,00	0,00000
	S	67.477	2,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01501	P	27.839	7,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.948	40,50	200.412	0	0	0,00	0,00000
01502	P	10.470	19,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.291	87,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01503	P	2.990	67,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.051	65,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
01504	P	4.425	45,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.242	61,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
01505	P	14.100	14,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.736	73,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
01506	P	40.433	4,96	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	11.131	18,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01507	P	53.527	3,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	78.053	2,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
01508	P	74.321	2,70	200.434	0	0	0,00	0,00000
	S	44.049	4,55	200.434	0	0	0,00	0,00000
01509	P	23.378	8,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.481	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01510	P	8.186	24,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.788	71,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01511	P	948	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.122	64,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01512	P	6.451	31,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.703	74,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
01513	P	23.338	8,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.749	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01514	P	86.228	2,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	47.602	4,21	200.416	0	0	0,00	0,00000
01515	P	76.687	2,61	200.525	0	0	0,00	0,00000
	S	124.308	1,61	200.525	0	0	0,00	0,00000
01516	P	49.175	4,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.087	11,08	200.394	0	0	0,00	0,00000
01517	P	15.550	12,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.695	74,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
01518	P	4.961	40,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.975	67,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
01519	P	2.895	69,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.056	65,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
01520	P	10.938	18,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.348	85,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01521	P	36.576	5,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.818	15,63	200.386	0	0	0,00	0,00000
01522	P	65.726	3,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	116.308	1,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
01523	P	62.448	3,21	200.558	0	0	0,00	0,00000
	S	100.082	2,00	200.558	0	0	0,00	0,00000
01524	P	33.357	6,01	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	11.999	16,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01525	P	9.855	20,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.442	82,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
01526	P	2.789	71,85	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	3.203	62,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01527	P	5.167	38,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.882	69,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
01528	P	17.094	11,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.828	70,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
01529	P	57.982	3,46	200.394	0	0	0,00	0,00000
	S	21.915	9,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
01530	P	100.644	1,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	156.831	1,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01531	P	86.595	2,32	200.549	0	0	0,00	0,00000
	S	45.151	4,44	200.397	0	0	0,00	0,00000
01532	P	22.573	8,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.954	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01533	P	6.578	30,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.509	79,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01534	P	2.404	83,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.088	64,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
01535	P	8.142	24,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.838	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01536	P	29.290	6,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.334	13,98	200.386	0	0	0,00	0,00000
01537	P	62.780	3,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	103.552	1,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
01538	P	57.216	3,51	200.569	0	0	0,00	0,00000
	S	103.072	1,95	200.569	0	0	0,00	0,00000
01539	P	19.409	10,32	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	13.375	14,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
01540	P	9.544	21,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.330	17,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01541	P	5.713	35,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.983	12,54	200.390	0	0	0,00	0,00000
01542	P	10.619	18,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.910	33,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
01543	P	7.917	25,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.428	58,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
01544	P	4.046	49,53	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	3.217	62,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01545	P	6.231	32,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.516	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01546	P	13.780	14,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.926	68,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01547	P	19.421	10,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.851	16,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
01548	P	8.356	23,98	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	22.621	8,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
01549	P	17.333	11,56	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	8.883	22,56	200.386	0	0	0,00	0,00000
01550	P	12.963	15,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.101	95,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
01551	P	5.108	39,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	728	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01552	P	1.970	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.493	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01553	P	6.498	30,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	960	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01554	P	15.905	12,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.140	38,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
01555	P	16.145	12,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.454	10,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
01556	P	14.056	14,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.051	9,52	200.388	0	0	0,00	0,00000
01557	P	16.835	11,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.367	31,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01558	P	12.001	16,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.197	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01559	P	4.146	48,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.350	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01560	P	3.859	51,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.972	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01561	P	11.628	17,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.049	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01562	P	26.597	7,53	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	9.273	21,61	200.391	0	0	0,00	0,00000
01563	P	23.489	8,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	40.406	4,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01564	P	30.123	6,65	200.394	0	0	0,00	0,00000
	S	26.983	7,43	200.397	0	0	0,00	0,00000
01565	P	23.235	8,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.374	45,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
01566	P	10.605	18,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.096	95,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
01567	P	2.289	87,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.335	85,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01568	P	7.977	25,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.320	86,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01569	P	21.086	9,50	200.385	0	0	0,00	0,00000

Platee - Taglio fuori piano allo SLD

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	CtgΘ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	2.325	86,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
01570	P	32.043	6,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.820	10,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
01571	P	12.154	16,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	44.521	4,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
01572	P	32.153	6,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.267	11,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
01573	P	15.691	12,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.385	84,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01574	P	7.249	27,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.829	70,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01575	P	2.588	77,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.508	79,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01576	P	12.404	16,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.774	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01577	P	27.979	7,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.858	41,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01578	P	32.125	6,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.383	5,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01579	P	33.416	6,00	200.401	0	0	0,00	0,00000
	S	41.215	4,86	200.405	0	0	0,00	0,00000
01580	P	29.181	6,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.619	23,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01581	P	14.002	14,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.105	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01582	P	3.736	53,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.078	65,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01583	P	6.695	29,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.046	97,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
01584	P	19.786	10,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	899	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01585	P	32.186	6,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.487	11,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
01586	P	12.093	16,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.894	5,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
01587	P	23.695	8,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.449	12,18	200.385	0	0	0,00	0,00000

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
V_{Ed} Taglio di progetto
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle cuciture verticali
N_{Ed} Sforzo normale di progetto.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle armature a taglio.

Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)

Platee - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp_{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato
			[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]		
Fondazione				**Platea 1**											
00086	P	RAR	6,503	17,43	-25	-203.570	2,68	SI	RAR	262,171	360,00	-25	-203.570	1,37	SI
		QPR	5,966	13,07	-25	-186.742	2,19	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	6,625	17,43	140	-198.675	2,63	SI	RAR	286,542	360,00	93	-198.655	1,26	SI
		QPR	6,080	13,07	79	-182.341	2,15	SI	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
$\sigma_{cd,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.
CS Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato [SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \le \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \le \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).
Nota Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)

Platee - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	Id_{Cmb}	N_{Ed}	M_{Ed}	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Fondazione			**Platea 1**			**AA= PCA**							

Nodo	Dir	Id_{Cmb}	N_{Ed}	M_{Ed}	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione($W_d \neq 0$)													
00107	P	FRQ	-4	-97.840	2,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-4	-96.012	2,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	3	-122.439	2,60	2,36	7,1091 E-04	750	220	0,157	0,400	2,55	SI
		QPR	3	-120.125	2,55	2,36	6,9074 E-04	750	220	0,152	0,300	1,97	SI
00077	P	FRQ	-140	-145.490	3,09	2,36	9,121 E-04	750	220	0,201	0,400	1,99	SI
		QPR	-135	-143.451	3,05	2,36	8,9432 E-04	750	220	0,197	0,300	1,52	SI
	S	FRQ	-28	-97.766	2,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-27	-96.398	2,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
00092	P	FRQ	22	-213.034	4,39	2,36	8,8702 E-04	750	161	0,143	0,400	2,79	SI
		QPR	21	-209.536	4,32	2,36	8,688 E-04	750	161	0,140	0,300	2,14	SI
	S	FRQ	13	-203.645	4,24	2,36	9,9103 E-04	750	177	0,175	0,400	2,28	SI
		QPR	13	-200.293	4,17	2,36	9,7047 E-04	750	177	0,172	0,300	1,75	SI
00084	P	FRQ	-4	-137.136	2,91	2,36	8,3902 E-04	750	220	0,185	0,400	2,16	SI
		QPR	-4	-135.098	2,87	2,36	8,2126 E-04	750	220	0,181	0,300	1,66	SI
	S	FRQ	-3	-123.929	2,63	2,36	7,239 E-04	750	220	0,159	0,400	2,51	SI
		QPR	-3	-122.050	2,59	2,36	7,0752 E-04	750	220	0,156	0,300	1,93	SI
00933	P	FRQ	-20	-121.819	2,54	2,36	4,8921 E-04	750	177	0,087	0,400	4,62	SI
		QPR	-19	-119.782	2,50	2,36	4,7672 E-04	750	177	0,084	0,300	3,56	SI
	S	FRQ	38	-131.610	2,76	2,36	6,1814 E-04	750	189	0,117	0,400	3,42	SI
		QPR	37	-129.442	2,71	2,36	6,0325 E-04	750	189	0,114	0,300	2,63	SI
00076	P	FRQ	107	-143.323	3,04	2,36	8,9278 E-04	750	220	0,197	0,400	2,03	SI
		QPR	105	-141.305	3,00	2,36	8,7519 E-04	750	220	0,193	0,300	1,56	SI
	S	FRQ	24	-95.379	2,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	23	-94.034	2,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
00086	P	FRQ	-25	-189.840	3,96	2,36	9,0637 E-04	750	177	0,160	0,400	2,50	SI
		QPR	-25	-186.742	3,89	2,36	8,8737 E-04	750	177	0,157	0,300	1,91	SI
	S	FRQ	81	-185.359	3,89	2,36	9,8732 E-04	750	189	0,187	0,400	2,14	SI
		QPR	79	-182.341	3,82	2,36	9,6659 E-04	750	189	0,183	0,300	1,64	SI
00083	P	FRQ	14	-140.888	2,99	2,36	8,7173 E-04	750	220	0,192	0,400	2,08	SI
		QPR	14	-138.625	2,94	2,36	8,52 E-04	750	220	0,188	0,300	1,60	SI
	S	FRQ	9	-127.429	2,71	2,36	7,5441 E-04	750	220	0,166	0,400	2,41	SI
		QPR	9	-125.350	2,66	2,36	7,3629 E-04	750	220	0,162	0,300	1,85	SI
00087	P	FRQ	-	-176.374	3,57	2,36	9,4569 E-04	750	192	0,181	0,400	2,21	SI
		QPR	-	-173.492	3,51	2,36	9,2548 E-04	750	192	0,177	0,300	1,69	SI
	S	FRQ	-	-175.978	3,56	2,36	9,4291 E-04	750	192	0,181	0,400	2,21	SI
		QPR	-	-173.103	3,50	2,36	9,2275 E-04	750	192	0,177	0,300	1,70	SI
00075	P	FRQ	57	-144.826	3,07	2,36	9,0605 E-04	750	220	0,200	0,400	2,00	SI
		QPR	55	-142.790	3,03	2,36	8,8831 E-04	750	220	0,196	0,300	1,53	SI
	S	FRQ	4	-101.936	2,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	4	-100.500	2,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
00074	P	FRQ	5	-137.127	2,91	2,36	8,3894 E-04	750	220	0,185	0,400	2,16	SI
		QPR	5	-135.203	2,87	2,36	8,2217 E-04	750	220	0,181	0,300	1,66	SI
	S	FRQ	-	-96.230	2,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-	-94.883	1,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
00088	P	FRQ	-	-205.660	4,08	2,36	1,0034 E-03	750	177	0,177	0,400	2,25	SI
		QPR	-	-202.300	4,01	2,36	9,8278 E-04	750	177	0,174	0,300	1,73	SI
	S	FRQ	-	-196.767	3,90	2,36	9,4885	750	177	0,168	0,400	2,38	SI

Nodo	Dir	Id_{Cmb}	N_{Ed}	M_{Ed}	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
		QPR	-	-193.554	3,84	2,36	E-04 9,2914 E-04	750	177	0,164	0,300	1,83	SI
00081	P	FRQ	-	-122.586	2,54	2,36	7,1219 E-04	750	220	0,157	0,400	2,55	SI
		QPR	-	-120.612	2,50	2,36	6,9499 E-04	750	220	0,153	0,300	1,96	SI
	S	FRQ	-	-114.928	2,39	2,36	6,4544 E-04	750	220	0,142	0,400	2,81	SI
		QPR	-	-113.051	2,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
00073	P	FRQ	-18	-144.359	3,06	2,36	9,0198 E-04	750	220	0,199	0,400	2,01	SI
		QPR	-18	-142.350	3,02	2,36	8,8447 E-04	750	220	0,195	0,300	1,54	SI
	S	FRQ	-6	-99.258	2,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-6	-97.882	2,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
00080	P	FRQ	-	-137.617	2,86	2,36	8,4321 E-04	750	220	0,186	0,400	2,15	SI
		QPR	-	-135.414	2,81	2,36	8,2401 E-04	750	220	0,181	0,300	1,65	SI
	S	FRQ	1	-123.688	2,57	2,36	7,218 E-04	750	220	0,159	0,400	2,52	SI
		QPR	-	-121.675	2,53	2,36	7,0425 E-04	750	220	0,155	0,300	1,93	SI
00089	P	FRQ	-	-179.118	3,62	2,36	9,6494 E-04	750	192	0,185	0,400	2,16	SI
		QPR	-	-176.173	3,56	2,36	9,4428 E-04	750	192	0,181	0,300	1,66	SI
	S	FRQ	-	-178.345	3,61	2,36	9,5952 E-04	750	192	0,184	0,400	2,18	SI
		QPR	-	-175.413	3,55	2,36	9,3895 E-04	750	192	0,180	0,300	1,67	SI

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.
$\sigma_{ct,f}$ Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
ε_{sm} Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
A_e Area efficace del calcestruzzo teso.
Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.
W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.
CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
Verificato [SI] = $W_d \leq W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

INFORMAZIONI GENERALI ..... pag. 2
MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO ..... pag. 2
MATERIALI ACCIAIO ..... pag. 2
TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI ..... pag. 2
TERRENI ..... pag. 3
SEZIONI ASTE ..... pag. 3
SEZIONI PROFILATI IN ACCIAIO ..... pag. 3
ANALISI CARICHI ..... pag. 4
TIPOLOGIE DI CARICO ..... pag. 4
SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche ..... pag. 5
SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche ..... pag. 21
COMBINAZIONI SISMICHE ..... pag. 21
SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA) ..... pag. 22
SERVIZIO(SLE): Frequente ..... pag. 22
SERVIZIO(SLE): Quasi permanente ..... pag. 23
DATI GENERALI ANALISI SISMICA ..... pag. 23
DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI COMPORTAMENTO ..... pag. 23
..... pag. 23
PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA ..... pag. 24
LIVELLI O PIANI ..... pag. 24
GEOMETRIA - COPRIFERRI ELEMENTI CA ..... pag. 25
TRAVI IN ELEVAZIONE ..... pag. 25
PILASTRI ..... pag. 28
CARICHI SULLE TRAVI ..... pag. 30
CARICHI SUI PILASTRI ..... pag. 43
CARICHI SULLE PARETI ..... pag. 45
CARICHI SULLE SOLETTE ..... pag. 45
CARICHI SULLE PLATEE ..... pag. 45
CARICHI SUI SOLAI ..... pag. 45
SOLAI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE ..... pag. 48
EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE ..... pag. 50
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Elevazione) ..... pag. 50
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Elevazione) ..... pag. 51
NODI (CA) - VERIFICA GERARCHIA DELLE RESISTENZE (Elevazione) ..... pag. 54
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 59
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 71
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 95
TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 102
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 123
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 137
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 161
TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 168
TRAVI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione) ..... pag. 189
TRAVI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione) ..... pag. 204
TRAVI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione) ..... pag. 232
PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 235
PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 237

PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 239
PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 242
PILASTRI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione) ..... pag. 244
PILASTRI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione) ..... pag. 247
PILASTRI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione) ..... pag. 250
DETTAGLI COSTRUTTIVI PER LA DUTTILITÀ - PILASTRI IN PRESENZA DI SISMA (Elevazione) ..... pag. 253
TRAVI (AC) - VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE (Elevazione) allo SLU ..... pag. 254
TRAVI (AC) - VERIFICHE A TAGLIO (Elevazione) per pressoflessione retta allo SLU ..... pag. 255
TRAVI (AC) - VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE (Elevazione) allo SLD ..... pag. 256
TRAVI (AC) - VERIFICHE A TAGLIO (Elevazione) per pressoflessione retta allo SLD ..... pag. 256
TRAVI (AC) - VERIFICA DI SNELLEZZA (Elevazione) ..... pag. 257
TRAVI (AC) - VERIFICHE INSTABILITÀ A PRESSOFLESSIONE DEVIATA (Elevazione) ..... pag. 257
TRAVI (AC) - VERIFICHE DI DEFORMABILITÀ ALLO SLE (Elevazione) ..... pag. 258
Pareti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 258
Pareti - VERIFICA A TAGLIO NEL PIANO ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 259
VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 260
Pareti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 261
PARETI - VERIFICA A TAGLIO NEL PIANO ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 262
VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 262
Pareti - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione) ..... pag. 264
Pareti - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione) ..... pag. 264
SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 265
SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 266
Solette - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione) ..... pag. 268
Solette - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione) ..... pag. 268
PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione) ..... pag. 269
EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione) ..... pag. 269
PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione) ..... pag. 270
SOLAI (CA)- VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 270
SOLAI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 274
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Fondazione) ..... pag. 293
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Fondazione) ..... pag. 293
NODI (CA) - VERIFICA A PUNZONAMENTO (Fondazione) ..... pag. 293
PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione) ..... pag. 295
VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLU (Fondazione) ..... pag. 341
PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione) ..... pag. 375
VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLD (Fondazione) ..... pag. 398
Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione) ..... pag. 432
Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione) ..... pag. 432

Comune di Nettuno
Provincia di Roma

APPENDICE AL TOMO 01
CALCOLO COLLEGAMENTI SCALA ACCIAIO CORPO 1

VERIFICHE COLLEGAMENTI ACCIAIO (Elevazione)

Collegamento di tipo PIASTRA di FONDAZIONE

Colleg. 220875

ID Nodo del collegamento: 7

Materiali Collegamenti

Piastre	Saldature	Bulloni	Chiodi	Viti	Spinotti	Precarico	Tipologia serraggio
S275	S275	8.8	-	-	-	No	Non Controllato

Beam

N_{beam}
Pilastro 2

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Piastre

$N_{piastra}$	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1	Piastra di fondazione	X: 1,006; Y: 14,119; Z: -0,300	Con Tirafondi	306x436	20,00	SI
Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-127,0; -192,0)	2 = (127,0; -192,0)	3 = (-127,0; 192,0)	4 = (127,0; 192,0)	5 = (-127,0; 0,0)	6 = (127,0; 0,0)	
Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-3,3; 0,0) 8 = (0,0; 135,0)	2 = (3,3; 0,0)	3 = (-42,9; -124,8)	4 = (42,9; -124,8)	5 = (42,9; 124,8)	6 = (-42,9; 124,8)	7 = (0,0; -135,0)

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento (Piastra)

N_{el}	$Id_{el,x}$	$Id_{el,y}$	$V_{Ed,x}$	$V_{Ed,y}$	$F_{b,Rd,x}$	$F_{b,Rd,y}$	$D_{st,Bl,x}$	$D_{st,Bl,y}$	α_x	α_y	K_x	K_y	CS_x	CS_y
1	1	1	65	9 085	100 324	100 324	0,0260	0,0260	0,41	0,41	1,77	1,77	NS	11,04

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
Id_{EL}	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
V_{Ed}	Forza di Progetto MASSIMA [N].
$F_{b,Rd}$	Resistenza al rifollamento [N].
$D_{st,Bl}$	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Verifiche a Tensione

N_{el}	$Ln_{Sez,X}$	$Ln_{Sez,Y}$	$N_{Ed,X}$	$N_{Ed,Y}$	$R_{d,X}$	$R_{d,Y}$	CS_X	CS_Y
1	0,4360	0,3060	196	-54 510	2 283 810	1 602 857	NS	29,40

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
Ln_{Sez}	Lunghezza della sezione resistente [m].
N_{Ed}	Forza di Progetto MASSIMA [N].
R_d	Resistenza della sezione resistente [N].
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	Id_{El}	N_{Ed}	$B_{p,Rd}$	CS
1	1	0	389 055	-

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
Id_{El}	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
N_{Ed}	Forza di Progetto MASSIMA [N].
$B_{p,Rd}$	Resistenza al punzonamento [N].
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{Id.X}$	$\sigma_{Id.Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y

1	19,86	18,71	1,55	1,50	20,04	18,89	261,90	13,07	13,86

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm²].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm²].
σ_A	σ di progetto
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Verifiche Pressione di contatto

N_{el}	N_{Ed}	$M_{Ed,x}$	$M_{Ed,y}$	σ_D	σ_A	$Pt_{contatto}$	CS
1	-48 317	0	0	0,36	16,46	X: -0,153; Y: -0,218; Z: 0,000	45,46

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
N_{Ed}	Sforzo normale [N].
$M_{Ed,x}$	Vettore Momento intorno a X [Nm].
$M_{Ed,y}$	Vettore Momento intorno a Y [Nm].
σ_D	Sigma di compressione di progetto [N/mm²].
σ_A	Sigma di compressione massima [N/mm²].
$Pt_{contatto}$	Coordinate del punto con massima Sigma di compressione [m].
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	5,66	8	176
2	1	d'angolo	lineare	5,66	8	176
3	1	d'angolo	lineare	5,66	8	39
4	1	d'angolo	lineare	5,66	8	39
5	1	d'angolo	lineare	5,66	8	39
6	1	d'angolo	lineare	5,66	8	39
7	1	d'angolo	lineare	5,66	8	108
8	1	d'angolo	lineare	5,66	8	108

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	$\tau_{Par\ iniz.}$	$\tau_{Par\ fin.}$	$t_{Ort\ iniz.}$	$t_{Ort\ fin.}$	$n_{Ort\ iniz.}$	$n_{Ort\ fin.}$	Fyk	β1	β2	CS
1	6,1	6,1	0,0	0,0	4,4	6,6	275,0	0,70	0,85	21,46
2	6,1	6,1	0,0	0,0	6,6	4,4	275,0	0,70	0,85	21,45
3	0,0	0,0	6,1	6,1	7,0	6,9	275,0	0,70	0,85	17,86
4	0,0	0,0	6,1	6,1	7,0	7,0	275,0	0,70	0,85	17,82
5	0,0	0,0	6,1	6,1	4,0	4,0	275,0	0,70	0,85	23,00
6	0,0	0,0	6,1	6,1	4,0	4,0	275,0	0,70	0,85	23,06
7	0,0	0,0	6,1	6,1	7,1	7,2	275,0	0,70	0,85	17,57
8	0,0	0,0	6,1	6,1	3,8	3,8	275,0	0,70	0,85	23,44

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
$\tau_{Par\ iniz.}$	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm²].
$\tau_{Par\ fin.}$	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm²].
$t_{Ort\ iniz.}$	t Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm²].
$t_{Ort\ fin.}$	t Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm²].
$n_{Ort\ iniz.}$	n Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm²].
$n_{Ort\ fin.}$	n Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm²].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm²].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base.
β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base.
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma.

Tirafondi

N_{trfnd}	Piastre	Diametro	Tipo	Diam Barra Trsv	Lun Barra Trsv	Raggio Uncino	Lun Trmn Uncino	Raggio Rosetta
1	1	20	con Rosetta	-	-	-	-	4,0
2	1	20	con Rosetta	-	-	-	-	4,0
3	1	20	con Rosetta	-	-	-	-	4,0
4	1	20	con Rosetta	-	-	-	-	4,0
5	1	20	con Rosetta	-	-	-	-	4,0
6	1	20	con Rosetta	-	-	-	-	4,0

LEGENDA

N_{trfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.

Collegamento di tipo PIASTRA di FONDAZIONE

Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il tirafondo nella relativa tabella
Diametro	Diametro nominale [mm].
Tipo	Tipologia del tirafondo
Diam Barra Trsv	Diametro della barra trasversale [mm].
Lun Barra Trsv	Lunghezza della barra trasversale [m].
Raggio Uncino	Raggio dell'uncino [cm].
Lun Trmn Uncino	Lunghezza terminale dell'uncino [cm].
Raggio Rosetta	Raggio della rosetta [cm].

Verifiche Bullone

N_{blln}	Tipo	$F_{v,Ed}$	$F_{v,Rd}$	CS_{Tg}	$F_{t,Ed}$	$F_{t,Rd}$	CS_{Trz}	CS_{TgTrz}
1	Verifica della parte filettata	9 085	94 080	10,36	0	141 120	NS	NS
2	Verifica della parte filettata	9 085	94 080	10,36	0	141 120	NS	NS
3	Verifica della parte filettata	9 085	94 080	10,36	0	141 120	NS	NS
4	Verifica della parte filettata	9 085	94 080	10,36	0	141 120	NS	NS
5	Verifica della parte filettata	9 085	94 080	10,36	0	141 120	NS	NS
6	Verifica della parte filettata	9 085	94 080	10,36	0	141 120	NS	NS

LEGENDA

N_{blln}	Identificativo del bullone soggetto a verifica nella relativa tabella
Tipo	Area interessata dalla Verifica
$F_{v,Ed}$	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
$F_{v,Rd}$	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
$F_{t,Ed}$	Forza di trazione di Progetto [N]
$F_{t,Rd}$	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Verifiche Sfilamento Tirafondo

N_{trfnd}	$F_{t,Ed}$	$F_{t,Rd}$	CS
1	0	78 729	NS
2	0	78 729	NS
3	0	78 729	NS
4	0	78 729	NS
5	0	78 729	NS
6	0	78 729	NS

LEGENDA

N_{trfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.
$F_{t,Ed}$	Sforzo di Trazione di Progetto [N].
$F_{t,Rd}$	Sforzo di Trazione Resistente [N].
CS	Coefficiente di sicurezza a Trazione

Colleg. 220874

ID Nodo del collegamento: 6

Materiali Collegamenti

Piastre	Saldature	Bulloni	Chiodi	Viti	Spinotti	Precarico	Tipologia serraggio
S275	S275	8.8	-	-	-	No	Non Controllato

Beam

N_{beam}
Pilastro 1

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Piastre

$N_{piastra}$	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1	Piastra di fondazione	X: -0,194; Y: 14,119; Z: -0,300	Con Tirafondi	306x436	20,00	SI
Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-127,0; -192,0)	2 = (127,0; -192,0)	3 = (-127,0; 192,0)	4 = (127,0; 192,0)	5 = (-127,0; 0,0)	6 = (127,0; 0,0)	
Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-3,3; 0,0) 8 = (0,0; 135,0)	2 = (3,3; 0,0)	3 = (-42,9; -124,8)	4 = (42,9; -124,8)	5 = (42,9; 124,8)	6 = (-42,9; 124,8)	7 = (0,0; -135,0)

LEGENDA

Collegamento di tipo PIASTRA di FONDAZIONE

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento (Piastra)

N_{el}	$Id_{el,x}$	$Id_{el,y}$	$V_{Ed,x}$	$V_{Ed,y}$	$F_{b,Rd,x}$	$F_{b,Rd,y}$	$D_{st,Bl,x}$	$D_{st,Bl,y}$	α_x	α_y	K_x	K_y	CS_x	CS_y
1	1	3	60	-8 770	100 324	100 324	0,0260	0,0260	0,41	0,41	1,77	1,77	NS	11,44

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
Id_{EL}	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
V_{Ed}	Forza di Progetto MASSIMA [N].
$F_{b,Rd}$	Resistenza al rifollamento [N].
$D_{st,Bl}$	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Verifiche a Tensione

N_{el}	$Ln_{Sez,X}$	$Ln_{Sez,Y}$	$N_{Ed.X}$	$N_{Ed.Y}$	$R_{d.X}$	$R_{d.Y}$	CS_X	CS_Y
1	0,4360	0,3060	180	52 622	2 283 810	1 602 857	NS	30,46

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
Ln_{Sez}	Lunghezza della sezione resistente [m].
N_{Ed}	Forza di Progetto MASSIMA [N].
R_d	Resistenza della sezione resistente [N].
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	Id_{El}	N_{Ed}	$B_{p,Rd}$	CS
1	1	0	389 055	-

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
Id_{El}	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
N_{Ed}	Forza di Progetto MASSIMA [N].
$B_{p,Rd}$	Resistenza al punzonamento [N].
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{Id.X}$	$\sigma_{Id.Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	19,43	18,31	1,51	1,47	19,60	18,48	261,90	13,36	14,17

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm^2].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm^2].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm^2].
σ_A	σ di progetto
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Verifiche Pressione di contatto

N_{el}	N_{Ed}	$M_{Ed,x}$	$M_{Ed,y}$	σ_D	σ_A	$Pt_{contatto}$	CS
1	-47 273	0	0	0,35	16,46	X: -0,153; Y: -0,218; Z: 0,000	46,46

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
N_{Ed}	Sforzo normale [N].
$M_{Ed,x}$	Vettore Momento intorno a X [Nm].
$M_{Ed,y}$	Vettore Momento intorno a Y [Nm].
σ_D	Sigma di compressione di progetto [N/mm^2].
σ_A	Sigma di compressione massima [N/mm^2].
$Pt_{contatto}$	Coordinate del punto con massima Sigma di compressione [m].
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	5,66	8	176
2	1	d'angolo	lineare	5,66	8	176
3	1	d'angolo	lineare	5,66	8	39
4	1	d'angolo	lineare	5,66	8	39
5	1	d'angolo	lineare	5,66	8	39
6	1	d'angolo	lineare	5,66	8	39
7	1	d'angolo	lineare	5,66	8	108
8	1	d'angolo	lineare	5,66	8	108

Collegamento di tipo PIASTRA di FONDAZIONE

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	$\tau_{Par\ iniz.}$	$\tau_{Par\ fin.}$	$t_{Ort\ iniz.}$	$t_{Ort\ fin.}$	$n_{Ort\ iniz.}$	$n_{Ort\ fin.}$	Fyk	β1	β2	CS
1	6,1	6,1	0,0	0,0	6,4	4,3	275,0	0,70	0,85	21,81
2	6,1	6,1	0,0	0,0	4,3	6,4	275,0	0,70	0,85	21,82
3	0,0	0,0	6,1	6,1	3,9	4,0	275,0	0,70	0,85	23,35
4	0,0	0,0	6,1	6,1	3,9	3,9	275,0	0,70	0,85	23,48
5	0,0	0,0	6,1	6,1	6,8	6,8	275,0	0,70	0,85	18,17
6	0,0	0,0	6,1	6,1	6,9	6,8	275,0	0,70	0,85	18,09
7	0,0	0,0	6,1	6,1	3,8	3,7	275,0	0,70	0,85	23,81
8	0,0	0,0	6,1	6,1	7,0	7,1	275,0	0,70	0,85	17,84

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
$\tau_{Par\ iniz.}$	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
$\tau_{Par\ fin.}$	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
$t_{Ort\ iniz.}$	t Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
$t_{Ort\ fin.}$	t Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
$n_{Ort\ iniz.}$	n Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
$n_{Ort\ fin.}$	n Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm^2].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base.
β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base.
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma.

Tirafondi

N_{trfnd}	Piastre	Diametro	Tipo	Diam Barra Trsv	Lun Barra Trsv	Raggio Uncino	Lun Trmn Uncino	Raggio Rosetta
1	1	20	con Rosetta	-	-	-	-	4,0
2	1	20	con Rosetta	-	-	-	-	4,0
3	1	20	con Rosetta	-	-	-	-	4,0
4	1	20	con Rosetta	-	-	-	-	4,0
5	1	20	con Rosetta	-	-	-	-	4,0
6	1	20	con Rosetta	-	-	-	-	4,0

LEGENDA

N_{trfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il tirafondo nella relativa tabella
Diametro	Diametro nominale [mm].
Tipo	Tipologia del tirafondo
Diam Barra Trsv	Diametro della barra trasversale [mm].
Lun Barra Trsv	Lunghezza della barra trasversale [m].
Raggio Uncino	Raggio dell'uncino [cm].
Lun Trmn Uncino	Lunghezza terminale dell'uncino [cm].
Raggio Rosetta	Raggio della rosetta [cm].

Verifiche Bullone

N_{blln}	Tipo	$F_{v,Ed}$	$F_{v,Rd}$	CS_{Tg}	$F_{t,Ed}$	$F_{t,Rd}$	CS_{Trz}	CS_{TgTrz}
1	Verifica della parte filettata	8 770	94 080	10,73	0	141 120	NS	NS
2	Verifica della parte filettata	8 770	94 080	10,73	0	141 120	NS	NS
3	Verifica della parte filettata	8 770	94 080	10,73	0	141 120	NS	NS
4	Verifica della parte filettata	8 770	94 080	10,73	0	141 120	NS	NS
5	Verifica della parte filettata	8 770	94 080	10,73	0	141 120	NS	NS
6	Verifica della parte filettata	8 770	94 080	10,73	0	141 120	NS	NS

LEGENDA

N_{blln}	Identificativo del bullone soggetto a verifica nella relativa tabella
Tipo	Area interessata dalla Verifica
$F_{v,Ed}$	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
$F_{v,Rd}$	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
$F_{t,Ed}$	Forza di trazione di Progetto [N]
$F_{t,Rd}$	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Verifiche Sfilamento Tirafondo

N_{trfnd}	$F_{t,\ Ed}$	$F_{t,\ Rd}$	CS
1	0	78 729	NS

Collegamento di tipo PIASTRA di FONDAZIONE

2	0	78 729	NS
3	0	78 729	NS
4	0	78 729	NS
5	0	78 729	NS
6	0	78 729	NS

LEGENDA

N_{trfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.
$F_{t,Ed}$	Sforzo di Trazione di Progetto [N].
$F_{t,Rd}$	Sforzo di Trazione Resistente [N].
CS	Coefficiente di sicurezza a Trazione

VERIFICHE COLLEGAMENTI ACCIAIO (Elevazione)

Collegamento di tipo FLANGIA (trave/altro materiale)

Colleg. 215926

ID Nodo del collegamento: 20

Materiali Collegamenti

Piastre	Saldature	Bulloni	Chiodi	Viti	Spinotti	Precarico	Tipologia serraggio
S275	S275	8.8	-	-	-	No	Non Controllato

Beam

N_{beam}
Trave 4a-7a
Trave 3a-4a
Trave 4a-5a

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Piastre

$N_{piastra}$	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1	Flangia	X: 1,006; Y: 5,484; Z: 3,650	Con Tirafondi	189x286	20,00	SI
Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-67,5; 100,0)	2 = (67,5; 100,0)	3 = (-67,5; -100,0)	4 = (67,5; -100,0)	5 = (-67,5; 0,0)	6 = (67,5; 0,0)	
Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (42,9; 124,8)	2 = (42,9; -124,8)	3 = (-42,9; -124,8)	4 = (-42,9; 124,8)	5 = (0,0; 135,0)	6 = (0,0; -135,0)	7 = (3,3; 0,0)
8 = (-3,3; 0,0)						

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento (Piastra)

N_{el}	$Id_{el,x}$	$Id_{el,y}$	$V_{Ed,x}$	$V_{Ed,y}$	$F_{b,Rd,x}$	$F_{b,Rd,y}$	$D_{st,Bl,x}$	$D_{st,Bl,y}$	α_x	α_y	K_x	K_y	CS_x	CS_y
1	1	3	421	976	145 694	232 031	0,0270	0,0430	0,53	0,84	2,50	2,50	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
Id_{EL}	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
V_{Ed}	Forza di Progetto MASSIMA [N].
$F_{b,Rd}$	Resistenza al rifollamento [N].
$D_{st,Bl}$	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Verifiche a Tensione

N_{el}	$Ln_{Sez,X}$	$Ln_{Sez,Y}$	$N_{Ed.X}$	$N_{Ed.Y}$	$R_{d.X}$	$R_{d.Y}$	CS_X	CS_Y
1	0,2350	0,1890	1 263	-3 904	1 455 120	990 000	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
Ln_{Sez}	Lunghezza della sezione resistente [m].
N_{Ed}	Forza di Progetto MASSIMA [N].

Collegamento di tipo FLANGIA (trave/altro materiale)

R_d	Resistenza della sezione resistente [N].
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	Id_{El}	N_{Ed}	$B_{p,Rd}$	CS
1	1	0	311 244	-

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
Id_{El}	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
N_{Ed}	Forza di Progetto MASSIMA [N].
$B_{p,Rd}$	Resistenza al punzonamento [N].
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{Id.X}$	$\sigma_{Id.Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	261,90	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm^2].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm^2].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm^2].
σ_A	σ di progetto
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Verifiche Pressione di contatto

N_{el}	N_{Ed}	$M_{Ed,x}$	$M_{Ed,y}$	σ_D	σ_A	$Pt_{contatto}$	CS
1	-54 320	368	-379	1,00	16,46	X: -0,095; Y: -0,143; Z: 0,000	16,38

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
N_{Ed}	Sforzo normale [N].
$M_{Ed,x}$	Vettore Momento intorno a X [Nm].
$M_{Ed,y}$	Vettore Momento intorno a Y [Nm].
σ_D	Sigma di compressione di progetto [N/mm^2].
σ_A	Sigma di compressione massima [N/mm^2].
$Pt_{contatto}$	Coordinate del punto con massima Sigma di compressione [m].
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	5,66	8	49
2	1	d'angolo	lineare	5,66	8	49
3	1	d'angolo	lineare	5,66	8	49
4	1	d'angolo	lineare	5,66	8	49
5	1	d'angolo	lineare	5,66	8	135
6	1	d'angolo	lineare	5,66	8	135
7	1	d'angolo	lineare	5,66	8	220
8	1	d'angolo	lineare	5,66	8	220

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	$\tau_{Par\ iniz.}$	$\tau_{Par\ fin.}$	$t_{Ort\ iniz.}$	$t_{Ort\ fin.}$	$n_{Ort\ iniz.}$	$n_{Ort\ fin.}$	Fyk	$\beta 1$	$\beta 2$	CS
1	0,3	0,3	0,1	0,1	1,6	3,9	275,0	0,70	0,85	49,29
2	0,3	0,3	0,1	0,1	4,4	2,1	275,0	0,70	0,85	44,14
3	0,3	0,3	0,1	0,1	8,4	6,1	275,0	0,70	0,85	23,03
4	0,3	0,3	0,1	0,1	5,6	7,9	275,0	0,70	0,85	24,35
5	0,3	0,3	0,1	0,1	7,9	1,6	275,0	0,70	0,85	24,45
6	0,3	0,3	0,1	0,1	2,1	8,4	275,0	0,70	0,85	22,94
7	0,1	0,1	0,3	0,3	4,5	4,9	275,0	0,70	0,85	39,25
8	0,1	0,1	0,3	0,3	5,5	5,1	275,0	0,70	0,85	35,15

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
$\tau_{Par\ iniz.}$	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
$\tau_{Par\ fin.}$	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
$t_{Ort\ iniz.}$	t Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
$t_{Ort\ fin.}$	t Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
$n_{Ort\ iniz.}$	n Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
$n_{Ort\ fin.}$	n Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm^2].
$\beta 1$	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base.

β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base.
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma.

Tirafondi

N_{trfnd}	Piastre	Diametro	Tipo	Diam Barra Trsv	Lun Barra Trsv	Raggio Uncino	Lun Trmn Uncino	Raggio Rosetta
1	1	16	con Rosetta	-	-	-	-	1,5
2	1	16	con Rosetta	-	-	-	-	1,5
3	1	16	con Rosetta	-	-	-	-	1,5
4	1	16	con Rosetta	-	-	-	-	1,5
5	1	16	con Rosetta	-	-	-	-	1,5
6	1	16	con Rosetta	-	-	-	-	1,5

LEGENDA

N_{trfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il tirafondo nella relativa tabella
Diametro	Diametro nominale [mm].
Tipo	Tipologia del tirafondo
Diam Barra Trsv	Diametro della barra trasversale [mm].
Lun Barra Trsv	Lunghezza della barra trasversale [m].
Raggio Uncino	Raggio dell'uncino [cm].
Lun Trmn Uncino	Lunghezza terminale dell'uncino [cm].
Raggio Rosetta	Raggio della rosetta [cm].

Verifiche Bullone

N_{blln}	Tipo	$F_{v,Ed}$	$F_{v,Rd}$	CS_{Tg}	$F_{t,Ed}$	$F_{t,Rd}$	CS_{Trz}	CS_{TgTrz}
1	Verifica della parte filettata	1 019	60 288	59,16	0	90 432	NS	NS
2	Verifica della parte filettata	1 019	60 288	59,16	0	90 432	NS	NS
3	Verifica della parte filettata	1 019	60 288	59,16	0	90 432	NS	NS
4	Verifica della parte filettata	1 019	60 288	59,16	0	90 432	NS	NS
5	Verifica della parte filettata	1 019	60 288	59,16	0	90 432	NS	NS
6	Verifica della parte filettata	1 019	60 288	59,16	0	90 432	NS	NS

LEGENDA

N_{blln}	Identificativo del bullone soggetto a verifica nella relativa tabella
Tipo	Area interessata dalla Verifica
$F_{v,Ed}$	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
$F_{v,Rd}$	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
$F_{t,Ed}$	Forza di trazione di Progetto [N]
$F_{t,Rd}$	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Verifiche Sfilamento Tirafondo

N_{trfnd}	$F_{t,\ Ed}$	$F_{t,\ Rd}$	CS
1	0	15 014	NS
2	0	15 014	NS
3	0	15 014	NS
4	0	15 014	NS
5	0	15 014	NS
6	0	15 014	NS

LEGENDA

N_{trfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.
$F_{t,\ Ed}$	Sforzo di Trazione di Progetto [N].
$F_{t,\ Rd}$	Sforzo di Trazione Resistente [N].
CS	Coefficiente di sicurezza a Trazione

Colleg. 215925

ID Nodo del collegamento: 21

Materiali Collegamenti

Piastre	Saldature	Bulloni	Chiodi	Viti	Spinotti	Precarico	Tipologia serraggio
S275	S275	8.8	-	-	-	No	Non Controllato

Beam

N_{beam}
Trave 3a-6a
Trave 3a-4a
Trave 1a-3a

Collegamento di tipo FLANGIA (trave/altro materiale)

LEGENDA

N_{beam}	Identificativo del beam coinvolto nel collegamento

Piastre

$N_{piastra}$	Tipo	Baric.	Tipo Collg	Sezione	Spessore	Effetto Leva
1	Flangia	X: -0,194; Y: 5,484; Z: 3,650	Con Tirafondi	189x286	20,00	SI
Coordinate (X; Y) dei Bulloni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (-67,5; 100,0)	2 = (67,5; 100,0)	3 = (-67,5; -100,0)	4 = (67,5; -100,0)	5 = (-67,5; 0,0)	6 = (67,5; 0,0)	
Coordinate (X; Y) del baricentro dei Cordoni riferite al baricentro della piastra [mm].						
1 = (42,9; 124,8)	2 = (42,9; -124,8)	3 = (-42,9; -124,8)	4 = (-42,9; 124,8)	5 = (0,0; 135,0)	6 = (0,0; -135,0)	7 = (3,3; 0,0)
8 = (-3,3; 0,0)						

LEGENDA

$N_{piastra}$	Identificativo della piastra nel collegamento di appartenenza.
Tipo	Tipo di piastra.
Baric.	Coordinate del Baricentro della piastra [m].
Tipo Collg	Tipo Collegamento piastra.
Sezione	Ingombro della sezione della piastra [mm].
Spessore	Spessore della piastra [mm].
Effetto Leva	Indica se il calcolo è stato effettuato considerando l'Effetto Leva

Verifiche a Rifollamento (Piastra)

N_{el}	$Id_{el,x}$	$Id_{el,y}$	$V_{Ed,x}$	$V_{Ed,y}$	$F_{b,Rd,x}$	$F_{b,Rd,y}$	$D_{st,Bl,x}$	$D_{st,Bl,y}$	α_x	α_y	K_x	K_y	CS_x	CS_y
1	2	3	-468	208	145 694	232 031	0,0270	0,0430	0,53	0,84	2,50	2,50	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
Id_{EL}	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato.
V_{Ed}	Forza di Progetto MASSIMA [N].
$F_{b,Rd}$	Resistenza al rifollamento [N].
$D_{st,Bl}$	Minima distanza per la verifica a rifollamento [m].
α	Coefficiente α
K	Coefficiente K.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Verifiche a Tensione

N_{el}	$Ln_{Sez,X}$	$Ln_{Sez,Y}$	$N_{Ed.X}$	$N_{Ed.Y}$	$R_{d.X}$	$R_{d.Y}$	CS_X	CS_Y
1	0,2350	0,1890	1 406	-832	1 455 120	990 000	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
Ln_{Sez}	Lunghezza della sezione resistente [m].
N_{Ed}	Forza di Progetto MASSIMA [N].
R_d	Resistenza della sezione resistente [N].
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Verifiche a Punzonamento

N_{el}	Id_{El}	N_{Ed}	$B_{p,Rd}$	CS
1	1	0	311 244	-

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
Id_{El}	Indice del BULLONE o TIRAFONDO più sollecitato
N_{Ed}	Forza di Progetto MASSIMA [N].
$B_{p,Rd}$	Resistenza al punzonamento [N].
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Verifiche a Flessione

N_{el}	σX	σY	τX	τY	$\sigma_{Id.X}$	$\sigma_{Id.Y}$	σ_A	CoeffSic.X	CoeffSic.Y
1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	261,90	NS	NS

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
σ	σ a flessione nella sezione d'attacco [N/mm^2].
τ	τ nella sezione d'attacco [N/mm^2].
σ_{Id}	σ Ideale MASSIMA nella sezione d'attacco [N/mm^2].
σ_A	σ di progetto
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Verifiche Pressione di contatto

N_{el}	N_{Ed}	$M_{Ed,x}$	$M_{Ed,y}$	σ_D	σ_A	$Pt_{contatto}$	CS
1	-52 815	67	421	0,98	16,46	X: -0,095; Y: -0,143; Z: 0,000	16,85

LEGENDA

N_{el}	Identificativo della piastra o del beam soggetta a verifica.
N_{Ed}	Sforzo normale [N].

Collegamento di tipo FLANGIA (trave/altro materiale)

$M_{Ed,x}$	Vettore Momento intorno a X [Nm].
$M_{Ed,y}$	Vettore Momento intorno a Y [Nm].
σ_D	Sigma di compressione di progetto [N/mm^2].
σ_A	Sigma di compressione massima [N/mm^2].
$Pt_{contatto}$	Coordinate del punto con massima Sigma di compressione [m].
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Cordoni

$N_{cordone}$	Piastre	Categoria	Tipo Sez	Altezza Gola	Spessore	Lunghezza
1	1	d'angolo	lineare	5,66	8	49
2	1	d'angolo	lineare	5,66	8	49
3	1	d'angolo	lineare	5,66	8	49
4	1	d'angolo	lineare	5,66	8	49
5	1	d'angolo	lineare	5,66	8	135
6	1	d'angolo	lineare	5,66	8	135
7	1	d'angolo	lineare	5,66	8	220
8	1	d'angolo	lineare	5,66	8	220

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il cordone nella relativa tabella
Categoria	Categoria di saldatura
Tipo Sez	Tipo sezione gola della saldatura
Altezza Gola	Altezza della sezione di gola [mm].
Spessore	Spessore del cordone [mm].
Lunghezza	Lunghezza del cordone [mm].

Verifiche Cordone

$N_{cordone}$	$\tau_{Par\ iniz.}$	$\tau_{Par\ fin.}$	$t_{Ort\ iniz.}$	$t_{Ort\ fin.}$	$n_{Ort\ iniz.}$	$n_{Ort\ fin.}$	Fyk	β1	β2	CS
1	0,2	0,2	0,0	0,0	7,8	5,6	275,0	0,70	0,85	24,60
2	0,2	0,2	0,0	0,0	5,7	8,0	275,0	0,70	0,85	24,18
3	0,2	0,2	0,0	0,0	1,9	4,1	275,0	0,70	0,85	47,09
4	0,2	0,2	0,0	0,0	3,9	1,7	275,0	0,70	0,85	48,71
5	0,2	0,2	0,0	0,0	1,7	7,8	275,0	0,70	0,85	24,63
6	0,2	0,2	0,0	0,0	8,0	1,9	275,0	0,70	0,85	24,16
7	0,0	0,0	0,2	0,2	5,1	5,2	275,0	0,70	0,85	37,14
8	0,0	0,0	0,2	0,2	4,6	4,5	275,0	0,70	0,85	41,58

LEGENDA

$N_{cordone}$	Numero progressivo del cordone nel collegamento di appartenenza.
$\tau_{Par\ iniz.}$	τ Parallela alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
$\tau_{Par\ fin.}$	τ Parallela alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
$t_{Ort\ iniz.}$	t Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
$t_{Ort\ fin.}$	t Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
$n_{Ort\ iniz.}$	n Ortogonale alla lunghezza - punto iniziale - [N/mm^2].
$n_{Ort\ fin.}$	n Ortogonale alla lunghezza - punto finale - [N/mm^2].
Fyk	Resistenza di calcolo del materiale di base [N/mm^2].
β1	Coefficiente riduttivo Beta1 della resistenza di base.
β2	Coefficiente riduttivo Beta2 della resistenza di base.
CS	Coefficiente di sicurezza per la Sigma.

Tirafondi

N_{trfnd}	Piastre	Diametro	Tipo	Diam Barra Trsv	Lun Barra Trsv	Raggio Uncino	Lun Trmn Uncino	Raggio Rosetta
1	1	16	con Rosetta	-	-	-	-	1,5
2	1	16	con Rosetta	-	-	-	-	1,5
3	1	16	con Rosetta	-	-	-	-	1,5
4	1	16	con Rosetta	-	-	-	-	1,5
5	1	16	con Rosetta	-	-	-	-	1,5
6	1	16	con Rosetta	-	-	-	-	1,5

LEGENDA

N_{trfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.
Piastre	Identificativo delle piastre a cui è associato il tirafondo nella relativa tabella
Diametro	Diametro nominale [mm].
Tipo	Tipologia del tirafondo
Diam Barra Trsv	Diametro della barra trasversale [mm].
Lun Barra Trsv	Lunghezza della barra trasversale [m].
Raggio Uncino	Raggio dell'uncino [cm].
Lun Trmn Uncino	Lunghezza terminale dell'uncino [cm].
Raggio Rosetta	Raggio della rosetta [cm].

Verifiche Bullone

N_{blln}	Tipo	$F_{v,Ed}$	$F_{v,Rd}$	CS_{Tg}	$F_{t,Ed}$	$F_{t,Rd}$	CS_{Trz}	CS_{TgTrz}
1	Verifica della parte filettata	474	60 288	NS	0	90 432	NS	NS
2	Verifica della parte filettata	474	60 288	NS	0	90 432	NS	NS
3	Verifica della parte filettata	474	60 288	NS	0	90 432	NS	NS
4	Verifica della	474	60 288	NS	0	90 432	NS	NS

Collegamento di tipo FLANGIA (trave/altro materiale)

	parte filettata							
5	Verifica della parte filettata	474	60 288	NS	0	90 432	NS	NS
6	Verifica della parte filettata	474	60 288	NS	0	90 432	NS	NS

LEGENDA

N_{blln}	Identificativo del bullone soggetto a verifica nella relativa tabella
Tipo	Area interessata dalla Verifica
$F_{v,Ed}$	Taglio di Progetto per l'elemento [N]
$F_{v,Rd}$	Taglio Resistente del Bullone [N]
CS_{Tg}	Coefficiente di sicurezza a Taglio
$F_{t,Ed}$	Forza di trazione di Progetto [N]
$F_{t,Rd}$	Resistenza a Trazione del Bullone [N]
CS_{Trz}	Coefficiente di sicurezza a Trazione
CS_{TgTrz}	Coefficiente di Sicurezza per Taglio e Trazione

Verifiche Sfilamento Tirafondo

N_{trfnd}	$F_{t, Ed}$	$F_{t, Rd}$	CS
1	0	11 336	NS
2	0	11 336	NS
3	0	11 336	NS
4	0	11 336	NS
5	0	11 336	NS
6	0	11 336	NS

LEGENDA

N_{trfnd}	Numero progressivo del tirafondo nel collegamento di appartenenza.
$F_{t, Ed}$	Sforzo di Trazione di Progetto [N].
$F_{t, Rd}$	Sforzo di Trazione Resistente [N].
CS	Coefficiente di sicurezza a Trazione

VERIFICHE COLLEGAMENTI ACCIAIO (Elevazione)..... pag. 2

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO

Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA

LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNNR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale– Componente 3 –Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici– Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO

Progetto di Fattibilita Tecnico ed Economica validato ai sensi dell 'art. 26 del D.Lgs. 50/2016 2023-04-07 - 0024036

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi" di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA

DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE

R.T.P. (Rep.n. 14108 Racc. n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA

FASCICOLO DEI CALCOLI - CORPO 2

Nr. ELABORATO - CODICE - FILE

PE.ST.05

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
25/10/23				

○	PARTE GENERALE	○	ARCHITETTURA	◉	STRUTTURE	○	IMPIANTI	○	SICUREZZA

Comune di Nettuno
Provincia di Roma

TABULATI DI CALCOLO
Corpo 2
(Tomo 2 di 3)

INFORMAZIONI GENERALI

Edificio	Cemento Armato
Costruzione	Nuova
Situazione	-
Intervento	-
Comune	Nettuno
Provincia	Roma
Oggetto	
Parte d'opera	
Normativa di riferimento	D.M. 17/01/2018
Calcolo semplificato per siti a bassa sismicità (§ 7.0)	-
Analisi sismica	Dinamica solo Orizzontale

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

Caratteristiche calcestruzzo armato

N_{id}	γ_k	$\alpha_{T,\,i}$	E	G	C_{Erid}	Stz	R_{ck}	R_{cm}	$\%R_{ck}$	γ_c	f_{cd}	f_{ctd}	f_{cfm}	N	n Ac
	[N/m³]	[1/°C]	[N/mm²]	[N/mm²]	[%]		[N/mm²]	[N/mm²]			[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		
C28/35_B450C - (C20/25)															
001	25.000	0,000010	33.300	12.583	60	P	35,00	-	0,85	1,50	16,46	1,32	3,40	15	002

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ_k Peso specifico.
$\alpha_{T,\,i}$ Coefficiente di dilatazione termica.
E Modulo elastico normale.
G Modulo elastico tangenziale.
C_{Erid} Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [$E_{sisma} = E \cdot c_{Erid}$].
Stz Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
R_{ck} Resistenza caratteristica cubica.
R_{cm} Resistenza media cubica.
$\%R_{ck}$ Percentuale di riduzione della R_{ck}
γ_c Coefficiente parziale di sicurezza del materiale.
f_{cd} Resistenza di calcolo a compressione.
f_{ctd} Resistenza di calcolo a trazione.
f_{cfm} Resistenza media a trazione per flessione.
n Ac Identificativo, nella relativa tabella materiali, dell'acciaio utilizzato: [-] = parametro NON significativo per il materiale.

MATERIALI ACCIAIO

Caratteristiche acciaio

N_{id}	γ_k	$\alpha_{T,\,i}$	E	G	Stz	LMT	f_{yk}	f_{tk}	f_{yd}	f_{td}	γ_s	γ_{M1}	γ_{M2}	$\gamma_{M3,SLV}$	$\gamma_{M3,SLE}$	γ_{M7} NCnt	γ_{M7} Cnt
	[N/m³]	[1/°C]	[N/mm²]	[N/mm²]			[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]							
Acciaio B450C - Acciaio in Tondini - (B450C)																	
002	78.500	0,000010	210.000	80.769	P	-	450,00	-	391,30	-	1,15	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ_k Peso specifico.
$\alpha_{T,\,i}$ Coefficiente di dilatazione termica.
E Modulo elastico normale.
G Modulo elastico tangenziale.
Stz Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
LMT Campo di validità in termini di spessore t, (per profili, piastre, saldature) o diametro, d (per bulloni, tondini, chiodi, viti, spinotti)
f_{yk} Resistenza caratteristica allo snervamento
f_{tk} Resistenza caratteristica a rottura
f_{yd} Resistenza di calcolo
f_{td} Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni).
γ_s Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale.
γ_{M1} Coefficiente parziale di sicurezza per instabilità.
γ_{M2} Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite.
$\gamma_{M3,SLV}$ Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni).
$\gamma_{M3,SLE}$ Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLE (Bulloni).
γ_{M7} Coefficiente parziale di sicurezza precarico di bulloni ad alta resistenza (Bulloni - NCnt = con serraggio NON controllato; Cnt = con serraggio controllato). [-] = parametro NON significativo per il materiale.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il materiale.

TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI

Tensioni ammissibili allo SLE dei vari materiali

Materiale	SL	Tensione di verifica	$\sigma_{d,amm}$
			[N/mm²]
C28/35_B450C	Caratteristica(RARA)	Compressione Calcestruzzo	17,43
	Quasi permanente	Compressione Calcestruzzo	13,07
Acciaio B450C	Caratteristica(RARA)	Trazione Acciaio	360,00

LEGENDA:

SL Stato limite di esercizio per cui si esegue la verifica.
$\sigma_{d,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica.

TERRENI

Terreni

N_{TRN}	γ_T	γ_{Ts}	K1			ϕ	c_u	c'	E_d	E_{cu}	A_{S-B}	ST_P
			K_{1X}	K_{1Y}	K_{1Z}							

	[N/m³]	[N/m³]	[N/cm³]	[N/cm³]	[N/cm³]	[°]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		
Sabbia argillosa mediamente consolidata												
T001	18.000	18.000	60	60	200	32	0,000	0,000	60	0	0,000	NO

LEGENDA:

N_{TRN} Numero identificativo del terreno.
γ_T Peso specifico del terreno.
γ_{Ts} Peso specifico saturo del terreno.
K1 Valori della costante di Winkler riferita alla piastra Standard di lato b = 30 cm nelle direzioni degli assi del riferimento globale X (K_{1X}), Y (K_{1Y}), e Z (K_{1Z}).
ϕ Angolo di attrito del terreno.
c_u Coesione non drenata.
c' Coesione efficace.
E_d Modulo edometrico.
E_{cu} Modulo elastico in condizione non drenate.
A_{S-B} Parametro "A" di Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali.
ST_P [SI]: Il terreno è usato nella valutazione delle spinte a tergo delle pareti/muri controterra; [NO]: Il terreno NON è usato nella valutazione delle spinte a tergo delle pareti/muri controterra.

SEZIONI ASTE

Sezioni aste

N_{id}	Tp	Label	Dimensioni										v	A	Area per Taglio		Inerzia				$\Delta\Theta I_{pr}$
			B	H	Sp_w	L_w	$Sp_{f,0}$	$L_{f,0}$	$Sp_{f,1}$	$L_{f,1}$	$L_{f,2}$	$L_{f,3}$			$A_{X,T}$	$A_{Y,T}$	I_X	I_T	I_Y	I_{XY}	
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		[cm²]	[cm²]	[cm²]	[cm⁴]	[cm⁴]	[cm⁴]	[cm⁴]	[°]
001	▨	60x40	60	40	-	-	-	-	-	-	-	-	4	2.400	2.000	2.000	320.000	751.872	720.000	0	0,00
002	▨	70x40	70	40	-	-	-	-	-	-	-	-	4	2.800	2.333	2.333	373.333	951.552	1.143.333	0	0,00
003	▨	50x40	50	40	-	-	-	-	-	-	-	-	4	2.000	1.667	1.667	266.667	547.360	416.667	0	0,00
004	▨	40x30	40	30	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.200	1.000	1.000	90.000	193.644	160.000	0	0,00
005	▨	60x50	60	50	-	-	-	-	-	-	-	-	4	3.000	2.500	2.500	625.000	1.245.750	900.000	0	0,00
006	▨	65x50	65	50	-	-	-	-	-	-	-	-	4	3.250	2.708	2.708	677.083	1.430.000	1.144.271	0	0,00
007	▨	40x60	40	60	-	-	-	-	-	-	-	-	4	2.400	2.000	2.000	720.000	751.872	320.000	0	0,00
008	⊘	Ø50	50	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	1.963	1.767	1.767	306.796	613.592	306.796	0	0,00

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo della sezione.
Tp Tipo di sezione.
Label Identificativo della sezione come indicato nelle carpenterie.
B Base/Diametro/Raggio.
H Altezza/Lato/Altezza di colmo.
Sp_w Spessore anima.
L_w Lunghezza anima.
$Sp_{f,0}$ Spessore ala 0.
$L_{f,0}$ Lunghezza ala 0.
$Sp_{f,1}$ Spessore ala 1.
$L_{f,1}$ Lunghezza ala 1.
$L_{f,2}$ Lunghezza ala 2.
$L_{f,3}$ Lunghezza ala 3.
v Nel caso di sezioni poligonali, indica il numero dei vertici della sezione.
A Area della sezione.
$\Delta\Theta I_{pr}$ Rotazione degli assi principali d'inerzia rispetto agli assi X, Y, espresse in gradi sessadecimali.
Inerzia Inerzie della sezione rispetto agli assi.

ANALISI CARICHI

Analisi carichi

N_{id}	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Peso Proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico Neve
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	
										[N/m²]
001	S	TAMPONATURE	Carico Permanente	Peso Tompagno	500	Rivestimento in legno	300		0	0
002	S	Platea.	Scuole	**vedi le relative tabelle dei carichi*	-	Sottofondo e pavimento di tipo industriale in calcestruzzo	2.000	Scuole (Cat. C1 – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	3.000	0
003	S	Travetti prefabbricati H25+5	Scuole	Solaio di tipo a travetti prefabbricati accoppiati H25+5	4.450	Pavimentazione e sottofondo, incidenza dei tramezzi e intonaco inferiore	2.360	Scuole (Cat. C1 – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	3.000	0
004	S	Coperetura travetti prefabbricati H25+5	Abitazioni	travetto prefabbricato Bitrave 25+5	4.450	Manto di copertura, impermeabilizzazione e intonaco inferiore	1.500	Coperture accessibili per sola manutenzione (Cat. H – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	500	432

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo dell'analisi di carico.
T. C. Identificativo del tipo di carico: [S] = Superficiale - [L] = Lineare - [C] = Concentrato.
PP, PNS, SA Valori, rispettivamente, del Peso Proprio, del Sovraccarico Permanente NON strutturale, del Sovraccarico Accidentale. Secondo il tipo di carico indicato nella colonna "T.C." ("S" - "L" - "C"), i valori riportati nelle colonne "PP", "PNS" e "SA", sono espressi in [N/m²] per carichi Superficiali, [N/m] per carichi Lineari, [N] per carichi Concentrati.

TIPOLOGIE DI CARICO

Tipologie di carico

N_{id}	Descrizione	F+E	+/- F	CDC	ψ_0	ψ_1	ψ_2
0001	Carico Permanente	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0002	Permanenti NON Strutturali	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0003	Abitazioni	SI	NO	Media	0,70	0,50	0,30
0004	Scuole	SI	NO	Media	0,70	0,70	0,60
0005	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	SI	NO	Breve	0,50	0,20	0,00
0006	Pressione del Vento (+X)	NO	NO	Istantanea	0,60	0,20	0,00

Tipologie di carico

N_{id}	Descrizione	F+E	+/- F	CDC	ψ_0	ψ_1	ψ_2
0007	Pressione del Vento (-X)	NO	NO	Istantanea	0,60	0,20	0,00
0008	Pressione del Vento (+Y)	NO	NO	Istantanea	0,60	0,20	0,00
0009	Pressione del Vento (-Y)	NO	NO	Istantanea	0,60	0,20	0,00
0010	Sisma X	-	-	-	-	-	-
0011	Sisma Y	-	-	-	-	-	-
0012	Sisma Z	-	-	-	-	-	-
0013	Sisma Ecc.X	-	-	-	-	-	-
0014	Sisma Ecc.Y	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo della Tipologia di Carico.
F+E Indica se la tipologia di carico considerata è AGENTE con il sisma.
+/- F Indica se la tipologia di carico è ALTERNATA (cioè considerata due volte con segno opposto) o meno.
CDC Indica la classe di durata del carico.
NOTA: dato significativo solo per elementi in materiale legnoso.
ψ_0 Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLU e SLE (carichi rari).
ψ_1 Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti).
ψ_2 Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti e quasi permanenti).

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
01	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
02	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
03	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
04	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
05	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
06	1,00	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
07	1,00	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
08	1,00	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
09	1,00	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
10	1,00	0,80	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
11	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
12	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
13	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
14	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
15	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
16	1,00	0,80	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
17	1,00	0,80	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
18	1,00	0,80	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
19	1,00	0,80	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
20	1,00	0,80	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
21	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
22	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
23	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
24	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
25	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
26	1,00	0,80	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
27	1,00	0,80	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
28	1,00	0,80	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
29	1,00	0,80	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
30	1,00	0,80	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
31	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
33	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
34	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
35	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
36	1,00	0,80	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
37	1,00	0,80	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
38	1,00	0,80	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
39	1,00	0,80	1,50	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
40	1,00	0,80	1,50	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
41	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
43	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
44	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
45	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
46	1,00	0,80	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
47	1,00	0,80	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
48	1,00	0,80	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
49	1,00	0,80	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
50	1,00	0,80	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
51	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
52	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
53	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
54	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
55	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
56	1,00	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
57	1,00	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
58	1,00	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
59	1,00	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
60	1,00	0,80	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
61	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
63	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
64	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
65	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
66	1,00	0,80	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
67	1,00	0,80	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
68	1,00	0,80	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
69	1,00	0,80	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
70	1,00	0,80	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
71	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
72	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
73	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
74	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
75	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
76	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
77	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
78	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
79	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
80	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
81	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
82	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
83	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
84	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
85	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
86	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
87	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
88	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
89	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
90	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
91	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
92	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
93	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
94	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
95	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
96	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
97	1,00	0,80	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
98	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
99	1,00	0,80	0,00	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
100	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
101	1,00	0,80	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
102	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
103	1,00	0,80	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
104	1,00	0,80	1,05	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
105	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
106	1,00	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
107	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
108	1,00	0,80	0,00	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
109	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
110	1,00	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
111	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
112	1,00	0,80	1,05	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
113	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
114	1,00	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
115	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
116	1,00	0,80	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
117	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
118	1,00	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
119	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
120	1,00	0,80	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
121	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
122	1,00	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
123	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
124	1,00	0,80	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
125	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
126	1,00	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
127	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
128	1,00	0,80	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
129	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
130	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
131	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
132	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
133	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
134	1,30	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
135	1,30	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
136	1,30	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
137	1,30	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
138	1,30	0,80	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
139	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
140	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
141	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
142	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
143	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
144	1,30	0,80	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
145	1,30	0,80	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
146	1,30	0,80	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
147	1,30	0,80	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
148	1,30	0,80	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
149	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
150	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
151	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
152	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
153	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
154	1,30	0,80	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
155	1,30	0,80	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
156	1,30	0,80	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
157	1,30	0,80	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
158	1,30	0,80	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
159	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
160	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
161	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
162	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
163	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
164	1,30	0,80	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
165	1,30	0,80	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
166	1,30	0,80	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
167	1,30	0,80	1,50	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
168	1,30	0,80	1,50	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
169	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
170	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
171	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
172	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
173	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
174	1,30	0,80	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
175	1,30	0,80	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
176	1,30	0,80	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
177	1,30	0,80	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
178	1,30	0,80	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
179	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
180	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
181	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
182	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
183	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
184	1,30	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
185	1,30	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
186	1,30	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
187	1,30	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
188	1,30	0,80	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
189	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
190	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
191	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
192	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
193	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
194	1,30	0,80	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
195	1,30	0,80	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
196	1,30	0,80	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
197	1,30	0,80	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
198	1,30	0,80	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
199	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
200	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
201	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
202	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
203	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
204	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
205	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
206	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
207	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
208	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
209	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
210	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
211	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
212	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
213	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
214	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
215	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
216	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
217	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
218	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
219	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
220	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
221	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
222	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
223	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
224	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
225	1,30	0,80	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
226	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
227	1,30	0,80	0,00	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
228	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
229	1,30	0,80	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
230	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
231	1,30	0,80	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
232	1,30	0,80	1,05	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
233	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
234	1,30	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
235	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
236	1,30	0,80	0,00	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
237	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
238	1,30	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
239	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
240	1,30	0,80	1,05	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
241	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
242	1,30	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
243	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
244	1,30	0,80	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
245	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
246	1,30	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
247	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
248	1,30	0,80	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
249	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
250	1,30	0,80	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
251	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
252	1,30	0,80	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
253	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
254	1,30	0,80	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
255	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
256	1,30	0,80	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
257	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
258	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
259	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
260	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
261	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
262	1,00	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
263	1,00	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
264	1,00	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
265	1,00	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
266	1,00	1,50	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
267	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
268	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
269	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
270	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
271	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
272	1,00	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
273	1,00	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
274	1,00	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
275	1,00	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
276	1,00	1,50	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
277	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
278	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
279	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
280	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
281	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
282	1,00	1,50	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
283	1,00	1,50	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
284	1,00	1,50	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
285	1,00	1,50	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
286	1,00	1,50	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
287	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
288	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
289	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
290	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
291	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
292	1,00	1,50	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
293	1,00	1,50	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
294	1,00	1,50	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
295	1,00	1,50	1,50	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
296	1,00	1,50	1,50	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
297	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
298	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
299	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
300	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
301	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
302	1,00	1,50	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
303	1,00	1,50	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
304	1,00	1,50	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
305	1,00	1,50	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
306	1,00	1,50	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
307	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
308	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
309	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
310	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
311	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
312	1,00	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
313	1,00	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
314	1,00	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
315	1,00	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
316	1,00	1,50	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
317	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
318	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
319	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
320	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
321	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
322	1,00	1,50	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
323	1,00	1,50	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
324	1,00	1,50	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
325	1,00	1,50	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
326	1,00	1,50	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
327	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
328	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
329	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
330	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
331	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
332	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
333	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
334	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
335	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
336	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
337	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
338	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
339	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
340	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
341	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
342	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
343	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
344	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
345	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
346	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
347	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
348	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
349	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
350	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
351	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
352	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
353	1,00	1,50	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
354	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
355	1,00	1,50	0,00	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
356	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
357	1,00	1,50	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
358	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
359	1,00	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
360	1,00	1,50	1,05	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
361	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
362	1,00	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
363	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
364	1,00	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
365	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
366	1,00	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
367	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
368	1,00	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
369	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
370	1,00	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
371	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
372	1,00	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
373	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
374	1,00	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
375	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
376	1,00	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
377	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
378	1,00	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
379	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
380	1,00	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
381	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
382	1,00	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
383	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
384	1,00	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
385	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
386	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
387	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
388	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
389	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
390	1,30	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
391	1,30	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
392	1,30	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
393	1,30	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
394	1,30	1,50	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
395	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
396	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
397	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
398	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
399	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
400	1,30	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
401	1,30	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
402	1,30	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
403	1,30	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
404	1,30	1,50	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
405	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
406	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
407	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
408	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
409	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
410	1,30	1,50	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
411	1,30	1,50	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
412	1,30	1,50	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
413	1,30	1,50	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
414	1,30	1,50	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
415	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
416	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
417	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
418	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
419	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
420	1,30	1,50	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
421	1,30	1,50	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
422	1,30	1,50	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
423	1,30	1,50	1,50	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
424	1,30	1,50	1,50	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
425	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
426	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
427	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
428	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
429	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
430	1,30	1,50	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
431	1,30	1,50	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
432	1,30	1,50	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
433	1,30	1,50	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
434	1,30	1,50	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
435	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
436	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
437	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
438	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
439	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
440	1,30	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
441	1,30	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
442	1,30	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
443	1,30	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
444	1,30	1,50	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
445	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
446	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
447	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
448	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
449	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
450	1,30	1,50	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
451	1,30	1,50	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
452	1,30	1,50	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
453	1,30	1,50	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
454	1,30	1,50	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
455	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
456	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
457	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
458	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
459	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
460	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
461	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
462	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
463	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
464	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
465	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
466	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
467	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
468	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
469	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
470	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
471	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
472	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
473	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
474	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
475	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
476	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
477	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
478	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
479	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
480	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
481	1,30	1,50	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
482	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
483	1,30	1,50	0,00	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
484	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
485	1,30	1,50	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
486	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
487	1,30	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
488	1,30	1,50	1,05	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
489	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
490	1,30	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
491	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
492	1,30	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
493	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
494	1,30	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
495	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
496	1,30	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
497	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
498	1,30	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
499	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
500	1,30	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
501	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
502	1,30	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
503	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
504	1,30	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
505	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
506	1,30	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
507	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
508	1,30	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
509	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
510	1,30	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
511	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
512	1,30	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50

LEGENDA:

Id_{Comb} Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
CC 01= Carico Permanente
CC 02= Permanenti NON Strutturali
CC 03= Abitazioni
CC 04= Scuole
CC 05= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
CC 06= Pressione del Vento (+X)
CC 07= Pressione del Vento (-X)
CC 08= Pressione del Vento (+Y)
CC 09= Pressione del Vento (-Y)

SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
01	1,00	1,00	0,30	0,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

LEGENDA:

Id_{Comb} Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
CC 01= Carico Permanente
CC 02= Permanenti NON Strutturali
CC 03= Abitazioni
CC 04= Scuole
CC 05= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
CC 06= Pressione del Vento (+X)
CC 07= Pressione del Vento (-X)
CC 08= Pressione del Vento (+Y)
CC 09= Pressione del Vento (-Y)

COMBINAZIONI SISMICHE

Alle combinazioni riportate nella precedente tabella è stato aggiunto l'effetto del sisma. L'azione sismica è stata considerata come caratterizzata da tre componenti traslazionali lungo i tre assi globali X, Y e Z; la risposta della struttura è stata calcolata separatamente per i tre effetti e quindi combinata secondo la seguente espressione simbolica:

$\alpha = \alpha_i + 0{,}3 \bullet \alpha_{ii} + 0{,}3 \bullet \alpha_{iii}$

con α effetto totale dell'azione sismica, α_i, α_{ii} e α_{iii} azioni sismiche nelle tre direzioni. E' stata effettuata una rotazione degli indici e dei segni, per cui le combinazioni totali generate sono le:
(con α'_p sollecitazione dovuta alla combinazione delle condizioni statiche e α sollecitazione dovuta al sisma; in particolare α_x, α_y, α_z, α_{ex}, α_{ey} sono rispettivamente le sollecitazioni dovute al sisma agente in direzione x, in direzioni y, in direzione z, per eccentricità accidentale positiva in direzione x e per eccentricità accidentale positiva in direzione y)

1) $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$; **2)** $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
3) $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **4)** $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$;
5) $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$; **6)** $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
7) $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **8)** $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$;
9) $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$; **10)** $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
11) $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **12)** $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$;
13) $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$; **14)** $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
15) $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **16)** $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$;
17) $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex}+0{,}3\bullet\alpha_z$; **18)** $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
19) $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **20)** $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet\alpha_z$;
21) $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet\alpha_z$; **22)** $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
23) $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **24)** $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet\alpha_z$;
25) $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})+0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet\alpha_z$; **26)** $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})-0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
27) $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})+0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **28)** $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})-0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet\alpha_z$;
29) $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})+0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet\alpha_z$; **30)** $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})-0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
31) $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})+0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **32)** $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})-0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet\alpha_z$;
33) $\alpha'_p+\alpha_z+0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$; **34)** $\alpha'_p+\alpha_z-0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$;
35) $\alpha'_p+\alpha_z+0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$; **36)** $\alpha'_p+\alpha_z-0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$;
37) $\alpha'_p+\alpha_z+0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$; **38)** $\alpha'_p+\alpha_z-0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$;
39) $\alpha'_p+\alpha_z+0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$; **40)** $\alpha'_p+\alpha_z-0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$;
41) $\alpha'_p+\alpha_z+0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$; **42)** $\alpha'_p+\alpha_z-0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$;
43) $\alpha'_p+\alpha_z+0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$; **44)** $\alpha'_p+\alpha_z-0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$;
45) $\alpha'_p+\alpha_z+0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$; **46)** $\alpha'_p+\alpha_z-0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$;
47) $\alpha'_p+\alpha_z+0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$; **48)** $\alpha'_p+\alpha_z-0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$.

Nel caso di verifiche effettuate con sollecitazioni composte, per tenere conto del fatto che le sollecitazioni sismiche sono state ricavate come CQC delle sollecitazioni derivanti dai modi di vibrazione, dette N, Mx, My, Tx e Ty le sollecitazioni dovute al sisma, per ognuna delle combinazioni precedenti, sono state ricavate 32 combinazioni di carico permutando nel seguente modo i segni delle sollecitazioni derivanti dal sisma:

1) N, Mx, My, Tx e Ty; **2)** N, Mx, -My, Tx e Ty; **3)** N, -Mx, My, Tx e Ty; **4)** N, -Mx, -My, Tx e Ty; **5)** -N, Mx, My, Tx e Ty; **6)** -N, Mx, -My, Tx e Ty; **7)** -N, -Mx, My, Tx e Ty; **8)** -N, -Mx, -My, Tx e Ty; **9)** N, Mx, My, Tx e -Ty; **10)** N, Mx, -My, Tx e -Ty; **11)** N, -Mx, My, Tx e -Ty; **12)** N, -Mx, -My, Tx e -Ty; **13)** -N, Mx, My, Tx e -Ty; **14)** -N, Mx, -My, Tx e -Ty; **15)** -N, -Mx, My, Tx e -Ty; **16)** -N, -Mx, -My, Tx e -Ty; **17)** N, Mx, My, -Tx e Ty; **18)** N, Mx, -My, -Tx e Ty; **19)** N, -Mx, My, -Tx e Ty; **20)** N, -Mx, -My, -Tx e Ty; **21)** -N, Mx, My, -Tx e Ty; **22)** -N, Mx, -My, -Tx e Ty; **23)** -N, -Mx, My, -Tx e Ty; **24)** -N, -Mx, -My, -Tx e Ty; **25)** N, Mx, My, -Tx e -Ty; **26)** N, Mx, -My, -Tx e -Ty; **27)** N, -Mx, My, -Tx e -Ty; **28)** N, -Mx, -My, -Tx e -Ty; **29)** -N, Mx, My, -Tx e -Ty; **30)** -N, Mx, -My, -Tx e -Ty; **31)** -N, -Mx, My, -Tx e -Ty; **32)** -N, -Mx, -My, -Tx e -Ty.

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
01	1,00	1,00	1,00	0,70	0,50	0,00	0,00	0,00	0,00
02	1,00	1,00	1,00	0,70	0,50	0,00	0,00	0,00	0,60
03	1,00	1,00	1,00	0,70	0,50	0,00	0,00	0,60	0,00
04	1,00	1,00	1,00	0,70	0,50	0,00	0,60	0,00	0,00
05	1,00	1,00	1,00	0,70	0,50	0,60	0,00	0,00	0,00
06	1,00	1,00	0,70	1,00	0,50	0,00	0,00	0,00	0,00
07	1,00	1,00	0,70	1,00	0,50	0,00	0,00	0,00	0,60
08	1,00	1,00	0,70	1,00	0,50	0,00	0,00	0,60	0,00
09	1,00	1,00	0,70	1,00	0,50	0,00	0,60	0,00	0,00
10	1,00	1,00	0,70	1,00	0,50	0,60	0,00	0,00	0,00
11	1,00	1,00	0,70	0,70	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00
12	1,00	1,00	0,70	0,70	1,00	0,00	0,00	0,00	0,60
13	1,00	1,00	0,70	0,70	1,00	0,00	0,00	0,60	0,00
14	1,00	1,00	0,70	0,70	1,00	0,00	0,60	0,00	0,00
15	1,00	1,00	0,70	0,70	1,00	0,60	0,00	0,00	0,00
16	1,00	1,00	0,70	0,70	0,50	0,00	0,00	0,00	0,00
17	1,00	1,00	0,70	0,70	0,50	1,00	0,00	0,00	0,00
18	1,00	1,00	0,70	0,70	0,50	0,00	1,00	0,00	0,00
19	1,00	1,00	0,70	0,70	0,50	0,00	0,00	1,00	0,00
20	1,00	1,00	0,70	0,70	0,50	0,00	0,00	0,00	1,00

LEGENDA:

Id_{Comb} Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
CC 01= Carico Permanente
CC 02= Permanenti NON Strutturali
CC 03= Abitazioni
CC 04= Scuole
CC 05= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
CC 06= Pressione del Vento (+X)
CC 07= Pressione del Vento (-X)
CC 08= Pressione del Vento (+Y)
CC 09= Pressione del Vento (-Y)

SERVIZIO(SLE): Frequente

SERVIZIO(SLE): Frequente

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
01	1,00	1,00	0,50	0,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
02	1,00	1,00	0,30	0,70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
03	1,00	1,00	0,30	0,60	0,20	0,00	0,00	0,00	0,00
04	1,00	1,00	0,30	0,60	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00
05	1,00	1,00	0,30	0,60	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00
06	1,00	1,00	0,30	0,60	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00
07	1,00	1,00	0,30	0,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20
08	1,00	1,00	0,30	0,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

LEGENDA:

Id_{Comb} Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
CC 01= Carico Permanente
CC 02= Permanenti NON Strutturali
CC 03= Abitazioni
CC 04= Scuole
CC 05= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
CC 06= Pressione del Vento (+X)
CC 07= Pressione del Vento (-X)
CC 08= Pressione del Vento (+Y)
CC 09= Pressione del Vento (-Y)

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09
01	1,00	1,00	0,30	0,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

LEGENDA:

Id_{Comb} Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
CC 01= Carico Permanente
CC 02= Permanenti NON Strutturali
CC 03= Abitazioni

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09

CC 04= Scuole
CC 05= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
CC 06= Pressione del Vento (+X)
CC 07= Pressione del Vento (-X)
CC 08= Pressione del Vento (+Y)
CC 09= Pressione del Vento (-Y)

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

Dati generali analisi sismica

Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	Ir_{Tmp}	C.S.T.	RP	RH	ξ
[°]											[%]
0	15	B	ca	X	[T +C]	S	N	C	SI	SI	5
				Y	[T +C]						

LEGENDA:

Ang Direzione di una componente dell'azione sismica rispetto all'asse X (sistema di riferimento globale); la seconda componente dell'azione sismica e' assunta con direzione ruotata di 90 gradi rispetto alla prima.
NV Nel caso di analisi dinamica, indica il numero di modi di vibrazione considerati.
CD Classe di duttilità: [A] = Alta - [B] = Media - [ND] = Non Dissipativa - [-] = Nessuna.
MP Tipo di struttura sismo-resistente prevalente: [ca] = calcestruzzo armato - [caOld] = calcestruzzo armato esistente - [muOld] = muratura esistente - [muNew] = muratura nuova - [muArm] = muratura armata - [ac] = acciaio.
Dir Direzione del sisma.
TS Tipologia della struttura:
Cemento armato: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [P] = Pareti accoppiate o miste equivalenti a pareti- [2P NC] = Due pareti per direzione non accoppiate - [P NC] = Pareti non accoppiate - [DT] = Deformabili torsionalmente - [PI] = Pendolo inverso - [PM] = Pendolo inverso intelaiate monopiano;
Muratura: [P] = un solo piano - [PP] = più di un piano - [C-P/MP] = muratura in pietra e/o mattoni pieni - [C-BAS] = muratura in blocchi artificiali con percentuale di foratura > 15%;
Acciaio: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [CT] = controventi concentrici diagonale tesa - [CV] = controventi concentrici a V - [M] = mensola o pendolo inverso - [TT] = telaio con tamponature.
EcA Eccentricità accidentale: [S] = considerata come condizione di carico statica aggiuntiva - [N] = Considerata come incremento delle sollecitazioni.
Ir_{Tmp} Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.
C.S.T. Categoria di sottosuolo: [A] = Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi - [B] = Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti - [C] = Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti - [E] = Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D.
RP Regolarità in pianta: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
RH Regolarità in altezza: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
ξ Coefficiente viscoso equivalente.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.

DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI COMPORTAMENTO

Fattori di comportamento

Dir	q'	q	q_0	K_R	α_u/α_1	k_w
X	-	3,900	3,900	1,00	1,30	-
Y	-	3,900	3,900	1,00	1,30	-
Z	-	1,500	-	-	-	-

LEGENDA:

q' Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU ridotto (Fattore di comportamento ridotto - relazione C7.3.1 circolare NTC)
q Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di comportamento).
q_0 Valore di base (comprensivo di k_w).
K_R Fattore riduttivo funzione della regolarità in altezza : pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza, 0,8 per costruzioni non regolari in altezza, e 0,75 per costruzioni in muratura esistenti non regolari in altezza (§ C8.5.5.1)..
α_u/α_1 Rapporto di sovraresistenza.
k_w Fattore di riduzione di q_0.

Stato Limite	T_r	a_g/g	Amplif. Stratigrafica S_S	Amplif. Stratigrafica C_C	F_0	F_V	T^*_C	T_B	T_C	T_D
	[t]						[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	45	0,0393	1,500	1,641	2,532	0,678	0,258	0,141	0,424	1,757
SLD	75	0,0478	1,500	1,596	2,539	0,750	0,281	0,150	0,449	1,791
SLV	712	0,0982	1,500	1,517	2,705	1,145	0,328	0,166	0,497	1,993
SLC	1462	0,1202	1,500	1,501	2,730	1,277	0,338	0,169	0,508	2,081

LEGENDA:

T_r Periodo di ritorno dell'azione sismica. [t] = anni.
a_g/g Coefficiente di accelerazione al suolo.
S_S Coefficienti di Amplificazione Stratigrafica allo SLO/SLD/SLV/SLC.
C_C Coefficienti di Amplificazione di Tc allo SLO/SLD/SLV/SLC.
F_0 Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.
F_V Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione verticale.
T^*_C Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.
T_B Periodo di inizio del tratto accelerazione costante dello spettro di progetto.
T_C Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro di progetto.
T_D Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro di progetto.

Cl Ed	V_N	V_R	Lat.	Long.	Q_g	CTop	S_T
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
3	50	75	41.459444	12.659444	11	T1	1,00

LEGENDA:

Cl Ed Classe dell'edificio
V_N Vita nominale ([t] = anni).
V_R Periodo di riferimento. [t] = anni.
Lat. Latitudine geografica del sito.
Long. Longitudine geografica del sito.
Q_g Altitudine geografica del sito.
CTop Categoria topografica (Vedi NOTE).
S_T Coefficiente di amplificazione topografica.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.
Categoria topografica.
T1: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i <= 15°.
T2: Pendii con inclinazione media i > 15°.
T3: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media 15° <= i <= 30°.
T4: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media i > 30°.

PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA

Dir	M_{Str}	M_{SLU}	$M_{Ecc,SLU}$	M_{SLD}	$M_{Ecc,SLD}$	$\%T.M_{Ecc}$	$\Sigma V_{Ed,SLU}$
	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[%]	[N]
X	953.122	406.574	406.573	406.574	406.573	100,00	389.168
Y	953.122	406.574	406.574	406.574	406.574	100,00	314.343
Z	953.122	0	0	0	0	100,00	0

LEGENDA:

Dir Direzione del sisma.
M_{Str} Massa complessiva della struttura.
M_{SLU} Massa eccitabile allo SLU.
$M_{Ecc,SLU}$ Massa Eccitata dal sisma allo SLU.
M_{SLD} Massa eccitabile della struttura allo SLD, nelle direzioni X, Y, Z.
$M_{Ecc,SLD}$ Massa Eccitata dal sisma allo SLD.
$\%T.M_{Ecc}$ Percentuale Totale di Masse Eccitate dal sisma.
$\Sigma V_{Ed,SLU}$ Tagliante totale, alla base, per sisma allo SLU.

PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA: ROTAZIONE TORSIONALE

PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA: rotazione torsionale

$M_{T,SLU}$	$M_{T,Ecc,SLU}$	$M_{T,SLD}$	$M_{T,Ecc,SLD}$	$\%T.M_{T,Ecc}$
[kN·s²·m]	[kN·s²·m]	[kN·s²·m]	[kN·s²·m]	[%]
20.949	20.948	20.949	20.948	100,00

LEGENDA:

$M_{T,SLU}$ Massa eccitabile allo SLU.
$M_{T,Ecc,SLU}$ Massa Eccitata dal sisma allo SLU.
$M_{T,SLD}$ Massa eccitabile della struttura allo SLD, nelle direzioni X, Y, Z.
$M_{T,Ecc,SLD}$ Massa Eccitata dal sisma allo SLD.
$\%T.M_{T,Ecc}$ Percentuale Totale di Masse Eccitate dal sisma.

LIVELLI O PIANI

Livelli o piani

Id_{Lv}	Descrizione	Z_{Lv}	H_{Lv}	$Q_{ex,lv}$	PR	Rd_{Tmp}	Massa del piano			Dir	G_{st}	G_{SLU}	G_{SLD}	R_{SLU}
							$M_{L,Str}$	$M_{L,SLU}$	$M_{L,SLD}$					
		[m]	[m]	[m]			[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]		[m]	[m]	[m]	[m]
01	Impalcato Copertura	3,80	3,80	7,60	NO	NO	180.607	164.712	164.712	X	23,94	23,95	23,95	24,06
										Y	-0,76	-0,76	-0,76	-0,50
02	Primo Impalcato	-1,00	4,80	3,80	NO	NO	266.262	241.862	241.862	X	23,95	23,96	23,96	24,12
										Y	-0,62	-0,60	-0,60	-0,72
03	Fondazione	-1,00		-1,00	NO	NO	506.101	472.543	472.543	X	24,18	24,18	24,18	-
										Y	-1,85	-1,85	-1,85	-

LEGENDA:

Id_{Lv} Numero identificativo del livello o piano.
Z_{Lv} Quota di calpestio del livello o piano, relativa al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
H_{Lv} Altezza del livello o piano.
$Q_{ex,lv}$ Quota dell'estradosso dell'impalcato del livello o piano.
PR Indica se l'impalcato (orizzontale) è considerato rigido nel calcolo: [SI] = Piano Rigido - [NO] = Piano non Rigido.
In alternativa vedere tabella "Solai e Balconi" in quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello.
Rd_{Tmp} Per i piani con riduzione dei tamponamenti, sono state incrementate le azioni di calcolo per gli elementi verticali (pilastri e pareti) di un fattore 1,4: [SI] = Piano con riduzione dei tamponamenti - [NO] = Piano senza riduzione dei tamponamenti.
$M_{L,Str}$ Massa del piano valutata in condizioni statiche.
$M_{L,SLU}$ Massa del piano valutata allo SLU.
$M_{L,SLD}$ Massa del piano valutata allo SLD.
G_{st} Coordinate del baricentro delle masse, valutate in condizioni statiche.
G_{SLU} Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLU.
G_{SLD} Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLD.
R_{SLU} Coordinate del baricentro delle rigidezze, valutate per SLU.

GEOMETRIA - COPRIFERRI ELEMENTI CA

GEOMETRIA - COPRIFERRI ELEMENTI CA

Elementi	C	Note
	[mm]	
Travi	35	(1)
Pilastri	35	(1)

GEOMETRIA - COPRIFERRI ELEMENTI CA

Elementi	C	Note
	[mm]	
Platee	30	(2)
Solai	25	(1)

LEGENDA:

Elementi Elementi in CA presenti nella struttura.

C Valore del copriferro utilizzato ai fini della protezione delle armature dalla corrosione, da intendersi come lo spessore dello strato di calcestruzzo compreso tra il filo esterno della staffa ed il corrispondente bordo della sezione.

Note (1) = il copriferro va inteso come lo spessore dello strato di calcestruzzo compreso tra il bordo della sezione dell'elemento ed il bordo esterno dell'armatura più esterna; (2) = il copriferro va inteso come lo spessore dello strato di calcestruzzo compreso tra il bordo della sezione dell'elemento e l'asse dell'armatura più esterna che lavora a flessione. Per le pareti, solette e platee, l'armatura principale e secondaria è ipotizzata come disposta sullo stesso livello; (3) = il copriferro va inteso come lo spessore dello strato di calcestruzzo compreso tra il bordo della sezione dell'elemento ed il bordo esterno dell'armatura più esterna che lavora a flessione. Per le pareti, solette e platee si assume che l'armatura secondaria sia disposta esternamente all'armatura principale.

TRAVI IN ELEVAZIONE

Travi in elevazione

Id_{Tr}	L_{LI}	Sezione				V. Int.		Stz	Note	Mtrl	AA/CIS	Nd_i	Nd_f	Dis_{i-j}	Q_{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
		Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.								Iniz.	Fin.		
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]	[m]		
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-2-3-4**													
Trave 1-2	5,15	003	▨	50x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0029	0026	5,65	7,40	7,40	NO	-
Trave 2-3	5,65	003	▨	50x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0026	0025	6,15	7,40	7,40	NO	-
Trave 3-4	5,15	003	▨	50x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0025	0024	5,65	7,40	7,40	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 5-6-7-8**													
Trave 5-6	5,50	002	▨	70x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0030	0027	5,90	7,40	7,40	NO	-
Trave 6-7	5,75	002	▨	70x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0027	0016	6,15	7,40	7,40	NO	-
Trave 7-8	5,41	002	▨	70x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0016	0017	5,81	7,40	7,40	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 9-10-11-12**													
Trave 9-10	5,45	001	▨	60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0031	0028	5,85	7,40	7,40	NO	-
Trave 10-11	5,75	001	▨	60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0028	0018	6,15	7,40	7,40	NO	-
Trave 11-12	5,41	001	▨	60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0018	0019	5,81	7,40	7,40	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-5-9**													
Trave 1-5	4,29	004	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0029	0030	4,84	7,45	7,45	NO	-
Trave 5-9	5,87	004	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0030	0031	6,48	7,45	7,45	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 2-6-10**													
Trave 2-6	4,29	004	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0026	0027	4,85	7,45	7,45	NO	-
Trave 6-10	5,86	004	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0027	0028	6,46	7,45	7,45	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 3-7-11**													
Trave 3-7	4,29	004	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0025	0016	4,85	7,45	7,45	NO	-
Trave 7-11	5,86	004	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0016	0018	6,46	7,45	7,45	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 4-8-12**													
Trave 4-8	4,29	004	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0024	0017	4,85	7,45	7,45	NO	-
Trave 8-12	5,86	004	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0017	0019	6,46	7,45	7,45	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-2-3-4**													
Trave 1-2	5,15	003	▨	50x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0007	0008	5,65	3,60	3,60	NO	-
Trave 2-3	5,65	003	▨	50x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0008	0009	6,15	3,60	3,60	NO	-
Trave 3-4	5,15	003	▨	50x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0009	0010	5,65	3,60	3,60	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 5-6-7-8**													
Trave 5-6	5,50	006	▨	65x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0004	0005	5,90	3,55	3,55	NO	-
Trave 6-7	5,75	006	▨	65x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0005	0006	6,15	3,55	3,55	NO	-
Trave 7-8	5,41	006	▨	65x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0006	0032	5,81	3,55	3,55	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 9-10-11-12**													
Trave 9-10	5,45	005	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0001	0002	5,85	3,55	3,55	NO	-
Trave 10-11	5,75	005	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0002	0003	6,15	3,55	3,55	NO	-
Trave 11-12	5,41	005	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0003	0015	5,81	3,55	3,55	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-5-9**													
Trave 1-5	4,29	004	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0007	0004	4,84	3,65	3,65	NO	-

Id_{Tr}	L_{LI}	Sezione				V. Int.		Stz	Note	Mtrl	AA/CIS	Nd_i	Nd_f	Dis_{i-j}	Q_{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
		Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.								Iniz.	Fin.		
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]	[m]		
Trave 5-9	5,87	004	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0004	0001	6,48	3,65	3,65	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 2-6-10**													
Trave 2-6	4,29	004	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0008	0005	4,85	3,65	3,65	NO	-
Trave 6-10	5,86	004	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0005	0002	6,46	3,65	3,65	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 3-7-11**													
Trave 3-7	4,29	004	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0009	0006	4,85	3,65	3,65	NO	-
Trave 7-11	5,86	004	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0006	0003	6,46	3,65	3,65	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 4-8-12**													
Trave 4-8	4,29	004	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0010	0032	4,85	3,65	3,65	NO	-
Trave 8-12	5,86	004	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0032	0015	6,46	3,65	3,65	NO	-

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
L_{LI} Lunghezza libera d'Inflessione.
Id_{Sz} Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
Tp Tipo di sezione.
Label Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
Rtz Angolo di rotazione della sezione.
V. Int. Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.
Stz Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
Note Nota relativa alla verifica di deformabilità delle travi in acciaio e in legno.
Se presente "elemento a sbalzo" = la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave a mensola; altrimenti la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave appoggiata-appoggiata.
Mtrl Identificativo del materiale.
AA/CIS Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio:
Aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo";
Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.
Nd_i Identificativo del nodo iniziale, nella relativa tabella.
Nd_f Identificativo del nodo finale, nella relativa tabella.
Dis_{i-j} Distanza tra il nodo iniziale e finale.
Q_{LLI} Quota agli estremi iniziale e finale del tratto di trave libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.
Clc Fnd [Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).
Pr/Sc Indica se l'elemento strutturale è incluso nel modello per il calcolo delle azioni sismiche. [1] = non incluso; [-] = incluso.

PILASTRI

N_{id}	Lv	L_{LI}	Sezione				V. Int.		Mtrl	AA/CIS	Nod		Dis_{i-j}	Q_{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
			Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Inf.	Sup.			Inf.	Sup.		Inf.	Sup.		
		[m]				[°ssdc]							[m]	[m]	[m]		
001	02	4,40	008	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0023	0007	4,80	-1,00	3,40	NO	-
001	01	3,40	008	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0007	0029	3,80	3,80	7,20	NO	-
002	02	4,40	008	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0022	0008	4,80	-1,00	3,40	NO	-
002	01	3,40	008	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0008	0026	3,80	3,80	7,20	NO	-
003	02	4,40	008	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0021	0009	4,80	-1,00	3,40	NO	-
003	01	3,40	008	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0009	0025	3,80	3,80	7,20	NO	-
004	02	4,40	008	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0020	0010	4,80	-1,00	3,40	NO	-
004	01	3,40	008	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0010	0024	3,80	3,80	7,20	NO	-
005	02	4,30	007	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0036	0004	4,80	-1,00	3,30	NO	-
005	01	3,40	007	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0004	0030	3,80	3,80	7,20	NO	-
006	02	4,30	007	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0035	0005	4,80	-1,00	3,30	NO	-
006	01	3,40	007	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0005	0027	3,80	3,80	7,20	NO	-
007	02	4,30	007	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0034	0006	4,80	-1,00	3,30	NO	-
007	01	3,40	007	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0006	0016	3,80	3,80	7,20	NO	-
008	02	4,30	007	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0033	0032	4,80	-1,00	3,30	NO	-
008	01	3,40	007	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0032	0017	3,80	3,80	7,20	NO	-

N_{id}	Lv	L_{LI}	Sezione				V. Int.		Mtrl	AA/CIS	Nod		Dis_{i-j}	Q_{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
			Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Inf.	Sup.			Inf.	Sup.		Inf.	Sup.		
		[m]				[°ssdc]							[m]	[m]	[m]		
009	02	4,30	007	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0040	0001	4,80	-1,00	3,30	NO	-
009	01	3,40	007	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0001	0031	3,80	3,80	7,20	NO	-
010	02	4,30	007	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0039	0002	4,80	-1,00	3,30	NO	-
010	01	3,40	007	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0002	0028	3,80	3,80	7,20	NO	-
011	02	4,30	007	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0038	0003	4,80	-1,00	3,30	NO	-
011	01	3,40	007	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0003	0018	3,80	3,80	7,20	NO	-
12 (a)	02	4,30	007	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0037	0015	4,80	-1,00	3,30	NO	-
12 (a)	01	3,40	007	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0015	0019	3,80	3,80	7,20	NO	-

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo della pilastrata. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
Lv Identificativo del livello, nella relativa tabella.
L_{LI} Lunghezza libera d'Inflessione.
Id_{Sz} Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
Tp Tipo di sezione.
Label Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
Rtz Angolo di rotazione della sezione.
V. Int. Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.
Mtrl Identificativo del materiale.
AA/CIS Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio:
Aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo";
Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.
Nod Identificativo del nodo nella relativa tabella.
Dis_{i-j} Distanza tra il nodo iniziale e finale.
Q_{LLI} Quota agli estremi inferiore e superiore del tratto di elemento libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.
Clc Fnd [Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).
Pr/Sc Indica se l'elemento strutturale è incluso nel modello per il calcolo delle azioni sismiche. [1] = non incluso; [-] = incluso.

CARICHI SULLE TRAVI

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1-2-3-4**						**Trave: Trave 1-2**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-9.440	0	-	-	0,00	0	0	-9.445	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-3.182	0	-	-	0,00	0	0	-3.184	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.061	0	-	-	0,00	0	0	-1.061	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-916	0	-	-	0,00	0	0	-917	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-125	0	-	-	0,00	0	0	-125	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-108	0	-	-	0,00	0	0	-108	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1-2-3-4**						**Trave: Trave 2-3**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR001	001	G	0,05	0	0	-9.446	0	-	-	0,00	0	0	-9.451	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-3.184	0	-	-	0,00	0	0	-3.186	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-1.061	0	-	-	0,00	0	0	-1.062	0
L	CR004	005	G	0,05	0	0	-917	0	-	-	0,00	0	0	-918	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-87	0	-	-	5,60	0	0	-9.446	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-29	0	-	-	5,60	0	0	-3.184	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-10	0	-	-	5,60	0	0	-1.061	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-8	0	-	-	5,60	0	0	-917	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-125	0	-	-	0,00	0	0	-125	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-108	0	-	-	0,00	0	0	-108	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1-2-3-4**						**Trave: Trave 3-4**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR001	001	G	0,05	0	0	-9.452	0	-	-	0,00	0	0	-9.457	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-3.186	0	-	-	0,00	0	0	-3.188	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-1.062	0	-	-	0,00	0	0	-1.063	0
L	CR004	005	G	0,05	0	0	-918	0	-	-	0,00	0	0	-918	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-83	0	-	-	5,10	0	0	-9.452	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-28	0	-	-	5,10	0	0	-3.186	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-9	0	-	-	5,10	0	0	-1.062	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-8	0	-	-	5,10	0	0	-918	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-125	0	-	-	0,00	0	0	-125	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-108	0	-	-	0,00	0	0	-108	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 5-6-7-8**						**Trave: Trave 5-6**			**Peso proprio**			**-7.000**
L	CR001	001	G	5,45	0	0	-9.445	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	002	G	5,45	0	0	-3.184	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR003	003	G	5,45	0	0	-1.061	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR004	005	G	5,45	0	0	-917	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR001	001	G	0,19	0	0	-9.440	0	-	-	0,05	0	0	-9.445	0

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
L	CR002	002	G	0,19	0	0	-3.182	0	-	-	0,05	0	0	-3.184	0
L	CR003	003	G	0,19	0	0	-1.061	0	-	-	0,05	0	0	-1.061	0
L	CR004	005	G	0,19	0	0	-916	0	-	-	0,05	0	0	-917	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,31	0	0	-9.440	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,31	0	0	-3.182	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,31	0	0	-1.061	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,31	0	0	-916	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-525	0	-	-	0,00	0	0	-525	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-151	0	-	-	0,00	0	0	-151	0
L	CR001	001	G	0,05	0	0	-12.964	0	-	-	0,00	0	0	-12.956	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-4.370	0	-	-	0,00	0	0	-4.367	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-1.457	0	-	-	0,00	0	0	-1.456	0
L	CR004	005	G	0,05	0	0	-1.259	0	-	-	0,00	0	0	-1.258	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,45	0	0	-12.964	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,45	0	0	-4.370	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,45	0	0	-1.457	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,45	0	0	-1.259	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-525	0	-	-	0,00	0	0	-525	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-151	0	-	-	0,00	0	0	-151	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 5-6-7-8**						**Trave: Trave 6-7**			**Peso proprio**			**-7.000**
L	CR001	001	G	5,70	0	0	-9.452	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	002	G	5,70	0	0	-3.186	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR003	003	G	5,70	0	0	-1.062	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR004	005	G	5,70	0	0	-918	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-9.446	0	-	-	0,05	0	0	-9.452	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-3.184	0	-	-	0,05	0	0	-3.186	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.061	0	-	-	0,05	0	0	-1.062	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-917	0	-	-	0,05	0	0	-918	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-525	0	-	-	0,00	0	0	-525	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-151	0	-	-	0,00	0	0	-151	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-12.955	0	-	-	0,00	0	0	-12.947	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.367	0	-	-	0,00	0	0	-4.364	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.456	0	-	-	0,00	0	0	-1.455	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-1.258	0	-	-	0,00	0	0	-1.257	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-525	0	-	-	0,00	0	0	-525	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-151	0	-	-	0,00	0	0	-151	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 5-6-7-8**						**Trave: Trave 7-8**			**Peso proprio**			**-7.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-12.946	0	-	-	0,00	0	0	-12.938	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.364	0	-	-	0,00	0	0	-4.361	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.455	0	-	-	0,00	0	0	-1.454	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-1.257	0	-	-	0,00	0	0	-1.256	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-525	0	-	-	0,00	0	0	-525	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-151	0	-	-	0,00	0	0	-151	0
L	CR001	001	G	5,22	0	0	-9.457	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	002	G	5,22	0	0	-3.188	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR003	003	G	5,22	0	0	-1.063	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR004	005	G	5,22	0	0	-918	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-9.452	0	-	-	0,19	0	0	-9.457	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-3.186	0	-	-	0,19	0	0	-3.188	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.062	0	-	-	0,19	0	0	-1.063	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-918	0	-	-	0,19	0	0	-918	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-525	0	-	-	0,00	0	0	-525	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-151	0	-	-	0,00	0	0	-151	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 9-10-11-12**						**Trave: Trave 9-10**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-12.964	0	-	-	0,00	0	0	-12.956	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.370	0	-	-	0,00	0	0	-4.367	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.457	0	-	-	0,00	0	0	-1.456	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-1.259	0	-	-	0,00	0	0	-1.258	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
L	CR005	006	G	0,00	0	322	0	0	-	-	0,00	0	322	0	0
L	CR005	007	G	0,00	0	322	0	0	-	-	0,00	0	322	0	0
L	CR005	008	G	0,00	0	322	0	0	-	-	0,00	0	322	0	0
L	CR005	009	G	0,00	0	-645	0	0	-	-	0,00	0	-645	0	0
L	CR006	006	G	0,00	0	135	0	0	-	-	0,00	0	135	0	0
L	CR006	007	G	0,00	0	135	0	0	-	-	0,00	0	135	0	0
L	CR006	008	G	0,00	0	135	0	0	-	-	0,00	0	135	0	0
L	CR006	009	G	0,00	0	-270	0	0	-	-	0,00	0	-270	0	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 9-10-11-12**						**Trave: Trave 10-11**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-12.955	0	-	-	0,00	0	0	-12.947	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.367	0	-	-	0,00	0	0	-4.364	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.456	0	-	-	0,00	0	0	-1.455	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-1.258	0	-	-	0,00	0	0	-1.257	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 9-10-11-12**						**Trave: Trave 11-12**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-12.946	0	-	-	0,00	0	0	-12.938	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.364	0	-	-	0,00	0	0	-4.361	0

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.455	0	-	-	0,00	0	0	-1.454	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-1.257	0	-	-	0,00	0	0	-1.256	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1-5-9**						**Trave: Trave 1-5**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-412	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-139	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-46	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-40	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,05	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,05	0	0	-100	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,05	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1-5-9**						**Trave: Trave 5-9**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,05	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-96	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-33	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-11	0
L	CR004	005	G	0,05	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-9	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	005	G	0,05	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 2-6-10**						**Trave: Trave 2-6**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,05	0	0	-106	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,05	0	0	-36	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,05	0	0	-12	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,05	0	0	-10	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,05	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,05	0	0	-100	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,05	0	0	-86	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-105	0	-	-	0,06	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-36	0	-	-	0,06	0	0	0	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-12	0	-	-	0,06	0	0	0	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-10	0	-	-	0,06	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,06	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,06	0	0	-100	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,06	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 2-6-10**						**Trave: Trave 6-10**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR002	002	G	0,04	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,04	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	005	G	0,04	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
L	CR002	002	G	0,04	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,04	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	005	G	0,04	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 3-7-11**						**Trave: Trave 3-7**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-105	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-36	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-12	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-10	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,05	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,05	0	0	-100	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,05	0	0	-86	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,05	0	0	-106	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,05	0	0	-36	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,05	0	0	-12	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,05	0	0	-10	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,05	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,05	0	0	-100	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,05	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 3-7-11**						**Trave: Trave 7-11**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,05	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	005	G	0,05	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
L	CR001	001	G	0,05	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	005	G	0,05	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 4-8-12**						**Trave: Trave 4-8**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-418	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-141	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-47	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-41	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,05	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,05	0	0	-100	0
L	CR004	005	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,05	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 4-8-12**						**Trave: Trave 8-12**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	005	G	0,05	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1-2-3-4**						**Trave: Trave 1-2**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR007	001	G	0,00	0	0	-9.496	0	-	-	0,00	0	0	-9.501	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-5.036	0	-	-	0,00	0	0	-5.039	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-6.402	0	-	-	0,00	0	0	-6.405	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-590	0	-	-	0,00	0	0	-590	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-750	0	-	-	0,00	0	0	-750	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1-2-3-4**						**Trave: Trave 2-3**			**Peso proprio**			**-5.000**

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
L	CR007	001	G	0,05	0	0	-9.501	0	-	-	0,00	0	0	-9.507	0
L	CR008	002	G	0,05	0	0	-5.039	0	-	-	0,00	0	0	-5.042	0
L	CR009	004	G	0,05	0	0	-6.406	0	-	-	0,00	0	0	-6.409	0
L	CR007	001	G	0,00	0	0	-87	0	-	-	5,60	0	0	-9.501	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-46	0	-	-	5,60	0	0	-5.039	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-58	0	-	-	5,60	0	0	-6.406	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-590	0	-	-	0,00	0	0	-590	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-750	0	-	-	0,00	0	0	-750	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1-2-3-4**						**Trave: Trave 3-4**			**Peso proprio**			**-5.000**
L	CR007	001	G	0,05	0	0	-9.508	0	-	-	0,00	0	0	-9.513	0
L	CR008	002	G	0,05	0	0	-5.042	0	-	-	0,00	0	0	-5.045	0
L	CR009	004	G	0,05	0	0	-6.410	0	-	-	0,00	0	0	-6.413	0
L	CR007	001	G	0,00	0	0	-83	0	-	-	5,10	0	0	-9.508	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-44	0	-	-	5,10	0	0	-5.042	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-56	0	-	-	5,10	0	0	-6.410	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-590	0	-	-	0,00	0	0	-590	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-750	0	-	-	0,00	0	0	-750	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 5-6-7-8**						**Trave: Trave 5-6**			**Peso proprio**			**-8.125**
L	CR007	001	G	5,45	0	0	-9.501	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR008	002	G	5,45	0	0	-5.039	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR009	004	G	5,45	0	0	-6.405	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR007	001	G	0,19	0	0	-9.496	0	-	-	0,05	0	0	-9.501	0
L	CR008	002	G	0,19	0	0	-5.036	0	-	-	0,05	0	0	-5.039	0
L	CR009	004	G	0,19	0	0	-6.402	0	-	-	0,05	0	0	-6.405	0
L	CR007	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,31	0	0	-9.496	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,31	0	0	-5.036	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,31	0	0	-6.402	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-767	0	-	-	0,00	0	0	-767	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-975	0	-	-	0,00	0	0	-975	0
L	CR007	001	G	0,05	0	0	-13.020	0	-	-	0,00	0	0	-13.012	0
L	CR008	002	G	0,05	0	0	-6.905	0	-	-	0,00	0	0	-6.901	0
L	CR009	004	G	0,05	0	0	-8.777	0	-	-	0,00	0	0	-8.772	0
L	CR007	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,45	0	0	-13.020	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,45	0	0	-6.905	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	0	0	-	-	5,45	0	0	-8.777	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-767	0	-	-	0,00	0	0	-767	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-975	0	-	-	0,00	0	0	-975	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 5-6-7-8**						**Trave: Trave 6-7**			**Peso proprio**			**-8.125**
L	CR007	001	G	5,70	0	0	-9.507	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR008	002	G	5,70	0	0	-5.042	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR009	004	G	5,70	0	0	-6.409	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR007	001	G	0,00	0	0	-9.501	0	-	-	0,05	0	0	-9.507	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-5.039	0	-	-	0,05	0	0	-5.042	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-6.405	0	-	-	0,05	0	0	-6.409	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-767	0	-	-	0,00	0	0	-767	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-975	0	-	-	0,00	0	0	-975	0
L	CR007	001	G	0,00	0	0	-13.011	0	-	-	0,00	0	0	-13.002	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-6.900	0	-	-	0,00	0	0	-6.896	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-8.771	0	-	-	0,00	0	0	-8.766	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-767	0	-	-	0,00	0	0	-767	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-975	0	-	-	0,00	0	0	-975	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 5-6-7-8**						**Trave: Trave 7-8**			**Peso proprio**			**-8.125**
L	CR007	001	G	5,22	0	0	-9.513	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR008	002	G	5,22	0	0	-5.045	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR009	004	G	5,22	0	0	-6.413	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR007	001	G	0,00	0	0	-9.508	0	-	-	0,19	0	0	-9.513	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-5.042	0	-	-	0,19	0	0	-5.045	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-6.410	0	-	-	0,19	0	0	-6.413	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-767	0	-	-	0,00	0	0	-767	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-975	0	-	-	0,00	0	0	-975	0
L	CR007	001	G	0,00	0	0	-13.002	0	-	-	0,00	0	0	-12.993	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-6.895	0	-	-	0,00	0	0	-6.891	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-8.765	0	-	-	0,00	0	0	-8.760	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-767	0	-	-	0,00	0	0	-767	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-975	0	-	-	0,00	0	0	-975	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 9-10-11-12**						**Trave: Trave 9-10**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR007	001	G	0,00	0	0	-13.020	0	-	-	0,00	0	0	-13.012	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-6.905	0	-	-	0,00	0	0	-6.901	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-8.777	0	-	-	0,00	0	0	-8.772	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-1.700	0	-	-	0,00	0	0	-1.700	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-1.020	0	-	-	0,00	0	0	-1.020	0
L	CR005	006	G	0,00	0	322	0	0	-	-	0,00	0	322	0	0
L	CR005	007	G	0,00	0	322	0	0	-	-	0,00	0	322	0	0
L	CR005	008	G	0,00	0	322	0	0	-	-	0,00	0	322	0	0
L	CR005	009	G	0,00	0	-645	0	0	-	-	0,00	0	-645	0	0
L	CR006	006	G	0,00	0	141	0	0	-	-	0,00	0	141	0	0
L	CR006	007	G	0,00	0	141	0	0	-	-	0,00	0	141	0	0
L	CR006	008	G	0,00	0	141	0	0	-	-	0,00	0	141	0	0
L	CR006	009	G	0,00	0	-281	0	0	-	-	0,00	0	-281	0	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 9-10-11-12**						**Trave: Trave 10-11**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR007	001	G	0,00	0	0	-13.011	0	-	-	0,00	0	0	-13.002	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-6.900	0	-	-	0,00	0	0	-6.896	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-8.771	0	-	-	0,00	0	0	-8.766	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-1.700	0	-	-	0,00	0	0	-1.700	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-1.020	0	-	-	0,00	0	0	-1.020	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 9-10-11-12**						**Trave: Trave 11-12**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR007	001	G	0,00	0	0	-13.002	0	-	-	0,00	0	0	-12.993	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-6.895	0	-	-	0,00	0	0	-6.891	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-8.765	0	-	-	0,00	0	0	-8.760	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-1.700	0	-	-	0,00	0	0	-1.700	0
L	CR010	002	G	0,00	0	0	-1.020	0	-	-	0,00	0	0	-1.020	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1-5-9**						**Trave: Trave 1-5**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR007	001	G	0,00	0	0	-414	0	-	-	0,02	0	0	0	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-220	0	-	-	0,02	0	0	0	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-279	0	-	-	0,02	0	0	0	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,02	0	0	-472	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,02	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1-5-9**						**Trave: Trave 5-9**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR007	001	G	0,03	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-97	0
L	CR008	002	G	0,03	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-51	0
L	CR009	004	G	0,03	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
L	CR008	002	G	0,03	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR009	004	G	0,03	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 2-6-10**						**Trave: Trave 2-6**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR007	001	G	0,00	0	0	-106	0	-	-	0,03	0	0	0	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-56	0	-	-	0,03	0	0	0	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-71	0	-	-	0,03	0	0	0	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,03	0	0	-472	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,03	0	0	-600	0
L	CR007	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,03	0	0	-106	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,03	0	0	-56	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,03	0	0	-72	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,03	0	0	-472	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,03	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 2-6-10**						**Trave: Trave 6-10**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR008	002	G	0,02	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR009	004	G	0,02	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR008	002	G	0,02	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR009	004	G	0,02	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 3-7-11**						**Trave: Trave 3-7**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR007	001	G	0,00	0	0	-106	0	-	-	0,03	0	0	0	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-56	0	-	-	0,03	0	0	0	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-72	0	-	-	0,03	0	0	0	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,03	0	0	-472	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,03	0	0	-600	0
L	CR007	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,02	0	0	-106	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,02	0	0	-56	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,02	0	0	-72	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,02	0	0	-472	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,02	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 3-7-11**						**Trave: Trave 7-11**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR007	001	G	0,02	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR008	002	G	0,02	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR009	004	G	0,02	0	0	-1	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR008	002	G	0,02	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR009	004	G	0,02	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
L	CR007	001	G	0,02	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR008	002	G	0,02	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR009	004	G	0,02	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR008	002	G	0,02	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR009	004	G	0,02	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 4-8-12**						**Trave: Trave 4-8**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR007	001	G	0,00	0	0	-420	0	-	-	0,03	0	0	0	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-223	0	-	-	0,03	0	0	0	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-283	0	-	-	0,03	0	0	0	0
L	CR008	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,03	0	0	-472	0
L	CR009	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,03	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 4-8-12**						**Trave: Trave 8-12**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR008	002	G	0,02	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR009	004	G	0,02	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0

LEGENDA:

TC Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.

C Descrizione del carico:
CR001= SOLAIO: Coperetura travetti prefabbricati H25+5 CR002= SOLAIO: Coperetura travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO: Coperetura travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico accidentale) CR004= SOLAIO: Coperetura travetti prefabbricati H25+5 (carico neve) CR005= Azione del Vento (Tamponatura) CR006= Azione del Vento (Trave) CR007= SOLAIO: Travetti prefabbricati H25+5 CR008= SOLAIO: Travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico permanente) CR009= SOLAIO: Travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico accidentale) CR010= TAMPONATURA: TAMPONATURE

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

SR Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.

Dis_i Distanza del punto "i" dall'estremo iniziale dell'elemento. Il punto "i" indica il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.

$M_{X,i}/M_{T,i}$ Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all''asse 1 (asse dell''elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

Dis_f Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.

$M_{T,f}$ Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all''asse 1 (asse dell'elemento) del

Carichi sulle travi

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]

sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$F_{X,i}/Q_{X,i}$, $F_{Y,i}/Q_{Y,i}$, $F_{Z,i}/Q_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$M_{Y,i}$, $M_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$Q_{X,f}$, $Q_{Y,f}$, $Q_{Z,f}$ Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

ΔT_1, ΔT_2, ΔT_3 Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.

CARICHI SUI PILASTRI

Carichi sui pilastri

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
Primo Impalcato				**Pilastro 001**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1.963	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 001**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-1.963	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 002**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1.963	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 002**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-1.963	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 003**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1.963	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 003**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-1.963	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 004**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-1.963	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 004**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-1.963	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 005**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 005**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 006**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 006**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 007**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 007**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 008**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 008**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 009**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 009**							**Peso proprio**				**-6.000**
L	CR002	006	G	0,00	0	322	0	0	-	-	0,00	0	322	0	0
L	CR002	007	G	0,00	0	322	0	0	-	-	0,00	0	322	0	0
L	CR002	008	G	0,00	0	322	0	0	-	-	0,00	0	322	0	0
L	CR002	009	G	0,00	0	-645	0	0	-	-	0,00	0	-645	0	0
L	CR003	006	G	0,00	0	124	0	0	-	-	0,00	0	124	0	0
L	CR003	007	G	0,00	0	124	0	0	-	-	0,00	0	124	0	0
L	CR003	008	G	0,00	0	124	0	0	-	-	0,00	0	124	0	0
L	CR003	009	G	0,00	0	-249	0	0	-	-	0,00	0	-249	0	0
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 010**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 010**							**Peso proprio**				**-6.000**
L	CR002	006	G	0,00	0	322	0	0	-	-	0,00	0	322	0	0
L	CR002	007	G	0,00	0	322	0	0	-	-	0,00	0	322	0	0
L	CR002	008	G	0,00	0	322	0	0	-	-	0,00	0	322	0	0
L	CR002	009	G	0,00	0	-645	0	0	-	-	0,00	0	-645	0	0
L	CR003	006	G	0,00	0	124	0	0	-	-	0,00	0	124	0	0
L	CR003	007	G	0,00	0	124	0	0	-	-	0,00	0	124	0	0
L	CR003	008	G	0,00	0	124	0	0	-	-	0,00	0	124	0	0
L	CR003	009	G	0,00	0	-249	0	0	-	-	0,00	0	-249	0	0
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 011**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 011**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 12 (a)**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 12 (a)**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-

LEGENDA:

TC Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.

C Descrizione del carico:
CR001= PESO PROPRIO (concio) CR002= Azione del Vento (Tamponatura) CR003= Azione del Vento (Pilastro)

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

Carichi sui pilastri

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]

SR Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.
Dis_i Distanza del punto "i" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "i", in relazione alla descrizione riportata nella colonna "TC" ("Lineare" o "Concentrato"), indica rispettivamente il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito o in cui è posizionato il carico concentrato.
$M_{X,i}/M_{T,i}$ Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all''asse 1 (asse dell''elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
Dis_f Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.
$M_{T,f}$ Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all''asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
$F_{X,i}/Q_{X,i}$, $F_{Y,i}/Q_{Y,i}$, $F_{Z,i}/Q_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
$M_{Y,i}$, $M_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
$Q_{X,f}$, $Q_{Y,f}$, $Q_{Z,f}$ Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
ΔT_1, ΔT_2, ΔT_3 Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.

CARICHI SULLE PLATEE

Carichi sulle platee

TC	Shell	C	CC	SR	Q_X	Q_Y	Q_Z
					[N/m²]	[N/m²]	[N/m²]
Fondazione	**Platea 1**			**Peso proprio**		**-12.500**	
S	-	CR001	002	G	0	0	-2.000
S	-	CR002	004	G	0	0	-3.000

LEGENDA:

TC Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.
C Descrizione del carico:
CR001= PLATEA: Platea. (sovraccarico permanente) CR002= PLATEA: Platea. (sovraccarico accidentale)
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
SR Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.
Q_X, Q_Y, Q_Z Valore della forza distribuita superficiale uniforme riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
ΔT Differenza di temperatura fra le facce dell'elemento shell.

CARICHI SUI SOLAI

Carichi sui solai

TC	C	CC	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$
			[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	005	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	005	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	005	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	005	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	005	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	005	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR005	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR006	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR007	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR005	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR006	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR007	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR005	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR006	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR007	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848

TC	C	CC	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$
			[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]
L	CR005	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR006	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR007	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR005	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR006	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR007	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR005	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR006	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR007	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920

LEGENDA:

TC Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.

C Descrizione del carico:
CR001= SOLAIO (Sezione di calcolo): Coperetura travetti prefabbricati H25+5 CR002= SOLAIO (Sezione di calcolo): Coperetura travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO (Sezione di calcolo): Coperetura travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico accidentale) CR004= SOLAIO (Sezione di calcolo): Coperetura travetti prefabbricati H25+5 (carico neve) CR005= SOLAIO (Sezione di calcolo): Travetti prefabbricati H25+5 CR006= SOLAIO (Sezione di calcolo): Travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico permanente) CR007= SOLAIO (Sezione di calcolo): Travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico accidentale)

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

Dis_i Distanza del punto "i" dall'estremo iniziale dell'elemento. Il punto "i" indica il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.

$M_{X,i}$ Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all''asse 1 del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

Dis_f Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.

$F_{X,i}/Q_{X,i}$, $F_{Y,i}/Q_{Y,i}$, $F_{Z,i}/Q_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$M_{Y,i}$, $M_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$Q_{X,f}$, $Q_{Y,f}$, $Q_{Z,f}$ Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

SOLAI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Solai - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

Id_{Cmp}	CC	Estr. Inz.			Estr. Fin.		
		M_3	N	T_2	M_3	N	T_2
		[N·m]	[N]	[N]	[N·m]	[N]	[N]
Impalcato Copertura					**Sezione solaio: Solai 2.1**		
Travetto 2-1	001	11.855	0	10.061	0	0	-6.527
	002	3.996	0	3.391	0	0	-2.200
	003	1.332	0	1.130	0	0	-733
	005	1.149	0	975	0	0	-633
Travetto 3-2	001	0	0	3.720	11.855	0	-8.365
	002	0	0	1.254	3.996	0	-2.820
	003	0	0	418	1.332	0	-940
	005	0	0	360	1.149	0	-811
Impalcato Copertura					**Sezione solaio: Solai 2.2**		
Travetto 2-1	001	11.848	0	10.056	0	0	-6.522
	002	3.994	0	3.390	0	0	-2.199
	003	1.331	0	1.130	0	0	-733
	005	1.148	0	974	0	0	-632
Travetto 3-2	001	0	0	3.726	11.848	0	-8.366
	002	0	0	1.256	3.994	0	-2.820
	003	0	0	419	1.331	0	-940
	005	0	0	361	1.148	0	-811
Impalcato Copertura					**Sezione solaio: Solai 2.3**		
Travetto 2-1	001	11.836	0	10.048	0	0	-6.515
	002	3.990	0	3.387	0	0	-2.196
	003	1.330	0	1.129	0	0	-732
	005	1.147	0	974	0	0	-631
Travetto 3-2	001	0	0	3.735	11.836	0	-8.367
	002	0	0	1.259	3.990	0	-2.820
	003	0	0	420	1.330	0	-940
	005	0	0	362	1.147	0	-811
Primo Impalcato					**Sezione solaio: Solai 1.1**		
Travetto 2-1	001	11.877	0	10.132	0	0	-6.528
	002	6.297	0	5.372	0	0	-3.461
	004	8.007	0	6.830	0	0	-4.401
Travetto 3-2	001	0	0	3.720	11.877	0	-8.436
	002	0	0	1.972	6.297	0	-4.473
	004	0	0	2.508	8.007	0	-5.687
Primo Impalcato					**Sezione solaio: Solai 1.2**		
Travetto 2-1	001	11.866	0	10.124	0	0	-6.520
	002	6.291	0	5.368	0	0	-3.457
	004	8.000	0	6.825	0	0	-4.396
Travetto 3-2	001	0	0	3.729	11.866	0	-8.437
	002	0	0	1.977	6.291	0	-4.473
	004	0	0	2.514	8.000	0	-5.688
Primo Impalcato					**Sezione solaio: Solai 1.3**		
Travetto 2-1	001	11.857	0	10.118	0	0	-6.515
	002	6.287	0	5.365	0	0	-3.454
	004	7.994	0	6.821	0	0	-4.392
Travetto 3-2	001	0	0	3.736	11.857	0	-8.438
	002	0	0	1.981	6.287	0	-4.474

Solai - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

Id_{Cmp}	CC	Estr. Inz.			Estr. Fin.		
		M_3	N	T_2	M_3	N	T_2
		[N·m]	[N]	[N]	[N·m]	[N]	[N]
	004	0	0	2.519	7.994	0	-5.688

LEGENDA:

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
Estr. Inz./Fin. Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).

EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE

Edificio - Verifiche di ripartizione delle forze sismiche

Dir	$V_{T,tot}$	$V_{T,Pil}$	$\%_{T,Pil}$	$V_{T,Set}$	$\%_{T,Set}$	$V_{T,atr}$	$\%_{T,atr}$
	[N]	[N]	[%]	[N]	[%]	[N]	[%]
X	556.570	556.570	100,0	0	0,0	0	0,0
Y	452.254	452.254	100,0	0	0,0	0	0,0

LEGENDA:

$V_{T,tot}$ Taglio totale alla quota Zero Sismico (nella direzione X o Y).
$V_{T,Pil}$ Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).
$\%_{T,Pil}$ Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).
$V_{T,Set}$ Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).
$\%_{T,Set}$ Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).
$V_{T,atr}$ Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).
$\%_{T,atr}$ Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).

EDIFICIO - VERIFICA DI DEFORMABILITA' TORSIONALE

EDIFICIO - VERIFICA DI DEFORMABILITA' TORSIONALE

$N_{mod,tors}$	T_t	Direzione	T_{tr}	Ω	$M_{T,SLU}$	$M_{Ecc,T,i}$
	[s]		[s]		[kN·s²·m]	[kN·s²·m]
5	0,495	X	0,521	1,053	20.949	19.271
		Y	0,645	1,303		

LEGENDA:

$N_{mod,tors}$ Numero Modo torsionale preponderante.
T_t Periodo del modo torsionale preponderante.
T_{tr} Periodo del modo traslazionale preponderante.
Ω Rapporto Omega di deformabilità torsionale strutturale.
$M_{T,SLU}$ Massa eccitabile allo SLU.
$M_{Ecc,T,i}$ Massa Torsionale della struttura Eccitata dal modo torsionale preponderante.

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Elevazione)

Dati generali di verifica

Id_{Nd}	Pos	Stato	$Id_{Pil,sup}$	σ_{cR}	σ_{tR}	f_{yk}	f_{fk}	$N_{d,sup}$	$N_{d,inf}$	$A_{S,st}$	CS		R_f
											η	ξ/f	
				[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]				
Nodo 1	E	NC	Pilastro 9	8,07	1,32	450,00	-	105.407	156.562	5/ϕ10/12/2	3,66	1,02	NO
Nodo 2	E	NC	Pilastro 10	13,67	1,32	450,00	-	182.742	382.732	9/ϕ10/6/4	2,69	1,07	NO
Nodo 3	E	NC	Pilastro 11	13,67	1,32	450,00	-	181.688	379.582	9/ϕ10/6/4	2,69	1,07	NO
Nodo 4	E	NC	Pilastro 5	8,86	1,32	450,00	-	148.272	248.278	5/ϕ10/10/2	3,33	1,01	NO
Nodo 5	I	C	Pilastro 6	0,00	0,00	450,00	-	273.707	594.283	4/ϕ10/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 6	I	C	Pilastro 7	0,00	0,00	450,00	-	271.294	587.845	4/ϕ10/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 7	E	NC	Pilastro 1	0,00	0,00	450,00	-	85.435	102.967	-	VNR	VNR	NO
Nodo 8	E	NC	Pilastro 2	0,00	0,00	450,00	-	144.753	246.006	-	VNR	VNR	NO
Nodo 9	E	NC	Pilastro 3	0,00	0,00	450,00	-	144.559	245.869	-	VNR	VNR	NO
Nodo 10	E	NC	Pilastro 4	0,00	0,00	450,00	-	87.065	105.939	-	VNR	VNR	NO
Nodo 15	E	NC	Pilastro 12	8,07	1,32	450,00	-	104.818	154.039	5/ϕ10/12/2	3,66	1,02	NO
Nodo 16	I	C	-	0,00	0,00	450,00	-	0	236.422	2/ϕ10/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 17	E	NC	-	11,98	1,32	450,00	-	0	100.450	7/ϕ10/5/2	4,89	1,09	NO
Nodo 18	E	NC	-	12,52	1,32	450,00	-	0	142.616	6/ϕ10/6/4	3,58	1,07	NO
Nodo 19	E	NC	-	8,75	1,32	450,00	-	0	59.526	3/ϕ10/10/2	5,01	1,07	NO
Nodo 24	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	38.649	-	VNR	VNR	NO
Nodo 25	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	98.786	-	VNR	VNR	NO
Nodo 26	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	98.860	-	VNR	VNR	NO
Nodo 27	I	C	-	0,00	0,00	450,00	-	0	238.835	2/ϕ10/15/2	VNR	VNR	NO
Nodo 28	E	NC	-	12,52	1,32	450,00	-	0	143.642	6/ϕ10/6/4	3,58	1,07	NO
Nodo 29	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	37.375	-	VNR	VNR	NO
Nodo 30	E	NC	-	11,98	1,32	450,00	-	0	101.870	7/ϕ10/5/2	4,89	1,09	NO
Nodo 31	E	NC	-	8,75	1,32	450,00	-	0	60.349	3/ϕ10/10/2	5,01	1,07	NO
Nodo 32	E	NC	Pilastro 8	8,86	1,32	450,00	-	147.376	244.300	5/ϕ10/10/2	3,33	1,00	NO

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Elevazione)

Dati indicati per direzione

Dir	Id_{Tr}	b_j	h_{jw}	A_{sup}/M^+	A_{inf}/M^-	Or_{vjd}	$V_{c,\eta}$	$V_{c,\xi}$	σ_η	σ_ξ	$V_{jsd,sup}$	$V_{jsd,inf}$	V_d	V_{jsr}	V_{rsd}	h_{jc}
		[cm]	[cm]	[cm²;N·m]	[cm²;N·m]		[N]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]
Nodo 1																
1	Trave 5-9	40	23	6,03	6,03	A	15.531	15.531	1,39	0,35	-	-	251.401	-	245.864	53
2	Trave 9-10	60	43	10,05	10,05	A	41.747	41.747	2,21	1,30	-	-	419.002	-	245.864	33
Nodo 2																
1	Trave 6-10	40	23	6,03	6,03	A	14.534	14.534	1,60	0,00	-	-	230.356	-	983.455	53
2	Trave 10-11	60	43	12,06	10,05	A	23.278	23.278	5,09	2,65	-	-	916.758	-	983.455	33
	Trave 9-10	60	43	12,06	10,05	A	23.278	23.278	5,09	2,65	-	-	916.758	-	983.455	33
Nodo 3																

Dati indicati per direzione

Dir	Id_{Tr}	b_j	h_{jw}	A_{sup}/M^+	A_{inf}/M^-	Or_{vjd}	$V_{c,\eta}$	$V_{c,\xi}$	σ_η	σ_ξ	$V_{jsd,sup}$	$V_{jsd,inf}$	V_d	V_{jsr}	V_{rsd}	h_{jc}
		[cm]	[cm]	[cm²;N·m]	[cm²;N·m]		[N]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]
1	Trave 7-11	40	23	6,03	6,03	A	14.556	14.556	1,59	0,00	-	-	227.101	-	983.455	53
2	Trave 11-12	60	43	12,06	10,05	A	22.934	22.934	5,09	2,65	-	-	916.961	-	983.455	33
	Trave 10-11	60	43	12,06	10,05	A	22.934	22.934	5,09	2,65	-	-	916.961	-	983.455	33
Nodo 4																
1	Trave 1-5	43	23	6,03	6,03	A	25.739	25.739	2,66	1,17	-	-	503.674	-	307.330	53
	Trave 5-9	40	23	6,03	6,03	A	25.739	25.739	2,66	1,17	-	-	503.674	-	307.330	53
2	Trave 5-6	65	43	12,06	12,06	A	56.053	56.053	2,49	1,31	-	-	493.159	-	307.330	33
Nodo 5																
1	Trave 2-6	41	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
	Trave 6-10	40	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
2	Trave 6-7	65	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 5-6	65	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 6																
1	Trave 3-7	41	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
	Trave 7-11	40	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
2	Trave 7-8	65	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 6-7	65	43	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 7																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 8																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 9																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 10																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 15																
1	Trave 8-12	40	23	6,03	6,03	A	14.985	14.985	1,39	0,35	-	-	251.534	-	245.864	53
2	Trave 11-12	60	43	10,05	10,05	A	41.518	41.518	2,21	1,30	-	-	419.223	-	245.864	33
Nodo 16																
1	Trave 3-7	41	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
	Trave 7-11	40	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
2	Trave 7-8	70	33	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 6-7	70	33	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 17																
1	Trave 4-8	43	23	6,03	6,03	A	0	0	2,45	1,21	-	-	519.264	-	368.796	53
	Trave 8-12	40	23	6,03	6,03	A	0	0	2,45	1,21	-	-	519.264	-	368.796	53
2	Trave 7-8	70	33	10,05	10,05	A	0	0	1,87	1,09	-	-	423.919	-	368.796	33
Nodo 18																
1	Trave 7-11	40	23	6,03	6,03	A	0	0	1,22	0,22	-	-	252.134	-	737.591	53
2	Trave 11-12	60	33	8,04	8,04	A	0	0	3,50	2,10	-	-	692.353	-	737.591	33
	Trave 10-11	60	33	8,04	8,04	A	0	0	3,50	2,10	-	-	692.353	-	737.591	33
Nodo 19																
1	Trave 8-12	40	23	6,03	6,03	A	0	0	1,22	0,58	-	-	256.503	-	245.864	53
2	Trave 11-12	60	33	8,04	8,04	A	0	0	1,75	1,23	-	-	342.004	-	245.864	33
Nodo 24																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 25																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 26																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 27																
1	Trave 2-6	41	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
	Trave 6-10	40	23	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	53
2	Trave 6-7	70	33	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
	Trave 5-6	70	33	0,00	0,00	A	0	0	0,00	0,00	-	-	0	-	0	33
Nodo 28																
1	Trave 6-10	40	23	6,03	6,03	A	0	0	1,22	0,22	-	-	252.081	-	737.591	53
2	Trave 10-11	60	33	8,04	8,04	A	0	0	3,50	2,10	-	-	692.353	-	737.591	33
	Trave 9-10	60	33	8,04	8,04	A	0	0	3,50	2,10	-	-	692.353	-	737.591	33
Nodo 29																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 30																
1	Trave 1-5	43	23	6,03	6,03	A	0	0	2,45	1,21	-	-	519.264	-	368.796	53
	Trave 5-9	40	23	6,03	6,03	A	0	0	2,45	1,21	-	-	519.264	-	368.796	53
2	Trave 5-6	70	33	10,05	10,05	A	0	0	1,87	1,09	-	-	423.794	-	368.796	33
Nodo 31																
1	Trave 5-9	40	23	6,03	6,03	A	0	0	1,22	0,58	-	-	256.460	-	245.864	53
2	Trave 9-10	60	33	8,04	8,04	A	0	0	1,75	1,23	-	-	341.946	-	245.864	33
Nodo 32																
1	Trave 4-8	43	23	6,03	6,03	A	24.803	24.803	2,66	1,18	-	-	503.768	-	307.330	53
	Trave 8-12	40	23	6,03	6,03	A	24.803	24.803	2,66	1,18	-	-	503.768	-	307.330	53
2	Trave 7-8	65	43	12,06	12,06	A	55.064	55.064	2,49	1,32	-	-	493.577	-	307.330	33

LEGENDA:

Dir Direzione di verifica: 1 = asse locale 3 del pilastro; 2 = asse locale 2 del pilastro
Id_{Tr} Identificativo delle travi che definiscono la direzione.
b_j Larghezza effettiva del nodo relativo alla trave esaminata.
h_{jw} Distanza tra le armature superiori ed inferiori della trave.
A_{sup}/M^+ Se Or. V_{jd} = A -> Armatura superiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Massimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
A_{inf}/M^- Se Or. V_{jd} = A -> Armatura inferiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Minimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
Or_{vjd} Origine del taglio nel nodo per la direzione considerata: [A] = taglio derivante dalle armature delle travi concorrenti nel nodo; [M] = taglio derivante dai momenti agenti agli estremi delle travi concorrenti nel nodo.
V_d Max Taglio di Progetto per Fessurazione Diagonale.
V_{jsr} Forza orizzontale resistente del rinforzo.

Dati indicati per direzione

Dir	Id_{Tr}	b_j	h_{jw}	A_{sup}/M^+	A_{inf}/M^-	Or_{vjd}	$V_{c,\eta}$	$V_{c,\xi}$	σ_η	σ_ξ	$V_{jsd,sup}$	$V_{jsd,inf}$	V_d	V_{jsr}	V_{rsd}	h_{jc}
		[cm]	[cm]	[cm^2;N·m]	[cm^2;N·m]		[N]	[N]	[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]

V_{rsd} Forza orizzontale resistente del rinforzo+staffe.
h_{jc} Distanza, tra le giaciture più esterne delle armature del pilastro, nella direzione in esame.
Id_{rf} Identificativo dell'intervento.
Pos Posizione del nodo: [I] = interno; [E] = esterno
C/NC Identificativo dello stato del nodo ([NC] = Non Confinato; [C] = Confinato).
$Id_{pil,sup}$ Identificativo del pilastro al di sopra del nodo.
σ_{cR} Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
σ_{tR} Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
f_{yk} Resistenza caratteristica allo snervamento delle staffe nel nodo.
f_{fk} Resistenza caratteristica ultima del rinforzo in FRP; [-] = rinforzo non presente.
$N_{d,sup}$ Sforzo normale nel pilastro al di sopra del nodo.
$N_{d,inf}$ Sforzo normale nel pilastro al di sotto del nodo.
A_{sw} Staffe nel nodo (numero di staffe/diametro in mm/passo in cm/numero di bracci; [-] = assenza di staffe nel nodo).
CS Coefficiente di sicurezza: [η] = a compressione; [ξ/f] = max tra controllo f_{ctd} e fessurazione diagonale garantita da staffe e rinforzo ([NS] = Non Significativo per valori di CS ≥ 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
V_c Tagli nel pilastro al di sopra del nodo impiegato per la verifica: [η] = tensione principale di compressione; [ξ] = tensione principale di trazione
σ Tensioni principali di progetto: [η] = compressione; [ξ] = trazione; [-] = rinforzo presente.
V_{jsd} Taglio di progetto per il meccanismo della fessurazione diagonale superiore e inferiore. [-] = rinforzo non presente.

NODI (CA) - VERIFICA GERARCHIA DELLE RESISTENZE (Elevazione)

Nodi (CA) - Verifica Gerarchia delle Resistenze

Id_{Beam}		M_R Positivo	M_R Negativo
Nodo 00001 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 154.151 Nm	**Tot MrP(+) = 341.949 Nm**	**SvrP. (+) = 2,218**	
Tot MrT(-) = 154.151 Nm	**Tot MrP(-) = 341.949 Nm**	**SvrP. (-) = 2,218**	
Trave: Trave 9-10 - Primo Impalcato		154.151	154.151
Pilastro: Pilastro 9 - Impalcato Copertura		165.551	165.551
Pilastro: Pilastro 9 - Primo Impalcato		176.398	176.398
Nodo 00001 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 53.322 Nm	**Tot MrP(+) = 534.487 Nm**	**SvrP. (+) = 10,024**	
Tot MrT(-) = 53.322 Nm	**Tot MrP(-) = 534.487 Nm**	**SvrP. (-) = 10,024**	
Trave: Trave 5-9 - Primo Impalcato		53.323	53.323
Pilastro: Pilastro 9 - Impalcato Copertura		259.796	259.796
Pilastro: Pilastro 9 - Primo Impalcato		274.691	274.691
Nodo 00002 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 363.963 Nm	**Tot MrP(+) = 526.300 Nm**	**SvrP. (+) = 1,446**	
Tot MrT(-) = 355.858 Nm	**Tot MrP(-) = 526.300 Nm**	**SvrP. (-) = 1,479**	
Trave: Trave 9-10 - Primo Impalcato		168.670	187.188
Trave: Trave 10-11 - Primo Impalcato		195.293	168.670
Pilastro: Pilastro 10 - Impalcato Copertura		247.803	247.803
Pilastro: Pilastro 10 - Primo Impalcato		278.497	278.497
Nodo 00002 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 53.267 Nm	**Tot MrP(+) = 745.980 Nm**	**SvrP. (+) = 14,005**	
Tot MrT(-) = 53.267 Nm	**Tot MrP(-) = 745.980 Nm**	**SvrP. (-) = 14,005**	
Trave: Trave 6-10 - Primo Impalcato		53.267	53.267
Pilastro: Pilastro 10 - Impalcato Copertura		357.142	357.142
Pilastro: Pilastro 10 - Primo Impalcato		388.838	388.838
Nodo 00003 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 354.225 Nm	**Tot MrP(+) = 525.710 Nm**	**SvrP. (+) = 1,484**	
Tot MrT(-) = 363.976 Nm	**Tot MrP(-) = 525.710 Nm**	**SvrP. (-) = 1,444**	
Trave: Trave 11-12 - Primo Impalcato		185.555	168.670
Trave: Trave 10-11 - Primo Impalcato		168.670	195.306
Pilastro: Pilastro 11 - Impalcato Copertura		247.648	247.648
Pilastro: Pilastro 11 - Primo Impalcato		278.062	278.062
Nodo 00003 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 53.244 Nm	**Tot MrP(+) = 745.447 Nm**	**SvrP. (+) = 14,001**	
Tot MrT(-) = 53.244 Nm	**Tot MrP(-) = 745.447 Nm**	**SvrP. (-) = 14,001**	
Trave: Trave 7-11 - Primo Impalcato		53.244	53.244
Pilastro: Pilastro 11 - Impalcato Copertura		356.990	356.990
Pilastro: Pilastro 11 - Primo Impalcato		388.457	388.457
Nodo 00004 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 183.979 Nm	**Tot MrP(+) = 361.451 Nm**	**SvrP. (+) = 1,965**	
Tot MrT(-) = 183.979 Nm	**Tot MrP(-) = 361.451 Nm**	**SvrP. (-) = 1,965**	
Trave: Trave 5-6 - Primo Impalcato		183.979	183.979
Pilastro: Pilastro 5 - Impalcato Copertura		171.704	171.704
Pilastro: Pilastro 5 - Primo Impalcato		189.747	189.747
Nodo 00004 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 107.432 Nm	**Tot MrP(+) = 558.996 Nm**	**SvrP. (+) = 5,203**	
Tot MrT(-) = 107.432 Nm	**Tot MrP(-) = 558.996 Nm**	**SvrP. (-) = 5,203**	
Trave: Trave 1-5 - Primo Impalcato		54.245	54.245
Trave: Trave 5-9 - Primo Impalcato		53.214	53.214
Pilastro: Pilastro 5 - Impalcato Copertura		268.774	268.774
Pilastro: Pilastro 5 - Primo Impalcato		290.222	290.222
Nodo 00005 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 455.674 Nm	**Tot MrP(+) = 661.740 Nm**	**SvrP. (+) = 1,452**	
Tot MrT(-) = 455.821 Nm	**Tot MrP(-) = 661.740 Nm**	**SvrP. (-) = 1,452**	
Trave: Trave 5-6 - Primo Impalcato		201.106	254.716
Trave: Trave 6-7 - Primo Impalcato		254.568	201.106
Pilastro: Pilastro 6 - Impalcato Copertura		308.018	308.018
Pilastro: Pilastro 6 - Primo Impalcato		353.722	353.722
Nodo 00005 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			

Id_{Beam}		M_R	
		Positivo	Negativo
Tot MrT(+) = 107.223 Nm	**Tot MrP(+) = 879.078 Nm**	**SvrP. (+) = 8,199**	
Tot MrT(-) = 107.223 Nm	**Tot MrP(-) = 879.078 Nm**	**SvrP. (-) = 8,199**	
Trave: Trave 2-6 - Primo Impalcato		54.002	54.002
Trave: Trave 6-10 - Primo Impalcato		53.232	53.232
Pilastro: Pilastro 6 - Impalcato Copertura		420.725	420.725
Pilastro: Pilastro 6 - Primo Impalcato		458.353	458.353
Nodo 00006 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 456.287 Nm	**Tot MrP(+) = 660.553 Nm**	**SvrP. (+) = 1,448**	
Tot MrT(-) = 455.670 Nm	**Tot MrP(-) = 660.553 Nm**	**SvrP. (-) = 1,450**	
Trave: Trave 6-7 - Primo Impalcato		201.106	254.564
Trave: Trave 7-8 - Primo Impalcato		255.181	201.106
Pilastro: Pilastro 7 - Impalcato Copertura		307.681	307.681
Pilastro: Pilastro 7 - Primo Impalcato		352.872	352.872
Nodo 00006 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 107.235 Nm	**Tot MrP(+) = 878.085 Nm**	**SvrP. (+) = 8,188**	
Tot MrT(-) = 107.235 Nm	**Tot MrP(-) = 878.085 Nm**	**SvrP. (-) = 8,188**	
Trave: Trave 3-7 - Primo Impalcato		54.043	54.043
Trave: Trave 7-11 - Primo Impalcato		53.203	53.203
Pilastro: Pilastro 7 - Impalcato Copertura		420.437	420.437
Pilastro: Pilastro 7 - Primo Impalcato		457.648	457.648
Nodo 00007 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 97.079 Nm	**Tot MrP(+) = 311.439 Nm**	**SvrP. (+) = 3,208**	
Tot MrT(-) = 97.079 Nm	**Tot MrP(-) = 311.439 Nm**	**SvrP. (-) = 3,208**	
Trave: Trave 1-2 - Primo Impalcato		97.079	97.079
Pilastro: Pilastro 1 - Impalcato Copertura		152.345	152.345
Pilastro: Pilastro 1 - Primo Impalcato		159.094	159.094
Nodo 00007 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 53.847 Nm	**Tot MrP(+) = 311.439 Nm**	**SvrP. (+) = 5,784**	
Tot MrT(-) = 53.847 Nm	**Tot MrP(-) = 311.439 Nm**	**SvrP. (-) = 5,784**	
Trave: Trave 1-5 - Primo Impalcato		53.872	53.872
Pilastro: Pilastro 1 - Impalcato Copertura		152.345	152.345
Pilastro: Pilastro 1 - Primo Impalcato		159.094	159.094
Nodo 00008 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 222.741 Nm	**Tot MrP(+) = 339.913 Nm**	**SvrP. (+) = 1,526**	
Tot MrT(-) = 225.299 Nm	**Tot MrP(-) = 339.913 Nm**	**SvrP. (-) = 1,509**	
Trave: Trave 2-3 - Primo Impalcato		124.954	103.833
Trave: Trave 1-2 - Primo Impalcato		97.787	121.466
Pilastro: Pilastro 2 - Impalcato Copertura		161.203	161.203
Pilastro: Pilastro 2 - Primo Impalcato		178.710	178.710
Nodo 00008 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 53.832 Nm	**Tot MrP(+) = 339.913 Nm**	**SvrP. (+) = 6,314**	
Tot MrT(-) = 53.832 Nm	**Tot MrP(-) = 339.913 Nm**	**SvrP. (-) = 6,314**	
Trave: Trave 2-6 - Primo Impalcato		53.843	53.843
Pilastro: Pilastro 2 - Impalcato Copertura		161.203	161.203
Pilastro: Pilastro 2 - Primo Impalcato		178.710	178.710
Nodo 00009 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 224.627 Nm	**Tot MrP(+) = 339.874 Nm**	**SvrP. (+) = 1,513**	
Tot MrT(-) = 222.080 Nm	**Tot MrP(-) = 339.874 Nm**	**SvrP. (-) = 1,530**	
Trave: Trave 3-4 - Primo Impalcato		120.794	97.114
Trave: Trave 2-3 - Primo Impalcato		103.833	124.966
Pilastro: Pilastro 3 - Impalcato Copertura		161.164	161.164
Pilastro: Pilastro 3 - Primo Impalcato		178.710	178.710
Nodo 00009 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 53.830 Nm	**Tot MrP(+) = 339.874 Nm**	**SvrP. (+) = 6,314**	
Tot MrT(-) = 53.830 Nm	**Tot MrP(-) = 339.874 Nm**	**SvrP. (-) = 6,314**	
Trave: Trave 3-7 - Primo Impalcato		53.841	53.841
Pilastro: Pilastro 3 - Impalcato Copertura		161.164	161.164
Pilastro: Pilastro 3 - Primo Impalcato		178.710	178.710
Nodo 00010 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 97.667 Nm	**Tot MrP(+) = 312.068 Nm**	**SvrP. (+) = 3,195**	
Tot MrT(-) = 97.667 Nm	**Tot MrP(-) = 312.068 Nm**	**SvrP. (-) = 3,195**	
Trave: Trave 3-4 - Primo Impalcato		97.667	97.667
Pilastro: Pilastro 4 - Impalcato Copertura		152.529	152.529
Pilastro: Pilastro 4 - Primo Impalcato		159.539	159.539
Nodo 00010 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 53.687 Nm	**Tot MrP(+) = 312.068 Nm**	**SvrP. (+) = 5,813**	
Tot MrT(-) = 53.687 Nm	**Tot MrP(-) = 312.068 Nm**	**SvrP. (-) = 5,813**	
Trave: Trave 4-8 - Primo Impalcato		53.761	53.761
Pilastro: Pilastro 4 - Impalcato Copertura		152.529	152.529
Pilastro: Pilastro 4 - Primo Impalcato		159.539	159.539
Nodo 00015 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 155.481 Nm	**Tot MrP(+) = 341.470 Nm**	**SvrP. (+) = 2,196**	
Tot MrT(-) = 155.481 Nm	**Tot MrP(-) = 341.470 Nm**	**SvrP. (-) = 2,196**	
Trave: Trave 11-12 - Primo Impalcato		155.481	155.481
Pilastro: Pilastro 12 - Impalcato Copertura		165.433	165.433
Pilastro: Pilastro 12 - Primo Impalcato		176.037	176.037
Nodo 00015 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 53.483 Nm	**Tot MrP(+) = 533.885 Nm**	**SvrP. (+) = 9,982**	
Tot MrT(-) = 53.483 Nm	**Tot MrP(-) = 533.885 Nm**	**SvrP. (-) = 9,982**	
Trave: Trave 8-12 - Primo Impalcato		53.483	53.483
Pilastro: Pilastro 12 - Impalcato Copertura		259.613	259.613
Pilastro: Pilastro 12 - Primo Impalcato		274.272	274.272
Nodo 00032 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 184.339 Nm	**Tot MrP(+) = 360.675 Nm**	**SvrP. (+) = 1,957**	
Tot MrT(-) = 184.339 Nm	**Tot MrP(-) = 360.675 Nm**	**SvrP. (-) = 1,957**	

Id_{Beam}	M_R	
	Positivo	Negativo
Trave: Trave 7-8 - Primo Impalcato	184.339	184.339
Pilastro: Pilastro 8 - Impalcato Copertura	171.499	171.499
Pilastro: Pilastro 8 - Primo Impalcato	189.176	189.176
Nodo 00032 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00		
Tot MrT(+) = 107.576 Nm / **Tot MrP(+) = 558.024 Nm** / **SvrP. (+) = 5,187**		
Tot MrT(-) = 107.576 Nm / **Tot MrP(-) = 558.024 Nm** / **SvrP. (-) = 5,187**		
Trave: Trave 4-8 - Primo Impalcato	54.265	54.265
Trave: Trave 8-12 - Primo Impalcato	53.385	53.385
Pilastro: Pilastro 8 - Impalcato Copertura	268.478	268.478
Pilastro: Pilastro 8 - Primo Impalcato	289.546	289.546

LEGENDA:

Id_{Beam} Identificativo del beam nel progetto.
M_R Momento resistente del beam nelle direzioni positiva (+) e (-) negativa.
Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione lungo la quale è stata effettuata la verifica.
$\Sigma M_{R,tr}$ Somma dei momenti resistenti delle travi nelle direzioni positiva (+) e negativa (-).
$\Sigma M_{R,pil}$ Somma dei momenti resistenti dei pilastri nelle direzioni positiva (+) e negativa (-).
γ_{Rd} Sovraresistenza dei pilastri rispetto alle travi.

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-2-3-4**					
Trave 1-2	0%	10.284	50.620	10.284	4.709	8,04	8,04	2.08[S]	0,14	22.38[S]	0,14	NO
	12,5%	10.284	34.424	10.284	19.822	8,04	8,04	3.06[S]	0,14	5.31[S]	0,14	NO
	25,0%	10.284	8.547	10.284	27.328	8,04	8,04	12.33[S]	0,14	3.85[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	27.759	35.708	8,04	8,04	-	VNR	3.02[V]	0,15	NO
	50,0%	0	0	27.759	35.748	8,04	8,04	-	VNR	3.02[V]	0,15	NO
	62,5%	0	0	27.858	31.746	8,04	8,04	-	VNR	3.40[V]	0,15	NO
	75,0%	13.283	18.715	13.283	18.897	8,04	8,04	5.65[S]	0,14	5.60[S]	0,14	NO
	87,5%	13.283	49.245	13.283	6.739	8,04	8,04	2.14[S]	0,14	15.70[S]	0,14	NO
	100,0%	13.283	67.824	0	0	8,04	8,04	1.56[S]	0,14	-	VNR	NO
Trave 2-3	0%	29.092	71.361	0	0	8,04	8,04	1.51[V]	0,15	-	VNR	NO
	12,5%	22.025	46.103	22.025	7.237	8,04	8,04	2.32[S]	0,15	14.80[S]	0,15	NO
	25,0%	22.025	14.321	22.025	21.247	8,04	8,04	7.48[S]	0,15	5.04[S]	0,15	NO
	37,5%	0	0	29.078	34.113	8,04	8,04	-	VNR	3.17[V]	0,15	NO
	50,0%	0	0	29.078	36.132	8,04	8,04	-	VNR	2.99[V]	0,15	NO
	62,5%	0	0	29.092	34.080	8,04	8,04	-	VNR	3.17[V]	0,15	NO
	75,0%	22.099	14.308	22.099	21.215	8,04	8,04	7.49[S]	0,15	5.05[S]	0,15	NO
	87,5%	22.099	46.098	22.099	7.198	8,04	8,04	2.32[S]	0,15	14.89[S]	0,15	NO
	100%	29.078	71.606	0	0	8,04	8,04	1.51[V]	0,15	-	VNR	NO
Trave 3-4	0%	10.805	67.638	0	0	8,04	8,04	1.55[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	10.805	49.064	10.805	7.088	8,04	8,04	2.14[S]	0,14	14.87[S]	0,14	NO
	25,0%	10.805	18.551	10.805	19.125	8,04	8,04	5.68[S]	0,14	5.51[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	27.761	31.890	8,04	8,04	-	VNR	3.38[V]	0,15	NO
	50,0%	0	0	27.641	35.725	8,04	8,04	-	VNR	3.02[V]	0,15	NO
	62,5%	0	0	27.641	35.680	8,04	8,04	-	VNR	3.02[V]	0,15	NO
	75,0%	13.045	8.902	13.045	27.323	8,04	8,04	11.88[S]	0,14	3.87[S]	0,14	NO
	87,5%	13.045	34.956	13.045	19.746	8,04	8,04	3.02[S]	0,14	5.35[S]	0,14	NO
	100,0%	13.045	51.251	13.045	4.549	8,04	8,04	2.06[S]	0,14	23.25[S]	0,14	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 5-6-7-8**					
Trave 5-6	0%	25.977	92.208	0	0	10,05	10,05	1.46[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	25.977	54.796	25.977	31.031	10,05	10,05	2.46[S]	0,14	4.35[S]	0,14	NO
	25,0%	0	0	56.436	70.454	10,05	10,05	-	VNR	1.98[V]	0,14	NO
	37,5%	0	0	56.436	89.518	10,05	10,05	-	VNR	1.56[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	56.436	89.881	10,05	10,05	-	VNR	1.55[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	56.436	79.300	10,05	10,05	-	VNR	1.76[V]	0,14	NO
	75,0%	27.017	25.900	27.017	36.370	14,07	10,05	7.05[S]	0,16	3.71[S]	0,14	NO
	87,5%	56.436	107.287	0	0	14,07	10,05	1.74[V]	0,16	-	VNR	NO
	100,0%	56.662	167.691	0	0	14,07	10,05	1.11[V]	0,16	-	VNR	NO
Trave 6-7	0%	53.449	161.538	0	0	14,07	10,05	1.15[V]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	53.390	98.824	39.816	2.120	14,07	10,05	1.88[V]	0,16	64.72[S]	0,14	NO
	25,0%	39.816	21.091	53.390	41.680	14,07	10,05	8.74[S]	0,16	3.34[V]	0,14	NO
	37,5%	0	0	53.390	73.714	10,05	10,05	-	VNR	1.88[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	53.390	78.603	10,05	10,05	-	VNR	1.77[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	53.390	74.022	10,05	10,05	-	VNR	1.88[V]	0,14	NO
	75,0%	39.862	20.140	53.390	42.535	14,07	10,05	9.16[S]	0,16	3.27[V]	0,14	NO
	87,5%	53.390	96.942	39.862	2.975	14,07	10,05	1.92[V]	0,16	46.12[S]	0,14	NO
	100%	53.390	159.329	0	0	14,07	10,05	1.17[V]	0,16	-	VNR	NO
Trave 7-8	0%	54.904	162.275	0	0	14,07	10,05	1.15[V]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	54.904	104.608	24.983	893	14,07	10,05	1.78[V]	0,16	NS	0,14	NO
	25,0%	24.983	26.240	24.983	35.976	14,07	10,05	6.94[S]	0,16	3.75[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	54.904	76.902	10,05	10,05	-	VNR	1.81[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	54.904	86.950	10,05	10,05	-	VNR	1.60[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	54.904	86.661	10,05	10,05	-	VNR	1.60[V]	0,14	NO
	75,0%	25.865	1.191	54.904	68.423	10,05	10,05	NS	0,14	2.03[V]	0,14	NO
	87,5%	25.865	54.858	25.865	31.136	10,05	10,05	2.46[S]	0,14	4.33[S]	0,14	NO
	100,0%	25.865	90.797	0	0	10,05	10,05	1.48[S]	0,14	-	VNR	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 9-10-11-12**					
Trave 9-10	0%	13.919	68.451	0	0	8,04	8,04	1.57[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	13.919	44.161	13.919	24.338	8,04	8,04	2.43[S]	0,14	4.42[S]	0,14	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	25,0%	13.919	7.746	13.919	37.586	8,04	8,04	13.90[S]	0,14	2.86[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	38.331	52.839	8,04	8,04	-	VNR	2.10[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	38.331	53.063	8,04	8,04	-	VNR	2.09[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	38.614	47.081	8,04	8,04	-	VNR	2.36[V]	0,14	NO
	75,0%	17.531	21.975	17.531	25.356	8,04	8,04	4.92[S]	0,14	4.26[S]	0,14	NO
	87,5%	17.531	65.002	17.531	5.494	8,04	8,04	1.66[S]	0,14	19.70[S]	0,14	NO
	100%	38.331	101.518	0	0	8,04	8,04	1.09[V]	0,14	-	VNR	NO
Trave 10-11	0%	37.025	99.241	0	0	8,04	8,04	1.12[V]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	27.408	61.267	27.408	7.442	8,04	8,04	1.79[S]	0,14	14.74[S]	0,14	NO
	25,0%	27.408	18.415	27.408	27.436	8,04	8,04	5.96[S]	0,14	4.00[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	36.941	45.899	8,04	8,04	-	VNR	2.42[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	36.941	48.876	8,04	8,04	-	VNR	2.27[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	37.025	46.085	8,04	8,04	-	VNR	2.41[V]	0,14	NO
	75,0%	27.452	17.859	27.452	27.715	8,04	8,04	6.14[S]	0,14	3.96[S]	0,14	NO
	87,5%	27.452	60.496	27.452	7.933	8,04	8,04	1.81[S]	0,14	13.83[S]	0,14	NO
	100%	36.941	97.916	0	0	8,04	8,04	1.13[V]	0,14	-	VNR	NO
Trave 11-12	0%	37.864	99.466	0	0	8,04	8,04	1.11[V]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	13.782	64.390	13.782	6.303	8,04	8,04	1.67[S]	0,14	17.08[S]	0,14	NO
	25,0%	13.782	21.928	13.782	25.510	8,04	8,04	4.91[S]	0,14	4.22[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	37.841	46.470	8,04	8,04	-	VNR	2.39[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	37.864	52.231	8,04	8,04	-	VNR	2.13[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	37.864	52.026	8,04	8,04	-	VNR	2.14[V]	0,14	NO
	75,0%	17.376	8.372	17.376	37.208	8,04	8,04	12.92[S]	0,14	2.90[S]	0,14	NO
	87,5%	17.376	44.516	17.376	24.318	8,04	8,04	2.43[S]	0,14	4.45[S]	0,14	NO
	100%	17.376	68.410	17.376	357	8,04	8,04	1.58[S]	0,14	NS	0,14	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-5-9**					
Trave 1-5	0%	-2.213	35.376	-2.213	23.474	6,03	6,03	1.53[S]	0,19	2.32[S]	0,19	NO
	12,5%	-2.213	28.667	-2.213	21.547	6,03	6,03	1.90[S]	0,19	2.52[S]	0,19	NO
	25,0%	-2.213	18.005	-2.213	17.363	6,03	6,03	3.02[S]	0,19	3.13[S]	0,19	NO
	37,5%	-2.213	8.431	-2.213	12.093	6,03	6,03	6.46[S]	0,19	4.50[S]	0,19	NO
	50,0%	2.607	344	2.607	6.396	6,03	6,03	NS	0,20	8.59[S]	0,20	NO
	62,5%	2.607	8.581	2.607	13.003	6,03	6,03	6.40[S]	0,20	4.22[S]	0,20	NO
	75,0%	2.607	17.826	2.607	18.604	6,03	6,03	3.08[S]	0,20	2.95[S]	0,20	NO
	87,5%	2.607	28.057	2.607	23.219	6,03	6,03	1.95[S]	0,20	2.36[S]	0,20	NO
	100,0%	2.607	34.454	2.607	25.458	6,03	6,03	1.59[S]	0,20	2.15[S]	0,20	NO
Trave 5-9	0%	561	31.825	561	14.123	6,03	6,03	1.72[S]	0,20	3.87[S]	0,20	NO
	12,5%	561	23.282	561	14.298	6,03	6,03	2.35[S]	0,20	3.83[S]	0,20	NO
	25,0%	561	12.509	561	13.493	6,03	6,03	4.37[S]	0,20	4.05[S]	0,20	NO
	37,5%	561	3.548	561	10.878	6,03	6,03	15.43[S]	0,20	5.03[S]	0,20	NO
	50,0%	0	0	1.501	7.058	6,03	6,03	-	VNR	7.77[S]	0,20	NO
	62,5%	1.501	4.542	1.501	11.252	6,03	6,03	12.07[S]	0,20	4.87[S]	0,20	NO
	75,0%	1.501	13.768	1.501	13.604	6,03	6,03	3.98[S]	0,20	4.03[S]	0,20	NO
	87,5%	1.501	24.842	1.501	14.148	6,03	6,03	2.20[S]	0,20	3.87[S]	0,20	NO
	100,0%	1.501	33.633	1.501	13.796	6,03	6,03	1.63[S]	0,20	3.97[S]	0,20	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 2-6-10**					
Trave 2-6	0%	-347	34.335	-347	20.717	6,03	6,03	1.59[S]	0,19	2.63[S]	0,19	NO
	12,5%	-347	27.754	-347	19.226	6,03	6,03	1.96[S]	0,19	2.84[S]	0,19	NO
	25,0%	-347	17.323	-347	15.801	6,03	6,03	3.15[S]	0,19	3.45[S]	0,19	NO
	37,5%	-347	7.989	-347	11.281	6,03	6,03	6.84[S]	0,19	4.84[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	1.972	6.291	6,03	6,03	-	VNR	8.72[S]	0,20	NO
	62,5%	1.972	7.494	1.972	12.518	6,03	6,03	7.32[S]	0,20	4.38[S]	0,20	NO
	75,0%	1.972	16.218	1.972	17.650	6,03	6,03	3.38[S]	0,20	3.11[S]	0,20	NO
	87,5%	1.972	26.038	1.972	21.686	6,03	6,03	2.10[S]	0,20	2.53[S]	0,20	NO
	100%	1.972	32.262	1.972	23.532	6,03	6,03	1.70[S]	0,20	2.33[S]	0,20	NO
Trave 6-10	0%	1.079	30.955	1.079	12.371	6,03	6,03	1.77[S]	0,20	4.43[S]	0,20	NO
	12,5%	1.079	22.329	1.079	13.051	6,03	6,03	2.45[S]	0,20	4.20[S]	0,20	NO
	25,0%	1.079	11.570	1.079	12.784	6,03	6,03	4.73[S]	0,20	4.28[S]	0,20	NO
	37,5%	1.079	2.778	1.079	10.732	6,03	6,03	19.73[S]	0,20	5.10[S]	0,20	NO
	50,0%	0	0	8.277	7.833	6,03	6,03	-	VNR	7.09[V]	0,20	NO
	62,5%	1.479	3.900	1.479	10.908	6,03	6,03	14.06[S]	0,20	5.02[S]	0,20	NO
	75,0%	1.479	13.054	1.479	12.598	6,03	6,03	4.20[S]	0,20	4.35[S]	0,20	NO
	87,5%	1.479	24.175	1.479	12.724	6,03	6,03	2.26[S]	0,20	4.31[S]	0,20	NO
	100,0%	1.479	33.053	1.479	11.683	6,03	6,03	1.65[S]	0,20	4.69[S]	0,20	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 3-7-11**					
Trave 3-7	0%	-472	34.211	-472	20.783	6,03	6,03	1.59[S]	0,19	2.62[S]	0,19	NO
	12,5%	-472	27.652	-472	19.282	6,03	6,03	1.97[S]	0,19	2.83[S]	0,19	NO
	25,0%	-472	17.259	-472	15.841	6,03	6,03	3.16[S]	0,19	3.45[S]	0,19	NO
	37,5%	-472	7.961	-472	11.303	6,03	6,03	6.86[S]	0,19	4.83[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	1.942	6.251	6,03	6,03	-	VNR	8.78[S]	0,20	NO
	62,5%	1.942	7.520	1.942	12.442	6,03	6,03	7.30[S]	0,20	4.41[S]	0,20	NO
	75,0%	1.942	16.261	1.942	17.537	6,03	6,03	3.37[S]	0,20	3.13[S]	0,20	NO
	87,5%	1.942	26.099	1.942	21.535	6,03	6,03	2.10[S]	0,20	2.54[S]	0,20	NO
	100%	1.942	32.332	1.942	23.360	6,03	6,03	1.69[S]	0,20	2.35[S]	0,20	NO
Trave 7-11	0%	1.154	30.774	1.154	12.282	6,03	6,03	1.78[S]	0,20	4.46[S]	0,20	NO
	12,5%	1.154	22.177	1.154	12.988	6,03	6,03	2.47[S]	0,20	4.22[S]	0,20	NO
	25,0%	1.154	11.460	1.154	12.732	6,03	6,03	4.78[S]	0,20	4.30[S]	0,20	NO
	37,5%	1.154	2.709	1.154	10.705	6,03	6,03	20.23[S]	0,20	5.12[S]	0,20	NO
	50,0%	0	0	1.748	7.250	6,03	6,03	-	VNR	7.57[S]	0,20	NO
	62,5%	1.748	3.861	1.748	10.863	6,03	6,03	14.21[S]	0,20	5.05[S]	0,20	NO
	75,0%	1.748	12.991	1.748	12.509	6,03	6,03	4.22[S]	0,20	4.38[S]	0,20	NO
	87,5%	1.748	24.088	1.748	12.617	6,03	6,03	2.27[S]	0,20	4.35[S]	0,20	NO
	100,0%	1.748	32.950	1.748	11.530	6,03	6,03	1.66[S]	0,20	4.76[S]	0,20	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 4-8-12**					
Trave 4-8	0%	-3.116	34.908	-3.116	23.374	6,03	6,03	1.55[S]	0,19	2.32[S]	0,19	NO
	12,5%	-3.116	28.263	-3.116	21.475	6,03	6,03	1.92[S]	0,19	2.53[S]	0,19	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	25,0%	-3.116	17.731	-3.116	17.337	6,03	6,03	3.06[S]	0,19	3.13[S]	0,19	NO
	37,5%	-3.116	8.291	-3.116	12.107	6,03	6,03	6.55[S]	0,19	4.49[S]	0,19	NO
	50,0%	3.849	260	-3.116	5.806	6,03	6,03	NS	0,20	9.36[S]	0,19	NO
	62,5%	3.849	8.469	3.849	12.727	6,03	6,03	6.50[S]	0,20	4.32[S]	0,20	NO
	75,0%	3.849	17.690	3.849	18.178	6,03	6,03	3.11[S]	0,20	3.03[S]	0,20	NO
	87,5%	3.849	27.900	3.849	22.638	6,03	6,03	1.97[S]	0,20	2.43[S]	0,20	NO
	100,0%	3.849	34.294	3.849	24.788	6,03	6,03	1.60[S]	0,20	2.22[S]	0,20	NO
Trave 8-12	0%	-188	31.368	-188	13.933	6,03	6,03	1.74[S]	0,19	3.92[S]	0,19	NO
	12,5%	-188	22.948	-188	14.098	6,03	6,03	2.38[S]	0,19	3.87[S]	0,19	NO
	25,0%	-188	12.337	-188	13.283	6,03	6,03	4.43[S]	0,19	4.11[S]	0,19	NO
	37,5%	-188	3.516	-188	10.680	6,03	6,03	15.55[S]	0,19	5.12[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	1.145	6.935	6,03	6,03	-	VNR	7.90[S]	0,20	NO
	62,5%	1.145	4.557	1.145	11.083	6,03	6,03	12.03[S]	0,20	4.94[S]	0,20	NO
	75,0%	1.145	13.624	1.145	13.444	6,03	6,03	4.02[S]	0,20	4.07[S]	0,20	NO
	87,5%	1.145	24.479	1.145	14.028	6,03	6,03	2.23[S]	0,20	3.90[S]	0,20	NO
	100,0%	1.145	33.068	1.145	13.752	6,03	6,03	1.65[S]	0,20	3.98[S]	0,20	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-2-3-4**					
Trave 1-2	0%	-44.177	94.460	-44.177	22.629	8,04	8,04	1.02[S]	0,14	4.29[S]	0,14	NO
	12,5%	-44.177	69.733	-44.177	37.973	8,04	8,04	1.39[S]	0,14	2.55[S]	0,14	NO
	25,0%	-44.177	29.093	-44.177	43.198	8,04	8,04	3.33[S]	0,14	2.24[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	-23.323	46.877	8,04	8,04	-	VNR	2.13[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	-23.323	46.971	8,04	8,04	-	VNR	2.13[V]	0,14	NO
	62,5%	-39.769	1.836	-23.156	42.906	8,04	8,04	53.24[S]	0,14	2.33[V]	0,14	NO
	75,0%	-39.769	37.087	-39.769	32.278	10,05	8,04	3.27[S]	0,15	3.02[S]	0,14	NO
	87,5%	-39.769	82.459	-39.769	22.322	10,05	8,04	1.47[S]	0,15	4.38[S]	0,14	NO
	100,0%	-39.769	109.610	-39.769	2.246	10,05	8,04	1.10[S]	0,15	43.53[S]	0,14	NO
Trave 2-3	0%	-16.792	106.806	0	0	10,05	8,04	1.16[S]	0,15	-	VNR	NO
	12,5%	-16.792	75.748	-16.792	20.058	10,05	8,04	1.64[S]	0,15	5.04[S]	0,14	NO
	25,0%	-16.792	29.277	-16.792	34.618	10,05	8,04	4.26[S]	0,15	2.92[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	-23.862	48.516	8,04	8,04	-	VNR	2.06[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	-23.862	51.400	8,04	8,04	-	VNR	1.94[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	-23.868	48.561	8,04	8,04	-	VNR	2.06[V]	0,14	NO
	75,0%	-16.709	28.978	-16.709	34.773	10,05	8,04	4.31[S]	0,15	2.91[S]	0,14	NO
	87,5%	-16.709	75.342	-16.709	20.322	10,05	8,04	1.65[S]	0,15	4.98[S]	0,14	NO
	100%	-16.709	106.348	0	0	10,05	8,04	1.17[S]	0,15	-	VNR	NO
Trave 3-4	0%	-44.184	109.881	-44.184	2.500	10,05	8,04	1.09[S]	0,15	38.84[S]	0,14	NO
	12,5%	-44.184	82.676	-44.184	22.495	10,05	8,04	1.46[S]	0,15	4.31[S]	0,14	NO
	25,0%	-44.184	37.209	-44.184	32.359	10,05	8,04	3.24[S]	0,15	3.00[S]	0,14	NO
	37,5%	-44.184	1.877	-22.434	42.938	8,04	8,04	51.71[S]	0,14	2.33[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	-22.652	46.876	8,04	8,04	-	VNR	2.14[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	-22.652	46.768	8,04	8,04	-	VNR	2.14[V]	0,14	NO
	75,0%	-40.334	29.529	-40.334	43.320	8,04	8,04	3.30[S]	0,14	2.25[S]	0,14	NO
	87,5%	-40.334	70.338	-40.334	38.117	8,04	8,04	1.38[S]	0,14	2.56[S]	0,14	NO
	100,0%	-40.334	95.167	-40.334	22.778	8,04	8,04	1.02[S]	0,14	4.28[S]	0,14	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 5-6-7-8**					
Trave 5-6	0%	-84.886	166.881	-84.886	31.712	12,06	12,06	1.10[S]	0,11	5.80[S]	0,11	NO
	12,5%	-84.886	122.709	-84.886	79.026	12,06	12,06	1.49[S]	0,11	2.32[S]	0,11	NO
	25,0%	-84.886	33.284	-46.532	112.341	12,06	12,06	5.52[S]	0,11	1.70[V]	0,11	NO
	37,5%	0	0	-46.577	134.956	12,06	12,06	-	VNR	1.42[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-46.532	133.914	12,06	12,06	-	VNR	1.43[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-50.375	122.684	12,06	12,06	-	VNR	1.55[V]	0,11	NO
	75,0%	-83.381	69.491	-83.381	67.686	16,08	12,06	3.55[S]	0,12	2.72[S]	0,11	NO
	87,5%	-83.381	176.212	-83.381	28.748	16,08	12,06	1.40[S]	0,12	6.41[S]	0,11	NO
	100,0%	-46.532	248.298	0	0	16,08	12,06	1.02[V]	0,13	-	VNR	NO
Trave 6-7	0%	-47.262	240.454	0	0	16,08	12,06	1.05[V]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	-47.262	166.881	-33.349	27.997	16,08	12,06	1.52[V]	0,13	6.94[S]	0,11	NO
	25,0%	-33.349	59.701	-47.290	69.700	16,08	12,06	4.31[S]	0,13	2.74[V]	0,11	NO
	37,5%	0	0	-47.290	111.867	12,06	12,06	-	VNR	1.71[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-47.290	116.391	12,06	12,06	-	VNR	1.64[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-47.290	112.431	12,06	12,06	-	VNR	1.70[V]	0,11	NO
	75,0%	-33.339	57.348	-47.290	71.555	16,08	12,06	4.48[S]	0,13	2.67[V]	0,11	NO
	87,5%	-47.290	162.250	-33.339	29.875	16,08	12,06	1.56[V]	0,13	6.50[S]	0,11	NO
	100%	-47.290	235.241	0	0	16,08	12,06	1.08[V]	0,13	-	VNR	NO
Trave 7-8	0%	-44.207	240.196	0	0	16,08	12,06	1.06[V]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	-84.513	174.915	-84.513	30.458	16,08	12,06	1.41[S]	0,12	6.04[S]	0,11	NO
	25,0%	-84.513	70.502	-84.513	66.774	16,08	12,06	3.50[S]	0,12	2.75[S]	0,11	NO
	37,5%	0	0	-47.781	118.630	12,06	12,06	-	VNR	1.61[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-44.207	128.978	12,06	12,06	-	VNR	1.49[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-44.207	130.132	12,06	12,06	-	VNR	1.47[V]	0,11	NO
	75,0%	-83.100	36.369	-44.207	108.494	12,06	12,06	5.06[S]	0,11	1.77[V]	0,11	NO
	87,5%	-83.100	124.255	-83.100	78.947	12,06	12,06	1.48[S]	0,11	2.33[S]	0,11	NO
	100,0%	-83.100	166.485	-83.100	34.317	12,06	12,06	1.10[S]	0,11	5.37[S]	0,11	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 9-10-11-12**					
Trave 9-10	0%	-71.686	136.687	-71.686	45.532	10,05	10,05	1.12[S]	0,11	3.38[S]	0,11	NO
	12,5%	-71.686	105.166	-71.686	70.042	10,05	10,05	1.46[S]	0,11	2.20[S]	0,11	NO
	25,0%	-71.686	39.626	-71.686	77.546	10,05	10,05	3.89[S]	0,11	1.98[S]	0,11	NO
	37,5%	0	0	-35.663	86.892	10,05	10,05	-	VNR	1.85[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-35.663	86.211	10,05	10,05	-	VNR	1.87[V]	0,11	NO
	62,5%	-66.487	810	-35.663	79.231	10,05	10,05	NS	0,11	2.03[V]	0,11	NO
	75,0%	-64.499	62.479	-64.499	52.483	12,06	10,05	2.99[S]	0,11	2.96[S]	0,11	NO
	87,5%	-64.499	139.992	-64.499	33.002	12,06	10,05	1.33[S]	0,11	4.71[S]	0,11	NO
	100%	-64.499	176.381	0	0	12,06	10,05	1.06[S]	0,11	-	VNR	NO
Trave 10-11	0%	-24.344	167.379	0	0	12,06	10,05	1.16[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-24.344	128.853	-24.344	32.122	12,06	10,05	1.51[S]	0,12	5.09[S]	0,11	NO
	25,0%	-24.344	54.457	-24.344	53.010	12,06	10,05	3.58[S]	0,12	3.08[S]	0,11	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	37,5%	0	0	-33.958	73.517	10,05	10,05	-	VNR	2.20[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-33.917	76.493	10,05	10,05	-	VNR	2.11[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-33.917	73.989	10,05	10,05	-	VNR	2.18[V]	0,11	NO
	75,0%	-24.279	52.689	-24.279	53.864	12,06	10,05	3.70[S]	0,12	3.04[S]	0,11	NO
	87,5%	-24.279	126.423	-24.279	33.633	12,06	10,05	1.54[S]	0,12	4.86[S]	0,11	NO
	100%	-24.279	164.656	0	0	12,06	10,05	1.18[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 11-12	0%	-72.589	175.182	0	0	12,06	10,05	1.05[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	-72.589	139.605	-72.589	34.144	12,06	10,05	1.32[S]	0,11	4.51[S]	0,11	NO
	25,0%	-72.589	62.849	-72.589	52.405	12,06	10,05	2.95[S]	0,11	2.93[S]	0,11	NO
	37,5%	-72.589	2.821	-33.699	77.863	10,05	10,05	54.57[S]	0,11	2.07[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-31.553	84.893	10,05	10,05	-	VNR	1.91[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-33.797	85.134	10,05	10,05	-	VNR	1.90[V]	0,11	NO
	75,0%	-65.135	41.805	-65.135	76.905	10,05	10,05	3.71[S]	0,11	2.02[S]	0,11	NO
	87,5%	-65.135	107.167	-65.135	70.031	10,05	10,05	1.45[S]	0,11	2.22[S]	0,11	NO
	100%	-65.135	138.162	-65.135	46.434	10,05	10,05	1.12[S]	0,11	3.34[S]	0,11	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-5-9**					
Trave 1-5	0%	-8.105	46.202	-8.105	33.476	6,03	6,03	1.16[S]	0,19	1.60[S]	0,19	NO
	12,5%	-8.105	37.696	-8.105	30.368	6,03	6,03	1.42[S]	0,19	1.77[S]	0,19	NO
	25,0%	-8.105	24.109	-8.105	23.989	6,03	6,03	2.23[S]	0,19	2.24[S]	0,19	NO
	37,5%	-8.105	11.806	-8.105	16.328	6,03	6,03	4.56[S]	0,19	3.29[S]	0,19	NO
	50,0%	-4.461	994	-8.105	7.410	6,03	6,03	54.57[S]	0,19	7.27[S]	0,19	NO
	62,5%	-4.461	12.142	-4.461	16.358	6,03	6,03	4.46[S]	0,19	3.31[S]	0,19	NO
	75,0%	-4.461	24.462	-4.461	24.002	6,03	6,03	2.21[S]	0,19	2.26[S]	0,19	NO
	87,5%	-4.461	37.927	-4.461	30.501	6,03	6,03	1.43[S]	0,19	1.77[S]	0,19	NO
	100,0%	-4.461	46.275	-4.461	33.767	6,03	6,03	1.17[S]	0,19	1.60[S]	0,19	NO
Trave 5-9	0%	-14.473	39.793	-14.473	19.321	6,03	6,03	1.33[S]	0,19	2.75[S]	0,19	NO
	12,5%	-14.473	29.410	-14.473	19.228	6,03	6,03	1.80[S]	0,19	2.76[S]	0,19	NO
	25,0%	-14.473	16.228	-14.473	17.550	6,03	6,03	3.27[S]	0,19	3.03[S]	0,19	NO
	37,5%	-14.473	5.131	-14.473	13.785	6,03	6,03	10.37[S]	0,19	3.86[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	-14.549	8.582	6,03	6,03	-	VNR	6.20[V]	0,19	NO
	62,5%	-13.434	5.971	-13.434	13.907	6,03	6,03	8.93[S]	0,19	3.83[S]	0,19	NO
	75,0%	-13.434	17.377	-13.434	17.363	6,03	6,03	3.06[S]	0,19	3.07[S]	0,19	NO
	87,5%	-13.434	30.928	-13.434	18.674	6,03	6,03	1.72[S]	0,19	2.85[S]	0,19	NO
	100,0%	-13.434	41.613	-13.434	18.600	6,03	6,03	1.28[S]	0,19	2.86[S]	0,19	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 2-6-10**					
Trave 2-6	0%	-8.375	44.506	-8.375	29.526	6,03	6,03	1.20[S]	0,19	1.82[S]	0,19	NO
	12,5%	-8.375	36.044	-8.375	27.164	6,03	6,03	1.49[S]	0,19	1.98[S]	0,19	NO
	25,0%	-8.375	22.622	-8.375	22.000	6,03	6,03	2.38[S]	0,19	2.44[S]	0,19	NO
	37,5%	-8.375	10.605	-8.375	15.435	6,03	6,03	5.07[S]	0,19	3.48[S]	0,19	NO
	50,0%	-6.828	263	-6.828	7.803	6,03	6,03	NS	0,19	6.92[S]	0,19	NO
	62,5%	-6.828	10.805	-6.828	15.845	6,03	6,03	4.99[S]	0,19	3.40[S]	0,19	NO
	75,0%	-6.828	22.749	-6.828	22.485	6,03	6,03	2.37[S]	0,19	2.40[S]	0,19	NO
	87,5%	-6.828	36.096	-6.828	27.722	6,03	6,03	1.49[S]	0,19	1.94[S]	0,19	NO
	100%	-6.828	44.515	-6.828	30.127	6,03	6,03	1.21[S]	0,19	1.79[S]	0,19	NO
Trave 6-10	0%	-14.316	40.011	-14.316	16.186	6,03	6,03	1.33[S]	0,19	3.28[S]	0,19	NO
	12,5%	-14.316	28.938	-14.316	17.035	6,03	6,03	1.83[S]	0,19	3.12[S]	0,19	NO
	25,0%	-14.316	15.111	-14.316	16.675	6,03	6,03	3.52[S]	0,19	3.19[S]	0,19	NO
	37,5%	-14.316	3.790	-14.316	14.034	6,03	6,03	14.04[S]	0,19	3.79[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	-16.005	10.688	6,03	6,03	-	VNR	4.96[V]	0,19	NO
	62,5%	-13.961	4.682	-13.961	13.954	6,03	6,03	11.37[S]	0,19	3.81[S]	0,19	NO
	75,0%	-13.961	16.374	-13.961	16.224	6,03	6,03	3.25[S]	0,19	3.28[S]	0,19	NO
	87,5%	-13.961	30.573	-13.961	16.430	6,03	6,03	1.74[S]	0,19	3.24[S]	0,19	NO
	100,0%	-13.961	41.905	-13.961	15.219	6,03	6,03	1.27[S]	0,19	3.50[S]	0,19	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 3-7-11**					
Trave 3-7	0%	-8.393	44.252	-8.393	29.372	6,03	6,03	1.21[S]	0,19	1.83[S]	0,19	NO
	12,5%	-8.393	35.828	-8.393	27.032	6,03	6,03	1.50[S]	0,19	1.99[S]	0,19	NO
	25,0%	-8.393	22.473	-8.393	21.903	6,03	6,03	2.39[S]	0,19	2.45[S]	0,19	NO
	37,5%	-8.393	10.522	-8.393	15.372	6,03	6,03	5.11[S]	0,19	3.50[S]	0,19	NO
	50,0%	-6.434	262	-6.434	7.762	6,03	6,03	NS	0,19	6.96[S]	0,19	NO
	62,5%	-6.434	10.769	-6.434	15.737	6,03	6,03	5.01[S]	0,19	3.43[S]	0,19	NO
	75,0%	-6.434	22.679	-6.434	22.311	6,03	6,03	2.38[S]	0,19	2.42[S]	0,19	NO
	87,5%	-6.434	35.991	-6.434	27.481	6,03	6,03	1.50[S]	0,19	1.96[S]	0,19	NO
	100%	-6.434	44.391	-6.434	29.847	6,03	6,03	1.21[S]	0,19	1.81[S]	0,19	NO
Trave 7-11	0%	-14.598	39.785	-14.598	15.999	6,03	6,03	1.33[S]	0,19	3.32[S]	0,19	NO
	12,5%	-14.598	28.745	-14.598	16.891	6,03	6,03	1.85[S]	0,19	3.14[S]	0,19	NO
	25,0%	-14.598	14.970	-14.598	16.562	6,03	6,03	3.55[S]	0,19	3.21[S]	0,19	NO
	37,5%	-14.598	3.702	-14.598	13.974	6,03	6,03	14.37[S]	0,19	3.80[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	-15.381	10.729	6,03	6,03	-	VNR	4.95[V]	0,19	NO
	62,5%	-14.200	4.611	-14.200	13.899	6,03	6,03	11.54[S]	0,19	3.83[S]	0,19	NO
	75,0%	-14.200	16.255	-14.200	16.111	6,03	6,03	3.27[S]	0,19	3.30[S]	0,19	NO
	87,5%	-14.200	30.408	-14.200	16.294	6,03	6,03	1.75[S]	0,19	3.26[S]	0,19	NO
	100,0%	-14.200	41.710	-14.200	15.024	6,03	6,03	1.27[S]	0,19	3.54[S]	0,19	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 4-8-12**					
Trave 4-8	0%	-9.162	45.523	-9.162	33.047	6,03	6,03	1.18[S]	0,19	1.62[S]	0,19	NO
	12,5%	-9.162	37.090	-9.162	29.996	6,03	6,03	1.44[S]	0,19	1.79[S]	0,19	NO
	25,0%	-9.162	23.651	-9.162	23.717	6,03	6,03	2.27[S]	0,19	2.26[S]	0,19	NO
	37,5%	-9.162	11.505	-9.162	16.147	6,03	6,03	4.67[S]	0,19	3.32[S]	0,19	NO
	50,0%	-4.282	1.006	-9.162	7.316	6,03	6,03	53.94[S]	0,19	7.34[S]	0,19	NO
	62,5%	-4.282	12.077	-4.282	16.173	6,03	6,03	4.49[S]	0,19	3.35[S]	0,19	NO
	75,0%	-4.282	24.326	-4.282	23.642	6,03	6,03	2.23[S]	0,19	2.29[S]	0,19	NO
	87,5%	-4.282	37.724	-4.282	29.962	6,03	6,03	1.43[S]	0,19	1.81[S]	0,19	NO
	100,0%	-4.282	46.044	-4.282	33.124	6,03	6,03	1.17[S]	0,19	1.63[S]	0,19	NO
Trave 8-12	0%	-12.833	39.255	-12.833	19.210	6,03	6,03	1.35[S]	0,19	2.77[S]	0,19	NO
	12,5%	-12.833	29.042	-12.833	19.098	6,03	6,03	1.83[S]	0,19	2.79[S]	0,19	NO
	25,0%	-12.833	16.076	-12.833	17.378	6,03	6,03	3.32[S]	0,19	3.07[S]	0,19	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	37,5%	-12.833	5.171	-12.833	13.601	6,03	6,03	10.32[S]	0,19	3.92[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	-12.284	8.302	6,03	6,03	-	VNR	6.43[V]	0,19	NO
	62,5%	-11.876	5.976	-11.876	13.600	6,03	6,03	8.94[S]	0,19	3.93[S]	0,19	NO
	75,0%	-11.876	17.190	-11.876	17.070	6,03	6,03	3.11[S]	0,19	3.13[S]	0,19	NO
	87,5%	-11.876	30.464	-11.876	18.480	6,03	6,03	1.75[S]	0,19	2.89[S]	0,19	NO
	100,0%	-11.876	40.891	-11.876	18.472	6,03	6,03	1.30[S]	0,19	2.89[S]	0,19	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.

$N_{Ed,s}$, $M_{Ed,3,s}$ Sollecitazioni di progetto per armatura superiore (N_{Ed} >0: compressione).

$N_{Ed,i}$, $M_{Ed,3,i}$ Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore (N_{Ed} > 0: compressione).

$A_{s,s}$, $A_{s,i}$ Armatura a flessione superiore e inferiore.

$(X/d)_s$ Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).

$(X/d)_i$ Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).

CS_s, CS_i Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori e inferiori ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1-2-3-4**						
Trave 1-2	0%	+	81.117	4,22	448.218	342.460	18.290	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.604	35,66	448.218	342.460	18.290	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	69.303	3,42	448.218	236.853	18.290	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.189	11,18	448.218	236.853	18.290	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	57.486	4,12	448.218	236.853	18.290	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.777	7,23	448.218	236.853	18.290	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	45.671	5,19	448.218	236.853	18.290	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.363	5,34	448.218	236.853	18.290	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	33.853	7,00	448.218	236.853	18.290	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.951	4,23	448.218	236.853	18.290	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	22.265	10,64	448.218	236.853	18.290	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.768	3,50	448.218	236.853	18.290	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	10.677	22,18	448.218	236.853	18.290	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.585	2,98	448.218	236.853	18.290	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	448.218	236.853	18.290	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-91.404	2,59	448.218	236.853	18.290	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	448.218	342.460	18.290	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-103.222	3,32	448.218	342.460	18.290	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 2-3	0%	+	80.873	4,23	448.348	342.367	19.249	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.407	NS	448.348	342.367	19.249	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	68.207	3,47	448.348	236.760	19.249	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.829	15,97	448.348	236.760	19.249	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	55.239	4,29	448.348	236.760	19.249	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.546	8,60	448.348	236.760	19.249	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	42.313	5,60	448.348	236.760	19.249	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.307	5,87	448.348	236.760	19.249	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	29.596	8,00	448.348	236.760	19.249	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.276	4,44	448.348	236.760	19.249	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	16.877	14,03	448.348	236.760	19.249	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.246	3,57	448.348	236.760	19.249	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	4.157	56,95	448.348	236.760	19.249	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.218	2,99	448.348	236.760	19.249	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	448.348	236.760	19.249	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-92.189	2,57	448.348	236.760	19.249	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	448.348	342.367	19.249	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-105.162	3,26	448.348	342.367	19.249	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 3-4	0%	+	81.211	4,22	448.211	342.462	18.232	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.308	36,79	448.211	342.462	18.232	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	69.685	3,40	448.211	236.855	18.232	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.613	11,49	448.211	236.855	18.232	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	57.856	4,09	448.211	236.855	18.232	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.212	7,35	448.211	236.855	18.232	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	46.066	5,14	448.211	236.855	18.232	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.851	5,40	448.211	236.855	18.232	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	34.464	6,87	448.211	236.855	18.232	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.683	4,25	448.211	236.855	18.232	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	22.863	10,36	448.211	236.855	18.232	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.513	3,51	448.211	236.855	18.232	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	11.260	21,04	448.211	236.855	18.232	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.346	2,99	448.211	236.855	18.232	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	448.211	236.855	18.232	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-91.177	2,60	448.211	236.855	18.232	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	448.211	342.462	18.232	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-103.011	3,32	448.211	342.462	18.232	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 5-6-7-8**						
Trave 5-6	0%	+	163.850	2,09	628.969	342.018	36.417	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	0	-	628.969	342.018	36.417	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	138.791	2,46	628.969	342.018	36.417	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	628.969	342.018	36.417	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	112.091	3,05	628.969	342.018	36.417	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.442	53,09	628.969	342.018	36.417	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	85.388	4,01	628.969	342.018	36.417	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.553	10,51	628.969	342.018	36.417	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	58.687	5,83	628.969	342.018	36.417	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.663	5,83	628.969	342.018	36.417	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	32.185	10,63	628.969	342.018	36.417	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-84.970	4,03	628.969	342.018	36.417	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	6.077	56,28	628.969	342.018	36.417	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-111.669	3,06	628.969	342.018	36.417	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	628.969	342.018	36.417	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-151.122	2,26	628.969	342.018	36.417	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	628.969	342.018	36.417	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-172.225	1,99	628.969	342.018	36.417	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-7	0%	+	177.313	1,93	628.718	342.131	34.559	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	628.718	342.131	34.559	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	149.384	2,29	628.718	342.131	34.559	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	628.718	342.131	34.559	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	121.451	2,82	628.718	342.131	34.559	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.482	NS	628.718	342.131	34.559	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	93.523	3,66	628.718	342.131	34.559	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.792	11,88	628.718	342.131	34.559	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	65.594	5,22	628.718	342.131	34.559	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.103	6,10	628.718	342.131	34.559	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	38.165	8,96	628.718	342.131	34.559	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-83.913	4,08	628.718	342.131	34.559	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	10.856	31,52	628.718	342.131	34.559	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-111.841	3,06	628.718	342.131	34.559	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	628.718	342.131	34.559	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-142.522	2,40	628.718	342.131	34.559	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	628.718	342.131	34.559	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-167.388	2,04	628.718	342.131	34.559	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 7-8	0%	+	174.824	1,96	628.842	342.154	35.474	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	628.842	342.154	35.474	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	148.937	2,30	628.842	342.154	35.474	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	628.842	342.154	35.474	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	122.297	2,80	628.842	342.154	35.474	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	628.842	342.154	35.474	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	96.035	3,56	628.842	342.154	35.474	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.500	14,56	628.842	342.154	35.474	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	69.774	4,90	628.842	342.154	35.474	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.180	6,96	628.842	342.154	35.474	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	43.968	7,78	628.842	342.154	35.474	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.315	4,54	628.842	342.154	35.474	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	18.287	18,71	628.842	342.154	35.474	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-101.578	3,37	628.842	342.154	35.474	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	628.842	342.154	35.474	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-127.842	2,68	628.842	342.154	35.474	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	628.842	342.154	35.474	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-152.863	2,24	628.842	342.154	35.474	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 9-10-11-12**						
Trave 9-10	0%	+	125.279	2,73	538.295	342.067	25.145	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.295	342.067	25.145	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	108.751	2,57	538.295	279.663	25.145	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.295	279.663	25.145	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	92.224	3,03	538.295	279.663	25.145	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.295	279.663	25.145	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	75.699	3,69	538.295	279.663	25.145	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.876	23,55	538.295	279.663	25.145	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	59.174	4,73	538.295	279.663	25.145	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.073	9,96	538.295	279.663	25.145	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	42.649	6,56	538.295	279.663	25.145	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.269	6,32	538.295	279.663	25.145	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	26.388	10,60	538.295	279.663	25.145	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.666	4,13	538.295	279.663	25.145	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	10.193	27,44	538.295	279.663	25.145	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-91.940	3,04	538.295	279.663	25.145	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	538.295	342.067	25.145	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-105.020	3,26	538.295	342.067	25.145	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 10-11	0%	+	128.198	2,67	538.177	342.142	24.275	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.177	342.142	24.275	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	110.767	2,53	538.177	279.738	24.275	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.177	279.738	24.275	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	93.336	3,00	538.177	279.738	24.275	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.177	279.738	24.275	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	75.907	3,69	538.177	279.738	24.275	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.798	35,87	538.177	279.738	24.275	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	50,0%	+	58.477	4,78	538.177	279.738	24.275	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.882	11,24	538.177	279.738	24.275	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	41.049	6,81	538.177	279.738	24.275	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.963	6,67	538.177	279.738	24.275	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.896	11,71	538.177	279.738	24.275	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.248	4,49	538.177	279.738	24.275	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	6.817	41,04	538.177	279.738	24.275	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-87.850	3,18	538.177	279.738	24.275	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	538.177	342.142	24.275	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-102.263	3,35	538.177	342.142	24.275	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 11-12	0%	+	126.178	2,71	538.263	342.124	24.912	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.263	342.124	24.912	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	109.796	2,55	538.263	279.720	24.912	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.263	279.720	24.912	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	93.413	2,99	538.263	279.720	24.912	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	538.263	279.720	24.912	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	77.032	3,63	538.263	279.720	24.912	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.849	23,61	538.263	279.720	24.912	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	60.651	4,61	538.263	279.720	24.912	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.905	10,02	538.263	279.720	24.912	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	44.271	6,32	538.263	279.720	24.912	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.959	6,36	538.263	279.720	24.912	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	28.151	9,94	538.263	279.720	24.912	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.270	4,64	538.263	279.720	24.912	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	12.099	23,12	538.263	279.720	24.912	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-76.647	3,65	538.263	279.720	24.912	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	538.263	342.124	24.912	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-93.023	3,68	538.263	342.124	24.912	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1-5-9**						
Trave 1-5	0%	+	36.028	7,07	254.792	363.754	2.905	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.235	12,59	254.792	363.754	2.905	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	33.960	4,22	254.792	143.363	2.905	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.280	6,43	254.792	143.363	2.905	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	31.931	4,49	254.792	143.363	2.905	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.287	5,90	254.792	143.363	2.905	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.940	4,79	254.792	143.363	2.905	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.257	5,46	254.792	143.363	2.905	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	27.989	5,12	254.792	143.363	2.905	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.192	5,09	254.792	143.363	2.905	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	26.094	5,49	254.792	143.363	2.905	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.107	4,76	254.792	143.363	2.905	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	24.237	5,92	254.792	143.363	2.905	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.982	4,48	254.792	143.363	2.905	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	22.416	6,40	254.792	143.363	2.905	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.820	4,24	254.792	143.363	2.905	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	20.648	12,34	254.792	363.754	2.905	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.603	7,16	254.792	363.754	2.905	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 5-9	0%	+	30.419	8,38	254.980	365.356	4.363	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.726	23,77	254.980	365.356	4.363	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	27.985	4,85	254.980	135.783	4.363	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.139	10,33	254.980	135.783	4.363	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	25.522	5,32	254.980	135.783	4.363	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.580	8,72	254.980	135.783	4.363	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	23.048	5,89	254.980	135.783	4.363	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.031	7,53	254.980	135.783	4.363	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	20.560	6,60	254.980	135.783	4.363	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.496	6,62	254.980	135.783	4.363	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	18.084	7,51	254.980	135.783	4.363	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.993	5,91	254.980	135.783	4.363	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	15.595	8,71	254.980	135.783	4.363	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.506	5,32	254.980	135.783	4.363	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	13.096	10,37	254.980	135.783	4.363	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.029	4,84	254.980	135.783	4.363	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	10.584	24,09	254.980	365.356	4.363	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.565	8,34	254.980	365.356	4.363	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 2-6-10**						
Trave 2-6	0%	+	36.241	7,03	254.791	366.803	2.894	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.042	12,71	254.791	366.803	2.894	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	34.199	4,28	254.791	146.413	2.894	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.050	6,64	254.791	146.413	2.894	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	32.158	4,55	254.791	146.413	2.894	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.057	6,09	254.791	146.413	2.894	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	30.115	4,86	254.791	146.413	2.894	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.065	5,62	254.791	146.413	2.894	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	28.073	5,22	254.791	146.413	2.894	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.074	5,22	254.791	146.413	2.894	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	26.066	5,62	254.791	146.413	2.894	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.115	4,86	254.791	146.413	2.894	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	24.057	6,09	254.791	146.413	2.894	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.158	4,55	254.791	146.413	2.894	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	22.049	6,64	254.791	146.413	2.894	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-34.200	4,28	254.791	146.413	2.894	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	20.082	12,69	254.791	366.803	2.894	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.198	7,04	254.791	366.803	2.894	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-10	0%	+	31.276	8,15	254.933	366.933	3.997	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.040	25,39	254.933	366.933	3.997	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	28.621	4,80	254.933	137.360	3.997	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.653	10,86	254.933	137.360	3.997	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	25.939	5,30	254.933	137.360	3.997	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.292	8,98	254.933	137.360	3.997	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	23.255	5,91	254.933	137.360	3.997	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.931	7,66	254.933	137.360	3.997	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	20.571	6,68	254.933	137.360	3.997	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.571	6,68	254.933	137.360	3.997	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17.932	7,66	254.933	137.360	3.997	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.254	5,91	254.933	137.360	3.997	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	15.293	8,98	254.933	137.360	3.997	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.937	5,30	254.933	137.360	3.997	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	12.654	10,86	254.933	137.360	3.997	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.620	4,80	254.933	137.360	3.997	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	10.015	25,46	254.933	366.933	3.997	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.303	8,14	254.933	366.933	3.997	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 3-7-11**						
Trave 3-7	0%	+	36.237	7,03	254.893	366.947	3.692	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.038	12,72	254.893	366.947	3.692	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	34.195	4,29	254.893	146.557	3.692	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.046	6,65	254.893	146.557	3.692	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	32.154	4,56	254.893	146.557	3.692	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.053	6,09	254.893	146.557	3.692	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	30.111	4,87	254.893	146.557	3.692	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.061	5,62	254.893	146.557	3.692	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	28.069	5,22	254.893	146.557	3.692	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.070	5,22	254.893	146.557	3.692	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	26.061	5,62	254.893	146.557	3.692	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.112	4,87	254.893	146.557	3.692	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	24.054	6,09	254.893	146.557	3.692	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.153	4,56	254.893	146.557	3.692	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	22.045	6,65	254.893	146.557	3.692	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.196	4,29	254.893	146.557	3.692	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	20.075	12,70	254.893	366.947	3.692	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.197	7,04	254.893	366.947	3.692	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 7-11	0%	+	31.283	8,16	255.261	366.966	6.547	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.047	25,41	255.261	366.966	6.547	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	28.629	4,80	255.261	137.393	6.547	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.659	10,85	255.261	137.393	6.547	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	25.946	5,30	255.261	137.393	6.547	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.298	8,98	255.261	137.393	6.547	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	23.263	5,91	255.261	137.393	6.547	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.938	7,66	255.261	137.393	6.547	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	20.577	6,68	255.261	137.393	6.547	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.579	6,68	255.261	137.393	6.547	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17.938	7,66	255.261	137.393	6.547	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.262	5,91	255.261	137.393	6.547	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	15.297	8,98	255.261	137.393	6.547	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.947	5,30	255.261	137.393	6.547	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	12.658	10,85	255.261	137.393	6.547	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.630	4,80	255.261	137.393	6.547	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	10.018	25,48	255.261	366.966	6.547	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.314	8,15	255.261	366.966	6.547	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 4-8-12**						
Trave 4-8	0%	+	36.016	7,08	254.875	363.908	3.546	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.174	12,63	254.875	363.908	3.546	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	33.940	4,23	254.875	143.518	3.546	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.226	6,46	254.875	143.518	3.546	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	31.904	4,50	254.875	143.518	3.546	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.240	5,92	254.875	143.518	3.546	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.907	4,80	254.875	143.518	3.546	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.216	5,47	254.875	143.518	3.546	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	27.951	5,13	254.875	143.518	3.546	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.156	5,10	254.875	143.518	3.546	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	26.050	5,51	254.875	143.518	3.546	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.076	4,77	254.875	143.518	3.546	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	24.188	5,93	254.875	143.518	3.546	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.957	4,49	254.875	143.518	3.546	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	22.365	6,42	254.875	143.518	3.546	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.797	4,25	254.875	143.518	3.546	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	20.593	12,38	254.875	363.908	3.546	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.584	7,16	254.875	363.908	3.546	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 8-12	0%	+	30.288	8,43	255.220	365.516	6.225	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.879	23,46	255.220	365.516	6.225	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	27.864	4,88	255.220	135.943	6.225	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-13.283	10,23	255.220	135.943	6.225	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	25.423	5,35	255.220	135.943	6.225	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.702	8,66	255.220	135.943	6.225	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	22.982	5,92	255.220	135.943	6.225	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.121	7,50	255.220	135.943	6.225	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	20.540	6,62	255.220	135.943	6.225	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.541	6,62	255.220	135.943	6.225	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	18.121	7,50	255.220	135.943	6.225	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.982	5,92	255.220	135.943	6.225	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	15.702	8,66	255.220	135.943	6.225	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.423	5,35	255.220	135.943	6.225	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	13.284	10,23	255.220	135.943	6.225	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.863	4,88	255.220	135.943	6.225	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	10.865	23,49	255.220	365.516	6.225	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.304	8,42	255.220	365.516	6.225	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1-2-3-4**						
Trave 1-2	0%	+	92.156	3,71	445.742	342.068	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.332	46,65	445.742	342.068	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	79.626	2,97	445.742	236.461	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.286	11,66	445.742	236.461	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	57.290	4,13	445.742	236.461	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.241	7,11	445.742	236.461	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	42.107	5,62	445.742	236.461	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.728	5,06	445.742	236.461	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	29.151	8,11	445.742	236.461	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.447	3,79	445.742	236.461	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	16.194	14,60	445.742	236.461	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-78.167	3,03	445.742	236.461	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	3.236	73,07	445.742	236.461	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-93.889	2,52	445.742	236.461	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	445.742	236.461	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-109.608	2,16	445.742	236.461	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	445.742	342.068	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-125.331	2,73	445.742	342.068	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 2-3	0%	+	106.975	3,20	445.742	342.010	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.473	NS	445.742	342.010	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	92.753	2,55	445.742	236.404	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.350	15,40	445.742	236.404	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	65.894	3,59	445.742	236.404	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.567	8,00	445.742	236.404	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	45.302	5,22	445.742	236.404	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.311	5,34	445.742	236.404	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	31.082	7,61	445.742	236.404	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.564	3,84	445.742	236.404	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	16.863	14,02	445.742	236.404	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-78.816	3,00	445.742	236.404	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	2.642	89,48	445.742	236.404	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-96.070	2,46	445.742	236.404	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	445.742	236.404	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-113.328	2,09	445.742	236.404	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	445.742	342.010	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-130.582	2,62	445.742	342.010	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 3-4	0%	+	103.430	3,31	445.742	342.020	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.315	NS	445.742	342.020	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	91.574	2,58	445.742	236.413	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.942	15,82	445.742	236.413	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	67.073	3,52	445.742	236.413	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.911	8,47	445.742	236.413	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	47.359	4,99	445.742	236.413	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.356	5,72	445.742	236.413	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	34.387	6,88	445.742	236.413	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.095	4,14	445.742	236.413	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	21.416	11,04	445.742	236.413	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.833	3,25	445.742	236.413	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	8.444	28,00	445.742	236.413	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-88.572	2,67	445.742	236.413	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	445.742	236.413	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-104.311	2,27	445.742	236.413	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	445.742	342.020	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-120.052	2,85	445.742	342.020	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 5-6-7-8**						
Trave 5-6	0%	+	231.475	1,71	745.501	394.941	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	745.501	394.941	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	196.434	2,01	745.501	394.941	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	745.501	394.941	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	159.065	2,48	745.501	394.941	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.443	18,42	745.501	394.941	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	121.696	3,25	745.501	394.941	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.751	7,63	745.501	394.941	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	84.330	4,68	745.501	394.941	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-82.058	4,81	745.501	394.941	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	52.505	7,52	745.501	394.941	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-117.908	3,35	745.501	394.941	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	22.197	17,79	745.501	394.941	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-173.224	2,28	745.501	394.941	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	745.501	394.941	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-232.124	1,70	745.501	394.941	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	745.501	394.941	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-255.668	1,54	745.501	394.941	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-7	0%	+	250.306	1,58	745.501	394.816	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	745.501	394.816	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	220.378	1,79	745.501	394.816	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	745.501	394.816	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	172.134	2,29	745.501	394.816	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.411	21,44	745.501	394.816	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	133.048	2,97	745.501	394.816	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.113	7,88	745.501	394.816	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	93.962	4,20	745.501	394.816	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-81.813	4,83	745.501	394.816	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	60.843	6,49	745.501	394.816	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-119.481	3,30	745.501	394.816	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	29.144	13,55	745.501	394.816	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-158.563	2,49	745.501	394.816	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	745.501	394.816	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-218.567	1,81	745.501	394.816	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	745.501	394.816	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-244.824	1,61	745.501	394.816	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 7-8	0%	+	251.989	1,57	745.501	394.934	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	745.501	394.934	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	228.693	1,73	745.501	394.934	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	745.501	394.934	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	170.758	2,31	745.501	394.934	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.097	30,15	745.501	394.934	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	133.374	2,96	745.501	394.934	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.907	9,20	745.501	394.934	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	96.620	4,09	745.501	394.934	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.716	5,43	745.501	394.934	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	65.306	6,05	745.501	394.934	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-107.962	3,66	745.501	394.934	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	35.500	11,12	745.501	394.934	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-144.712	2,73	745.501	394.934	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	5.690	69,41	745.501	394.934	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-188.722	2,09	745.501	394.934	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	745.501	394.934	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-216.459	1,82	745.501	394.934	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 9-10-11-12**						
Trave 9-10	0%	+	187.897	1,91	688.154	358.663	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	358.663	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	162.928	2,20	688.154	358.663	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	358.663	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	137.961	2,60	688.154	358.663	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.802	40,75	688.154	358.663	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	112.994	3,17	688.154	358.663	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.815	12,03	688.154	358.663	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	88.029	4,07	688.154	358.663	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.826	7,06	688.154	358.663	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	63.064	5,69	688.154	358.663	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.273	4,76	688.154	358.663	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	41.232	8,70	688.154	358.663	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-113.643	3,16	688.154	358.663	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	20.223	17,74	688.154	358.663	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-152.010	2,36	688.154	358.663	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	688.154	358.663	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-167.614	2,14	688.154	358.663	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 10-11	0%	+	199.067	1,80	688.154	358.754	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	358.754	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	172.731	2,08	688.154	358.754	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	358.754	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	146.397	2,45	688.154	358.754	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.241	57,48	688.154	358.754	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	120.064	2,99	688.154	358.754	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.404	12,63	688.154	358.754	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	93.736	3,83	688.154	358.754	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.563	7,10	688.154	358.754	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	67.405	5,32	688.154	358.754	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.724	4,93	688.154	358.754	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	44.374	8,08	688.154	358.754	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-103.146	3,48	688.154	358.754	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	22.216	16,15	688.154	358.754	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-143.612	2,50	688.154	358.754	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	100%	+	60	NS	688.154	358.754	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-161.326	2,22	688.154	358.754	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 11-12	0%	+	191.032	1,88	688.154	358.246	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	358.246	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	166.280	2,15	688.154	358.246	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	358.246	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	141.530	2,53	688.154	358.246	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.373	56,21	688.154	358.246	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	116.780	3,07	688.154	358.246	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.204	13,17	688.154	358.246	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	92.033	3,89	688.154	358.246	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.033	7,46	688.154	358.246	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	67.286	5,32	688.154	358.246	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.862	5,20	688.154	358.246	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	45.643	7,85	688.154	358.246	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-92.788	3,86	688.154	358.246	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	24.816	14,44	688.154	358.246	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-123.878	2,89	688.154	358.246	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	3.992	89,74	688.154	358.246	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-142.274	2,52	688.154	358.246	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1-5-9**						
Trave 1-5	0%	+	37.101	6,86	254.418	363.907	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.404	13,11	254.418	363.907	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	34.647	4,14	254.418	143.517	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.582	6,65	254.418	143.517	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	32.244	4,45	254.418	143.517	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.719	6,05	254.418	143.517	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.896	4,80	254.418	143.517	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.812	5,56	254.418	143.517	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	27.633	5,19	254.418	143.517	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.892	5,15	254.418	143.517	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	25.627	5,60	254.418	143.517	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.129	4,76	254.418	143.517	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.661	6,07	254.418	143.517	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.317	4,44	254.418	143.517	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	21.739	6,60	254.418	143.517	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.447	4,17	254.418	143.517	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	19.871	12,80	254.418	363.907	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.504	6,97	254.418	363.907	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 5-9	0%	+	31.366	8,11	254.418	365.922	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.621	26,44	254.418	365.922	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	28.565	4,77	254.418	136.349	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.165	11,21	254.418	136.349	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	25.726	5,30	254.418	136.349	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.734	9,25	254.418	136.349	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	22.870	5,96	254.418	136.349	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.317	7,87	254.418	136.349	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	19.997	6,82	254.418	136.349	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.913	6,85	254.418	136.349	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17.377	7,85	254.418	136.349	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.795	5,98	254.418	136.349	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	14.752	9,24	254.418	136.349	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.704	5,30	254.418	136.349	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	12.115	11,25	254.418	136.349	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.628	4,76	254.418	136.349	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	9.464	26,88	254.418	365.922	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.570	8,06	254.418	365.922	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 2-6-10**						
Trave 2-6	0%	+	38.082	6,68	254.418	365.231	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.815	13,52	254.418	365.231	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	35.469	4,08	254.418	144.841	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.018	6,89	254.418	144.841	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	32.855	4,41	254.418	144.841	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.223	6,24	254.418	144.841	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	30.243	4,79	254.418	144.841	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.425	5,70	254.418	144.841	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	27.631	5,24	254.418	144.841	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.628	5,24	254.418	144.841	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	25.426	5,70	254.418	144.841	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.243	4,79	254.418	144.841	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.223	6,24	254.418	144.841	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.855	4,41	254.418	144.841	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	21.018	6,89	254.418	144.841	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.469	4,08	254.418	144.841	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	18.849	13,50	254.418	365.231	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.025	6,69	254.418	365.231	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-10	0%	+	33.624	7,57	254.418	367.007	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.427	30,19	254.418	367.007	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	30.233	4,55	254.418	137.434	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.302	12,16	254.418	137.434	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	26.814	5,13	254.418	137.434	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-14.193	9,68	254.418	137.434	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	23.396	5,87	254.418	137.434	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.084	8,04	254.418	137.434	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	19.977	6,88	254.418	137.434	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.976	6,88	254.418	137.434	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17.085	8,04	254.418	137.434	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.395	5,87	254.418	137.434	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	14.194	9,68	254.418	137.434	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.814	5,13	254.418	137.434	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	11.303	12,16	254.418	137.434	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.233	4,55	254.418	137.434	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	8.412	30,24	254.418	367.007	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.652	7,56	254.418	367.007	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 3-7-11**						
Trave 3-7	0%	+	38.092	6,68	254.418	365.327	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.825	13,51	254.418	365.327	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	35.480	4,09	254.418	144.937	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.028	6,89	254.418	144.937	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	32.865	4,41	254.418	144.937	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.233	6,24	254.418	144.937	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	30.254	4,79	254.418	144.937	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.435	5,70	254.418	144.937	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	27.641	5,24	254.418	144.937	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.639	5,24	254.418	144.937	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	25.436	5,70	254.418	144.937	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.253	4,79	254.418	144.937	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.233	6,24	254.418	144.937	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.865	4,41	254.418	144.937	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	21.028	6,89	254.418	144.937	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.480	4,09	254.418	144.937	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	18.854	13,49	254.418	365.327	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.044	6,69	254.418	365.327	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 7-11	0%	+	33.615	7,57	254.418	367.023	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.416	30,23	254.418	367.023	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	30.229	4,55	254.418	137.450	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.289	12,18	254.418	137.450	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	26.810	5,13	254.418	137.450	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.180	9,69	254.418	137.450	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	23.389	5,88	254.418	137.450	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.073	8,05	254.418	137.450	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	19.966	6,88	254.418	137.450	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.967	6,88	254.418	137.450	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17.073	8,05	254.418	137.450	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.389	5,88	254.418	137.450	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	14.180	9,69	254.418	137.450	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.810	5,13	254.418	137.450	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	11.289	12,18	254.418	137.450	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.228	4,55	254.418	137.450	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	8.396	30,30	254.418	367.023	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.650	7,56	254.418	367.023	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 4-8-12**						
Trave 4-8	0%	+	37.064	6,86	254.418	363.981	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.309	13,18	254.418	363.981	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	34.600	4,15	254.418	143.590	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.495	6,68	254.418	143.590	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	32.188	4,46	254.418	143.590	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.639	6,07	254.418	143.590	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.833	4,81	254.418	143.590	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.739	5,58	254.418	143.590	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	27.563	5,21	254.418	143.590	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.825	5,16	254.418	143.590	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	25.550	5,62	254.418	143.590	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.071	4,78	254.418	143.590	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.580	6,09	254.418	143.590	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.262	4,45	254.418	143.590	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	21.655	6,63	254.418	143.590	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.397	4,17	254.418	143.590	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	19.784	12,86	254.418	363.981	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.458	6,98	254.418	363.981	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 8-12	0%	+	31.261	8,14	254.418	366.058	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.876	25,76	254.418	366.058	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	28.473	4,79	254.418	136.485	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.409	11,00	254.418	136.485	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	25.664	5,32	254.418	136.485	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.954	9,13	254.418	136.485	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	22.855	5,97	254.418	136.485	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.499	7,80	254.418	136.485	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	20.046	6,81	254.418	136.485	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.045	6,81	254.418	136.485	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17.500	7,80	254.418	136.485	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-22.854	5,97	254.418	136.485	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	14.955	9,13	254.418	136.485	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.663	5,32	254.418	136.485	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	12.410	11,00	254.418	136.485	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.472	4,79	254.418	136.485	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	9.865	25,79	254.418	366.058	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.281	8,13	254.418	366.058	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
+/- [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N_{Ed} Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
$V_{Rsd,p}$ Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V_{R1} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
$V_{Rd,f}$ Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.
$A_{sw,p}$ Area dei ferri piegati.
$A_{s,Dg}$ Area di ferri incrociati nelle zone critiche.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	CtgΘ	u_m	A	t	A_{sw}	$A_{s,l}$	$A_{f,t}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 1-2-3-4**						
Trave 1-2	0%	546	51,02	70.858	80.669	27.858	2,50	1.356	112.346	111	0,00025	0,00	10,74	NO
	25,0%	546	9,38	70.858	5.123	34.091	2,50	1.356	112.346	111	0,00025	0,00	13,14	NO
	50,0%	546	9,38	70.858	5.123	34.385	2,50	1.356	112.346	111	0,00025	0,00	13,26	NO
	75,0%	546	9,38	70.858	5.123	35.851	2,50	1.356	112.346	111	0,00025	0,00	13,82	NO
	100,0 %	546	41,35	70.858	80.669	22.578	2,50	1.356	112.346	111	0,00025	0,00	8,71	NO
Trave 2-3	0%	612	36,53	70.858	80.669	22.358	2,50	1.356	112.346	111	0,00028	0,00	8,62	NO
	25,0%	612	8,37	70.858	5.123	35.851	2,50	1.356	112.346	111	0,00028	0,00	13,82	NO
	50,0%	612	8,37	70.858	5.123	34.385	2,50	1.356	112.346	111	0,00028	0,00	13,26	NO
	75,0%	612	8,37	70.858	5.123	35.851	2,50	1.356	112.346	111	0,00028	0,00	13,82	NO
	100%	612	36,17	70.858	80.669	22.138	2,50	1.356	112.346	111	0,00028	0,00	8,54	NO
Trave 3-4	0%	544	41,50	70.858	80.669	22.578	2,50	1.356	112.346	111	0,00025	0,00	8,71	NO
	25,0%	544	9,42	70.858	5.123	35.411	2,50	1.356	112.346	111	0,00025	0,00	13,65	NO
	50,0%	544	9,42	70.858	5.123	34.385	2,50	1.356	112.346	111	0,00025	0,00	13,26	NO
	75,0%	544	9,42	70.858	5.123	34.238	2,50	1.356	112.346	111	0,00025	0,00	13,20	NO
	100,0 %	544	51,21	70.858	80.669	27.858	2,50	1.356	112.346	111	0,00025	0,00	10,74	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 5-6-7-8**						
Trave 5-6	0%	1.198	17,09	112.846	20.476	29.932	2,50	1.691	156.198	127	0,00039	0,00	10,35	NO
	25,0%	1.198	17,09	112.846	20.476	43.586	2,50	1.691	156.198	127	0,00039	0,00	15,07	NO
	50,0%	1.198	17,09	112.846	20.476	39.171	2,50	1.691	156.198	127	0,00039	0,00	13,55	NO
	75,0%	1.198	17,09	112.846	20.476	58.321	2,50	1.691	156.198	127	0,00039	0,00	20,17	NO
	100,0 %	1.198	13,19	112.846	20.476	15.807	2,50	1.691	156.198	127	0,00039	0,00	5,47	NO
Trave 6-7	0%	1.086	14,86	112.846	20.476	16.134	2,50	1.691	156.198	127	0,00036	0,00	5,58	NO
	25,0%	1.086	18,85	112.846	20.476	59.956	2,50	1.691	156.198	127	0,00036	0,00	20,73	NO
	50,0%	1.086	18,85	112.846	20.476	41.624	2,50	1.691	156.198	127	0,00036	0,00	14,39	NO
	75,0%	1.086	18,85	112.846	20.476	59.792	2,50	1.691	156.198	127	0,00036	0,00	20,68	NO
	100%	1.086	15,76	112.846	20.476	17.115	2,50	1.691	156.198	127	0,00036	0,00	5,92	NO
Trave 7-8	0%	1.063	16,72	112.846	20.476	17.769	2,50	1.691	156.198	127	0,00035	0,00	6,14	NO
	25,0%	1.063	19,26	112.846	20.476	58.648	2,50	1.691	156.198	127	0,00035	0,00	20,28	NO
	50,0%	1.063	19,26	112.846	20.476	39.662	2,50	1.691	156.198	127	0,00035	0,00	13,72	NO
	75,0%	1.063	19,26	112.846	20.476	42.441	2,50	1.691	156.198	127	0,00035	0,00	14,68	NO
	100,0 %	1.063	19,26	112.846	20.476	30.423	2,50	1.691	156.198	127	0,00035	0,00	10,52	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 9-10-11-12**						
Trave 9-10	0%	988	24,63	91.550	57.062	24.331	2,50	1.520	134.400	120	0,00038	0,00	8,79	NO
	25,0%	988	3,70	91.550	3.657	33.566	2,50	1.520	134.400	120	0,00038	0,00	12,13	NO
	50,0%	988	3,70	91.550	3.657	33.566	2,50	1.520	134.400	120	0,00038	0,00	12,13	NO
	75,0%	988	3,70	91.550	3.657	35.131	2,50	1.520	134.400	120	0,00038	0,00	12,69	NO
	100%	988	13,06	91.550	57.062	12.905	2,50	1.520	134.400	120	0,00038	0,00	4,66	NO
Trave 10-11	0%	924	14,73	91.550	57.062	13.609	2,50	1.520	134.400	120	0,00035	0,00	4,92	NO
	25,0%	924	3,96	91.550	3.657	36.696	2,50	1.520	134.400	120	0,00035	0,00	13,26	NO
	50,0%	924	3,96	91.550	3.657	34.348	2,50	1.520	134.400	120	0,00035	0,00	12,41	NO
	75,0%	924	3,96	91.550	3.657	36.696	2,50	1.520	134.400	120	0,00035	0,00	13,26	NO
	100%	924	15,24	91.550	57.062	14.079	2,50	1.520	134.400	120	0,00035	0,00	5,09	NO
Trave 11-12	0%	940	14,48	91.550	57.062	13.609	2,50	1.520	134.400	120	0,00036	0,00	4,92	NO
	25,0%	940	3,89	91.550	3.657	35.131	2,50	1.520	134.400	120	0,00036	0,00	12,69	NO
	50,0%	940	3,89	91.550	3.657	33.566	2,50	1.520	134.400	120	0,00036	0,00	12,13	NO
	75,0%	940	3,89	91.550	3.657	34.662	2,50	1.520	134.400	120	0,00036	0,00	12,52	NO
	100%	940	26,13	91.550	57.062	24.566	2,50	1.520	134.400	120	0,00036	0,00	8,88	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	A_{sw}	$A_{s,l}$	$A_{f,t}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 1-5-9**						
Trave 1-5	0%	1.876	6,08	34.163	124.159	11.407	2,50	992	59.004	102	0,00163	0,00	6,13	NO
	25,0%	1.876	4,32	34.163	8.104	15.092	2,50	992	59.004	102	0,00163	0,00	8,11	NO
	50,0%	1.876	4,32	34.163	8.104	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00163	0,00	10,37	NO
	75,0%	1.876	4,32	34.163	8.104	16.040	2,50	992	59.004	102	0,00163	0,00	8,61	NO
	100,0 %	1.876	6,05	34.163	124.159	11.354	2,50	992	59.004	102	0,00163	0,00	6,10	NO
Trave 5-9	0%	1.032	12,58	34.163	124.159	12.986	2,50	992	59.004	102	0,00089	0,00	6,97	NO
	25,0%	1.032	3,17	34.163	3.268	16.987	2,50	992	59.004	102	0,00089	0,00	9,12	NO
	50,0%	1.032	3,17	34.163	3.268	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00089	0,00	10,37	NO
	75,0%	1.032	3,17	34.163	3.268	17.092	2,50	992	59.004	102	0,00089	0,00	9,18	NO
	100,0 %	1.032	12,43	34.163	124.159	12.828	2,50	992	59.004	102	0,00089	0,00	6,89	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 2-6-10**						
Trave 2-6	0%	270	45,95	34.163	124.159	12.407	2,50	992	59.004	102	0,00023	0,00	6,66	NO
	25,0%	270	30,01	34.163	8.104	15.092	2,50	992	59.004	102	0,00023	0,00	8,11	NO
	50,0%	270	30,01	34.163	8.104	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00023	0,00	10,37	NO
	75,0%	270	30,01	34.163	8.104	16.145	2,50	992	59.004	102	0,00023	0,00	8,67	NO
	100%	270	44,98	34.163	124.159	12.144	2,50	992	59.004	102	0,00023	0,00	6,52	NO
Trave 6-10	0%	202	67,42	34.163	124.159	13.618	2,50	992	59.004	102	0,00018	0,00	7,31	NO
	25,0%	202	16,18	34.163	3.268	17.198	2,50	992	59.004	102	0,00018	0,00	9,24	NO
	50,0%	202	16,18	34.163	3.268	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00018	0,00	10,37	NO
	75,0%	202	16,18	34.163	3.268	17.198	2,50	992	59.004	102	0,00018	0,00	9,24	NO
	100,0 %	202	64,29	34.163	124.159	12.986	2,50	992	59.004	102	0,00018	0,00	6,97	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 3-7-11**						
Trave 3-7	0%	195	63,63	34.163	124.159	12.407	2,50	992	59.004	102	0,00017	0,00	6,66	NO
	25,0%	195	41,56	34.163	8.104	15.092	2,50	992	59.004	102	0,00017	0,00	8,11	NO
	50,0%	195	41,56	34.163	8.104	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00017	0,00	10,37	NO
	75,0%	195	41,56	34.163	8.104	16.145	2,50	992	59.004	102	0,00017	0,00	8,67	NO
	100%	195	62,28	34.163	124.159	12.144	2,50	992	59.004	102	0,00017	0,00	6,52	NO
Trave 7-11	0%	185	70,19	34.163	124.159	12.986	2,50	992	59.004	102	0,00016	0,00	6,97	NO
	25,0%	185	17,66	34.163	3.268	17.198	2,50	992	59.004	102	0,00016	0,00	9,24	NO
	50,0%	185	17,66	34.163	3.268	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00016	0,00	10,37	NO
	75,0%	185	17,66	34.163	3.268	17.198	2,50	992	59.004	102	0,00016	0,00	9,24	NO
	100,0 %	185	70,19	34.163	124.159	12.986	2,50	992	59.004	102	0,00016	0,00	6,97	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 4-8-12**						
Trave 4-8	0%	1.795	6,44	34.163	124.159	11.565	2,50	992	59.004	102	0,00156	0,00	6,21	NO
	25,0%	1.795	4,51	34.163	8.104	15.092	2,50	992	59.004	102	0,00156	0,00	8,11	NO
	50,0%	1.795	4,51	34.163	8.104	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00156	0,00	10,37	NO
	75,0%	1.795	4,51	34.163	8.104	16.040	2,50	992	59.004	102	0,00156	0,00	8,61	NO
	100,0 %	1.795	6,47	34.163	124.159	11.617	2,50	992	59.004	102	0,00156	0,00	6,24	NO
Trave 8-12	0%	948	13,70	34.163	124.159	12.986	2,50	992	59.004	102	0,00082	0,00	6,97	NO
	25,0%	948	3,45	34.163	3.268	16.987	2,50	992	59.004	102	0,00082	0,00	9,12	NO
	50,0%	948	3,45	34.163	3.268	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00082	0,00	10,37	NO
	75,0%	948	3,45	34.163	3.268	17.092	2,50	992	59.004	102	0,00082	0,00	9,18	NO
	100,0 %	948	13,70	34.163	124.159	12.986	2,50	992	59.004	102	0,00082	0,00	6,97	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 1-2-3-4**						
Trave 1-2	0%	826	13,48	70.858	80.669	11.138	2,50	1.356	112.346	111	0,00038	0,00	4,29	NO
	25,0%	826	6,20	70.858	5.123	24.998	2,50	1.356	112.346	111	0,00038	0,00	9,64	NO
	50,0%	826	6,20	70.858	5.123	29.691	2,50	1.356	112.346	111	0,00038	0,00	11,45	NO
	75,0%	826	6,20	70.858	5.123	29.920	2,50	1.356	112.346	111	0,00038	0,00	11,54	NO
	100,0 %	826	13,94	70.858	80.669	11.513	2,50	1.356	112.346	111	0,00038	0,00	4,44	NO
Trave 2-3	0%	867	15,82	70.858	80.669	13.713	2,50	1.356	112.346	111	0,00039	0,00	5,29	NO
	25,0%	867	5,91	70.858	5.123	30.800	2,50	1.356	112.346	111	0,00039	0,00	11,88	NO
	50,0%	867	5,91	70.858	5.123	29.398	2,50	1.356	112.346	111	0,00039	0,00	11,33	NO
	75,0%	867	5,91	70.858	5.123	33.440	2,50	1.356	112.346	111	0,00039	0,00	12,89	NO
	100%	867	16,07	70.858	80.669	13.933	2,50	1.356	112.346	111	0,00039	0,00	5,37	NO
Trave 3-4	0%	860	13,13	70.858	80.669	11.293	2,50	1.356	112.346	111	0,00039	0,00	4,35	NO
	25,0%	860	5,96	70.858	5.123	30.213	2,50	1.356	112.346	111	0,00039	0,00	11,65	NO
	50,0%	860	5,96	70.858	5.123	29.545	2,50	1.356	112.346	111	0,00039	0,00	11,39	NO
	75,0%	860	5,96	70.858	5.123	25.145	2,50	1.356	112.346	111	0,00039	0,00	9,69	NO
	100,0 %	860	12,95	70.858	80.669	11.138	2,50	1.356	112.346	111	0,00039	0,00	4,29	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 5-6-7-8**						
Trave 5-6	0%	2.230	4,85	146.358	10.817	24.978	2,50	1.735	182.467	141	0,00062	0,00	7,59	NO
	25,0%	2.230	4,85	146.358	10.817	44.805	2,50	1.735	182.467	141	0,00062	0,00	13,61	NO
	50,0%	2.230	4,85	146.358	10.817	49.459	2,50	1.735	182.467	141	0,00062	0,00	15,02	NO
	75,0%	2.230	4,85	146.358	10.817	60.092	2,50	1.735	182.467	141	0,00062	0,00	18,25	NO
	100,0 %	2.230	4,85	146.358	10.817	15.039	2,50	1.735	182.467	141	0,00062	0,00	4,57	NO
Trave 6-7	0%	2.343	4,62	146.358	10.817	17.552	2,50	1.735	182.467	141	0,00066	0,00	5,33	NO
	25,0%	2.343	4,62	146.358	10.817	64.188	2,50	1.735	182.467	141	0,00066	0,00	19,50	NO
	50,0%	2.343	4,62	146.358	10.817	52.997	2,50	1.735	182.467	141	0,00066	0,00	16,10	NO
	75,0%	2.343	4,62	146.358	10.817	64.188	2,50	1.735	182.467	141	0,00066	0,00	19,50	NO
	100%	2.343	4,62	146.358	10.817	19.227	2,50	1.735	182.467	141	0,00066	0,00	5,84	NO
Trave 7-8	0%	2.236	4,84	146.358	10.817	17.831	2,50	1.735	182.467	141	0,00063	0,00	5,42	NO
	25,0%	2.236	4,84	146.358	10.817	59.906	2,50	1.735	182.467	141	0,00063	0,00	18,20	NO
	50,0%	2.236	4,84	146.358	10.817	50.576	2,50	1.735	182.467	141	0,00063	0,00	15,36	NO
	75,0%	2.236	4,84	146.358	10.817	45.736	2,50	1.735	182.467	141	0,00063	0,00	13,89	NO
	100,0 %	2.236	4,84	146.358	10.817	25.257	2,50	1.735	182.467	141	0,00063	0,00	7,67	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	$Ctg\Theta$	u_m	A	t	A_{sw}	$A_{s,l}$	$A_{f,t}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Primo Impalcato								**Travata: Trave 9-10-11-12**						
Trave 9-10	0%	2.185	2,10	130.503	4.588	21.109	2,50	1.655	168.595	136	0,00066	0,00	6,62	NO
	25,0%	2.185	2,10	130.503	4.588	36.347	2,50	1.655	168.595	136	0,00066	0,00	11,40	NO
	50,0%	2.185	2,10	130.503	4.588	44.282	2,50	1.655	168.595	136	0,00066	0,00	13,89	NO
	75,0%	2.185	2,10	130.503	4.588	43.480	2,50	1.655	168.595	136	0,00066	0,00	13,63	NO
	100%	2.185	2,10	130.503	4.588	15.889	2,50	1.655	168.595	136	0,00066	0,00	4,98	NO
Trave 10-11	0%	2.110	2,17	130.503	4.588	21.299	2,50	1.655	168.595	136	0,00064	0,00	6,68	NO
	25,0%	2.110	2,17	130.503	4.588	48.710	2,50	1.655	168.595	136	0,00064	0,00	15,27	NO
	50,0%	2.110	2,17	130.503	4.588	46.085	2,50	1.655	168.595	136	0,00064	0,00	14,45	NO
	75,0%	2.110	2,17	130.503	4.588	49.431	2,50	1.655	168.595	136	0,00064	0,00	15,50	NO
	100%	2.110	2,17	130.503	4.588	22.111	2,50	1.655	168.595	136	0,00064	0,00	6,93	NO
Trave 11-12	0%	2.534	1,81	130.503	4.588	15.889	2,50	1.655	168.595	136	0,00077	0,00	4,98	NO
	25,0%	2.534	1,81	130.503	4.588	43.841	2,50	1.655	168.595	136	0,00077	0,00	13,75	NO
	50,0%	2.534	1,81	130.503	4.588	44.642	2,50	1.655	168.595	136	0,00077	0,00	14,00	NO
	75,0%	2.534	1,81	130.503	4.588	36.708	2,50	1.655	168.595	136	0,00077	0,00	11,51	NO
	100%	2.534	1,81	130.503	4.588	20.838	2,50	1.655	168.595	136	0,00077	0,00	6,53	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 1-5-9**						
Trave 1-5	0%	1.796	3,33	34.163	124.159	5.984	2,50	992	59.004	102	0,00156	0,00	3,21	NO
	25,0%	1.796	4,51	34.163	8.104	10.880	2,50	992	59.004	102	0,00156	0,00	5,84	NO
	50,0%	1.796	4,51	34.163	8.104	18.988	2,50	992	59.004	102	0,00156	0,00	10,20	NO
	75,0%	1.796	4,51	34.163	8.104	12.881	2,50	992	59.004	102	0,00156	0,00	6,92	NO
	100,0 %	1.796	3,60	34.163	124.159	6.458	2,50	992	59.004	102	0,00156	0,00	3,47	NO
Trave 5-9	0%	735	13,37	34.163	124.159	9.827	2,50	992	59.004	102	0,00064	0,00	5,28	NO
	25,0%	735	4,45	34.163	3.268	12.986	2,50	992	59.004	102	0,00064	0,00	6,97	NO
	50,0%	735	4,45	34.163	3.268	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00064	0,00	10,37	NO
	75,0%	735	4,45	34.163	3.268	15.513	2,50	992	59.004	102	0,00064	0,00	8,33	NO
	100,0 %	735	12,94	34.163	124.159	9.511	2,50	992	59.004	102	0,00064	0,00	5,11	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 2-6-10**						
Trave 2-6	0%	1.099	6,98	34.163	124.159	7.669	2,50	992	59.004	102	0,00095	0,00	4,12	NO
	25,0%	1.099	7,37	34.163	8.104	12.670	2,50	992	59.004	102	0,00095	0,00	6,80	NO
	50,0%	1.099	7,37	34.163	8.104	18.988	2,50	992	59.004	102	0,00095	0,00	10,20	NO
	75,0%	1.099	7,37	34.163	8.104	12.670	2,50	992	59.004	102	0,00095	0,00	6,80	NO
	100%	1.099	6,60	34.163	124.159	7.248	2,50	992	59.004	102	0,00095	0,00	3,89	NO
Trave 6-10	0%	163	60,29	34.163	124.159	9.827	2,50	992	59.004	102	0,00014	0,00	5,28	NO
	25,0%	163	20,05	34.163	3.268	12.986	2,50	992	59.004	102	0,00014	0,00	6,97	NO
	50,0%	163	20,05	34.163	3.268	18.988	2,50	992	59.004	102	0,00014	0,00	10,20	NO
	75,0%	163	20,05	34.163	3.268	15.092	2,50	992	59.004	102	0,00014	0,00	8,11	NO
	100,0 %	163	57,38	34.163	124.159	9.353	2,50	992	59.004	102	0,00014	0,00	5,02	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 3-7-11**						
Trave 3-7	0%	1.048	7,47	34.163	124.159	7.827	2,50	992	59.004	102	0,00091	0,00	4,20	NO
	25,0%	1.048	7,73	34.163	8.104	12.670	2,50	992	59.004	102	0,00091	0,00	6,80	NO
	50,0%	1.048	7,73	34.163	8.104	18.988	2,50	992	59.004	102	0,00091	0,00	10,20	NO
	75,0%	1.048	7,73	34.163	8.104	12.670	2,50	992	59.004	102	0,00091	0,00	6,80	NO
	100%	1.048	7,07	34.163	124.159	7.406	2,50	992	59.004	102	0,00091	0,00	3,98	NO
Trave 7-11	0%	155	63,40	34.163	124.159	9.827	2,50	992	59.004	102	0,00013	0,00	5,28	NO
	25,0%	155	21,08	34.163	3.268	12.986	2,50	992	59.004	102	0,00013	0,00	6,97	NO
	50,0%	155	21,08	34.163	3.268	18.988	2,50	992	59.004	102	0,00013	0,00	10,20	NO
	75,0%	155	21,08	34.163	3.268	15.092	2,50	992	59.004	102	0,00013	0,00	8,11	NO
	100,0 %	155	61,36	34.163	124.159	9.511	2,50	992	59.004	102	0,00013	0,00	5,11	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 4-8-12**						
Trave 4-8	0%	1.757	3,74	34.163	124.159	6.563	2,50	992	59.004	102	0,00152	0,00	3,52	NO
	25,0%	1.757	4,61	34.163	8.104	11.933	2,50	992	59.004	102	0,00152	0,00	6,41	NO
	50,0%	1.757	4,61	34.163	8.104	18.988	2,50	992	59.004	102	0,00152	0,00	10,20	NO
	75,0%	1.757	4,61	34.163	8.104	12.986	2,50	992	59.004	102	0,00152	0,00	6,97	NO
	100,0 %	1.757	3,83	34.163	124.159	6.721	2,50	992	59.004	102	0,00152	0,00	3,61	NO
Trave 8-12	0%	663	15,54	34.163	124.159	10.301	2,50	992	59.004	102	0,00057	0,00	5,53	NO
	25,0%	663	4,93	34.163	3.268	12.986	2,50	992	59.004	102	0,00057	0,00	6,97	NO
	50,0%	663	4,93	34.163	3.268	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00057	0,00	10,37	NO
	75,0%	663	4,93	34.163	3.268	15.724	2,50	992	59.004	102	0,00057	0,00	8,44	NO
	100,0 %	663	14,82	34.163	124.159	9.827	2,50	992	59.004	102	0,00057	0,00	5,28	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
T_{Ed} Momento torcente di progetto.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
T_{Rcd} Momento resistente del calcestruzzo.
T_{Rsd} Momento resistente delle staffe.
T_{Rld} Momento resistente dell'armatura longitudinale.
$Ctg\Theta$ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
u_m Perimetro medio del nucleo resistente.
A Area racchiusa dalla fibra media del profilo periferico (u_m).
t Spessore della sezione cava.
A_{sw} Area delle staffe strettamente necessaria per la torsione.
$A_{s,l}$ Area barre longitudinali di parete esecutive.
$A_{f,t}$ Area di ferri a flessione strettamente necessaria per torsione.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	Ctgθ	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-2-3-4**			
Trave 1-2	0%	546	+	81.117	448.218	70.858	2,50	5,30
			-	-9.604	448.218	70.858	2,50	34,33
	12,5%	546	+	69.303	448.218	70.858	2,50	6,16
			-	-21.189	448.218	70.858	2,50	18,19
	25,0%	546	+	57.486	448.218	70.858	2,50	7,36
			-	-32.777	448.218	70.858	2,50	12,37
	37,5%	546	+	45.671	448.218	70.858	2,50	9,12
			-	-44.363	448.218	70.858	2,50	9,37
	50,0%	546	+	33.853	448.218	70.858	2,50	12,01
			-	-55.951	448.218	70.858	2,50	7,55
	62,5%	546	+	22.265	448.218	70.858	2,50	17,43
			-	-67.768	448.218	70.858	2,50	6,29
	75,0%	546	+	10.677	448.218	70.858	2,50	31,72
			-	-79.585	448.218	70.858	2,50	5,40
	87,5%	546	+	0	448.218	70.858	2,50	VNR
			-	-91.404	448.218	70.858	2,50	4,73
	100,0%	546	+	0	448.218	70.858	2,50	VNR
			-	-103.222	448.218	70.858	2,50	4,20
Trave 2-3	0%	612	+	80.873	448.348	70.858	2,50	5,29
			-	-2.407	448.348	70.858	2,50	71,40
	12,5%	612	+	68.207	448.348	70.858	2,50	6,22
			-	-14.829	448.348	70.858	2,50	23,97
	25,0%	612	+	55.239	448.348	70.858	2,50	7,58
			-	-27.546	448.348	70.858	2,50	14,27
	37,5%	612	+	42.313	448.348	70.858	2,50	9,71
			-	-40.307	448.348	70.858	2,50	10,15
	50,0%	612	+	29.596	448.348	70.858	2,50	13,40
			-	-53.276	448.348	70.858	2,50	7,85
	62,5%	612	+	16.877	448.348	70.858	2,50	21,61
			-	-66.246	448.348	70.858	2,50	6,39
	75,0%	612	+	4.157	448.348	70.858	2,50	55,84
			-	-79.218	448.348	70.858	2,50	5,40
	87,5%	612	+	0	448.348	70.858	2,50	VNR
			-	-92.189	448.348	70.858	2,50	4,67
	100%	612	+	0	448.348	70.858	2,50	VNR
			-	-105.162	448.348	70.858	2,50	4,11
Trave 3-4	0%	544	+	81.211	448.211	70.858	2,50	5,29
			-	-9.308	448.211	70.858	2,50	35,16
	12,5%	544	+	69.685	448.211	70.858	2,50	6,13
			-	-20.613	448.211	70.858	2,50	18,63
	25,0%	544	+	57.856	448.211	70.858	2,50	7,31
			-	-32.212	448.211	70.858	2,50	12,57
	37,5%	544	+	46.066	448.211	70.858	2,50	9,05
			-	-43.851	448.211	70.858	2,50	9,48
	50,0%	544	+	34.464	448.211	70.858	2,50	11,82
			-	-55.683	448.211	70.858	2,50	7,58
	62,5%	544	+	22.863	448.211	70.858	2,50	17,04
			-	-67.513	448.211	70.858	2,50	6,32
	75,0%	544	+	11.260	448.211	70.858	2,50	30,49
			-	-79.346	448.211	70.858	2,50	5,41
	87,5%	544	+	0	448.211	70.858	2,50	VNR
			-	-91.177	448.211	70.858	2,50	4,74
	100,0%	544	+	0	448.211	70.858	2,50	VNR
			-	-103.011	448.211	70.858	2,50	4,21
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 5-6-7-8**			
Trave 5-6	0%	1198	+	163.850	628.969	112.846	2,50	3,69
			-	0	628.969	112.846	2,50	VNR
	12,5%	1198	+	138.791	628.969	112.846	2,50	4,32
			-	0	628.969	112.846	2,50	VNR
	25,0%	1198	+	112.091	628.969	112.846	2,50	5,30
			-	-6.442	628.969	112.846	2,50	47,94
	37,5%	1198	+	85.388	628.969	112.846	2,50	6,83
			-	-32.553	628.969	112.846	2,50	16,03
	50,0%	1198	+	58.687	628.969	112.846	2,50	9,62
			-	-58.663	628.969	112.846	2,50	9,63
	62,5%	1198	+	32.185	628.969	112.846	2,50	16,18
			-	-84.970	628.969	112.846	2,50	6,86
	75,0%	1198	+	6.077	628.969	112.846	2,50	49,31
			-	-111.669	628.969	112.846	2,50	5,31
	87,5%	1198	+	0	628.969	112.846	2,50	VNR
			-	-151.122	628.969	112.846	2,50	3,99
	100,0%	1198	+	0	628.969	112.846	2,50	VNR
			-	-172.225	628.969	112.846	2,50	3,52
Trave 6-7	0%	1086	+	177.313	628.718	112.846	2,50	3,43
			-	0	628.718	112.846	2,50	VNR
	12,5%	1086	+	149.384	628.718	112.846	2,50	4,04
			-	0	628.718	112.846	2,50	VNR
	25,0%	1086	+	121.451	628.718	112.846	2,50	4,93
			-	-1.482	628.718	112.846	2,50	83,47
	37,5%	1086	+	93.523	628.718	112.846	2,50	6,31
			-	-28.792	628.718	112.846	2,50	18,04

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	50,0%	1086	+	65.594	628.718	112.846	2,50	8,78
			-	-56.103	628.718	112.846	2,50	10,12
	62,5%	1086	+	38.165	628.718	112.846	2,50	14,22
			-	-83.913	628.718	112.846	2,50	6,99
	75,0%	1086	+	10.856	628.718	112.846	2,50	37,19
			-	-111.841	628.718	112.846	2,50	5,33
	87,5%	1086	+	0	628.718	112.846	2,50	VNR
			-	-142.522	628.718	112.846	2,50	4,23
	100%	1086	+	0	628.718	112.846	2,50	VNR
			-	-167.388	628.718	112.846	2,50	3,63
Trave 7-8	0%	1063	+	174.824	628.842	112.846	2,50	3,48
			-	0	628.842	112.846	2,50	VNR
	12,5%	1063	+	148.937	628.842	112.846	2,50	4,06
			-	0	628.842	112.846	2,50	VNR
	25,0%	1063	+	122.297	628.842	112.846	2,50	4,90
			-	0	628.842	112.846	2,50	VNR
	37,5%	1063	+	96.035	628.842	112.846	2,50	6,17
			-	-23.500	628.842	112.846	2,50	21,37
	50,0%	1063	+	69.774	628.842	112.846	2,50	8,31
			-	-49.180	628.842	112.846	2,50	11,41
	62,5%	1063	+	43.968	628.842	112.846	2,50	12,60
			-	-75.315	628.842	112.846	2,50	7,74
	75,0%	1063	+	18.287	628.842	112.846	2,50	25,97
			-	-101.578	628.842	112.846	2,50	5,85
	87,5%	1063	+	0	628.842	112.846	2,50	VNR
			-	-127.842	628.842	112.846	2,50	4,70
	100,0%	1063	+	0	628.842	112.846	2,50	VNR
			-	-152.863	628.842	112.846	2,50	3,96
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 9-10-11-12**			
Trave 9-10	0%	988	+	125.279	538.295	91.550	2,50	4,11
			-	0	538.295	91.550	2,50	VNR
	12,5%	988	+	108.751	538.295	91.550	2,50	4,70
			-	0	538.295	91.550	2,50	VNR
	25,0%	988	+	92.224	538.295	91.550	2,50	5,49
			-	0	538.295	91.550	2,50	VNR
	37,5%	988	+	75.699	538.295	91.550	2,50	6,60
			-	-11.876	538.295	91.550	2,50	30,44
	50,0%	988	+	59.174	538.295	91.550	2,50	8,28
			-	-28.073	538.295	91.550	2,50	15,89
	62,5%	988	+	42.649	538.295	91.550	2,50	11,11
			-	-44.269	538.295	91.550	2,50	10,75
	75,0%	988	+	26.388	538.295	91.550	2,50	16,72
			-	-67.666	538.295	91.550	2,50	7,33
	87,5%	988	+	10.193	538.295	91.550	2,50	33,64
			-	-91.940	538.295	91.550	2,50	5,51
	100%	988	+	0	538.295	91.550	2,50	VNR
			-	-105.020	538.295	91.550	2,50	4,86
Trave 10-11	0%	924	+	128.198	538.177	91.550	2,50	4,03
			-	0	538.177	91.550	2,50	VNR
	12,5%	924	+	110.767	538.177	91.550	2,50	4,63
			-	0	538.177	91.550	2,50	VNR
	25,0%	924	+	93.336	538.177	91.550	2,50	5,45
			-	0	538.177	91.550	2,50	VNR
	37,5%	924	+	75.907	538.177	91.550	2,50	6,62
			-	-7.798	538.177	91.550	2,50	40,68
	50,0%	924	+	58.477	538.177	91.550	2,50	8,42
			-	-24.882	538.177	91.550	2,50	17,75
	62,5%	924	+	41.049	538.177	91.550	2,50	11,58
			-	-41.963	538.177	91.550	2,50	11,36
	75,0%	924	+	23.896	538.177	91.550	2,50	18,35
			-	-62.248	538.177	91.550	2,50	7,95
	87,5%	924	+	6.817	538.177	91.550	2,50	43,94
			-	-87.850	538.177	91.550	2,50	5,77
	100%	924	+	0	538.177	91.550	2,50	VNR
			-	-102.263	538.177	91.550	2,50	5,00
Trave 11-12	0%	940	+	126.178	538.263	91.550	2,50	4,09
			-	0	538.263	91.550	2,50	VNR
	12,5%	940	+	109.796	538.263	91.550	2,50	4,67
			-	0	538.263	91.550	2,50	VNR
	25,0%	940	+	93.413	538.263	91.550	2,50	5,44
			-	0	538.263	91.550	2,50	VNR
	37,5%	940	+	77.032	538.263	91.550	2,50	6,52
			-	-11.849	538.263	91.550	2,50	30,98
	50,0%	940	+	60.651	538.263	91.550	2,50	8,13
			-	-27.905	538.263	91.550	2,50	16,10
	62,5%	940	+	44.271	538.263	91.550	2,50	10,81
			-	-43.959	538.263	91.550	2,50	10,88
	75,0%	940	+	28.151	538.263	91.550	2,50	15,98
			-	-60.270	538.263	91.550	2,50	8,18
	87,5%	940	+	12.099	538.263	91.550	2,50	30,54
			-	-76.647	538.263	91.550	2,50	6,55
	100%	940	+	0	538.263	91.550	2,50	VNR
			-	-93.023	538.263	91.550	2,50	5,46

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-5-9**			
Trave 1-5	0%	1876	+	36.028	254.792	34.163	2,50	5,09
			-	-20.235	254.792	34.163	2,50	7,44
	12,5%	1876	+	33.960	254.792	34.163	2,50	5,31
			-	-22.280	254.792	34.163	2,50	7,02
	25,0%	1876	+	31.931	254.792	34.163	2,50	5,55
			-	-24.287	254.792	34.163	2,50	6,66
	37,5%	1876	+	29.940	254.792	34.163	2,50	5,80
			-	-26.257	254.792	34.163	2,50	6,33
	50,0%	1876	+	27.989	254.792	34.163	2,50	6,07
			-	-28.192	254.792	34.163	2,50	6,04
	62,5%	1876	+	26.094	254.792	34.163	2,50	6,36
			-	-30.107	254.792	34.163	2,50	5,78
	75,0%	1876	+	24.237	254.792	34.163	2,50	6,66
			-	-31.982	254.792	34.163	2,50	5,54
	87,5%	1876	+	22.416	254.792	34.163	2,50	7,00
			-	-33.820	254.792	34.163	2,50	5,33
	100,0%	1876	+	20.648	254.792	34.163	2,50	7,36
			-	-35.603	254.792	34.163	2,50	5,14
Trave 5-9	0%	1032	+	30.419	254.980	34.163	2,50	6,69
			-	-10.726	254.980	34.163	2,50	13,84
	12,5%	1032	+	27.985	254.980	34.163	2,50	7,14
			-	-13.139	254.980	34.163	2,50	12,23
	25,0%	1032	+	25.522	254.980	34.163	2,50	7,67
			-	-15.580	254.980	34.163	2,50	10,95
	37,5%	1032	+	23.048	254.980	34.163	2,50	8,29
			-	-18.031	254.980	34.163	2,50	9,91
	50,0%	1032	+	20.560	254.980	34.163	2,50	9,02
			-	-20.496	254.980	34.163	2,50	9,04
	62,5%	1032	+	18.084	254.980	34.163	2,50	9,89
			-	-22.993	254.980	34.163	2,50	8,31
	75,0%	1032	+	15.595	254.980	34.163	2,50	10,94
			-	-25.506	254.980	34.163	2,50	7,68
	87,5%	1032	+	13.096	254.980	34.163	2,50	12,26
			-	-28.029	254.980	34.163	2,50	7,14
	100,0%	1032	+	10.584	254.980	34.163	2,50	13,94
			-	-30.565	254.980	34.163	2,50	6,66
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 2-6-10**			
Trave 2-6	0%	270	+	36.241	254.791	34.163	2,50	6,66
			-	-20.042	254.791	34.163	2,50	11,55
	12,5%	270	+	34.199	254.791	34.163	2,50	7,04
			-	-22.050	254.791	34.163	2,50	10,59
	25,0%	270	+	32.158	254.791	34.163	2,50	7,46
			-	-24.057	254.791	34.163	2,50	9,77
	37,5%	270	+	30.115	254.791	34.163	2,50	7,93
			-	-26.065	254.791	34.163	2,50	9,07
	50,0%	270	+	28.073	254.791	34.163	2,50	8,47
			-	-28.074	254.791	34.163	2,50	8,47
	62,5%	270	+	26.066	254.791	34.163	2,50	9,07
			-	-30.115	254.791	34.163	2,50	7,93
	75,0%	270	+	24.057	254.791	34.163	2,50	9,77
			-	-32.158	254.791	34.163	2,50	7,46
	87,5%	270	+	22.049	254.791	34.163	2,50	10,59
			-	-34.200	254.791	34.163	2,50	7,04
	100%	270	+	20.082	254.791	34.163	2,50	11,53
			-	-36.198	254.791	34.163	2,50	6,67
Trave 6-10	0%	202	+	31.276	254.933	34.163	2,50	7,78
			-	-10.040	254.933	34.163	2,50	22,08
	12,5%	202	+	28.621	254.933	34.163	2,50	8,46
			-	-12.653	254.933	34.163	2,50	18,00
	25,0%	202	+	25.939	254.933	34.163	2,50	9,29
			-	-15.292	254.933	34.163	2,50	15,18
	37,5%	202	+	23.255	254.933	34.163	2,50	10,30
			-	-17.931	254.933	34.163	2,50	13,11
	50,0%	202	+	20.571	254.933	34.163	2,50	11,55
			-	-20.571	254.933	34.163	2,50	11,55
	62,5%	202	+	17.932	254.933	34.163	2,50	13,11
			-	-23.254	254.933	34.163	2,50	10,30
	75,0%	202	+	15.293	254.933	34.163	2,50	15,17
			-	-25.937	254.933	34.163	2,50	9,29
	87,5%	202	+	12.654	254.933	34.163	2,50	18,00
			-	-28.620	254.933	34.163	2,50	8,46
	100,0%	202	+	10.015	254.933	34.163	2,50	22,13
			-	-31.303	254.933	34.163	2,50	7,77
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 3-7-11**			
Trave 3-7	0%	195	+	36.237	254.893	34.163	2,50	6,76
			-	-20.038	254.893	34.163	2,50	11,86
	12,5%	195	+	34.195	254.893	34.163	2,50	7,15
			-	-22.046	254.893	34.163	2,50	10,85
	25,0%	195	+	32.154	254.893	34.163	2,50	7,58
			-	-24.053	254.893	34.163	2,50	9,99
	37,5%	195	+	30.111	254.893	34.163	2,50	8,07
			-	-26.061	254.893	34.163	2,50	9,26

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	50,0%	195	+	28.069	254.893	34.163	2,50	8,63
			-	-28.070	254.893	34.163	2,50	8,63
	62,5%	195	+	26.061	254.893	34.163	2,50	9,26
			-	-30.112	254.893	34.163	2,50	8,07
	75,0%	195	+	24.054	254.893	34.163	2,50	9,99
			-	-32.153	254.893	34.163	2,50	7,58
	87,5%	195	+	22.045	254.893	34.163	2,50	10,85
			-	-34.196	254.893	34.163	2,50	7,15
	100%	195	+	20.075	254.893	34.163	2,50	11,84
			-	-36.197	254.893	34.163	2,50	6,77
Trave 7-11	0%	185	+	31.283	255.261	34.163	2,50	7,81
			-	-10.047	255.261	34.163	2,50	22,33
	12,5%	185	+	28.629	255.261	34.163	2,50	8,51
			-	-12.659	255.261	34.163	2,50	18,18
	25,0%	185	+	25.946	255.261	34.163	2,50	9,34
			-	-15.298	255.261	34.163	2,50	15,30
	37,5%	185	+	23.263	255.261	34.163	2,50	10,36
			-	-17.938	255.261	34.163	2,50	13,21
	50,0%	185	+	20.577	255.261	34.163	2,50	11,62
			-	-20.579	255.261	34.163	2,50	11,62
	62,5%	185	+	17.938	255.261	34.163	2,50	13,21
			-	-23.262	255.261	34.163	2,50	10,36
	75,0%	185	+	15.297	255.261	34.163	2,50	15,30
			-	-25.947	255.261	34.163	2,50	9,34
	87,5%	185	+	12.658	255.261	34.163	2,50	18,18
			-	-28.630	255.261	34.163	2,50	8,51
	100,0%	185	+	10.018	255.261	34.163	2,50	22,39
			-	-31.314	255.261	34.163	2,50	7,81
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 4-8-12**			
Trave 4-8	0%	1795	+	36.016	254.875	34.163	2,50	5,16
			-	-20.174	254.875	34.163	2,50	7,59
	12,5%	1795	+	33.940	254.875	34.163	2,50	5,38
			-	-22.226	254.875	34.163	2,50	7,16
	25,0%	1795	+	31.904	254.875	34.163	2,50	5,63
			-	-24.240	254.875	34.163	2,50	6,77
	37,5%	1795	+	29.907	254.875	34.163	2,50	5,89
			-	-26.216	254.875	34.163	2,50	6,43
	50,0%	1795	+	27.951	254.875	34.163	2,50	6,16
			-	-28.156	254.875	34.163	2,50	6,13
	62,5%	1795	+	26.050	254.875	34.163	2,50	6,46
			-	-30.076	254.875	34.163	2,50	5,86
	75,0%	1795	+	24.188	254.875	34.163	2,50	6,78
			-	-31.957	254.875	34.163	2,50	5,62
	87,5%	1795	+	22.365	254.875	34.163	2,50	7,13
			-	-33.797	254.875	34.163	2,50	5,40
	100,0%	1795	+	20.593	254.875	34.163	2,50	7,50
			-	-35.584	254.875	34.163	2,50	5,20
Trave 8-12	0%	948	+	30.288	255.220	34.163	2,50	6,83
			-	-10.879	255.220	34.163	2,50	14,21
	12,5%	948	+	27.864	255.220	34.163	2,50	7,30
			-	-13.283	255.220	34.163	2,50	12,53
	25,0%	948	+	25.423	255.220	34.163	2,50	7,85
			-	-15.702	255.220	34.163	2,50	11,20
	37,5%	948	+	22.982	255.220	34.163	2,50	8,49
			-	-18.121	255.220	34.163	2,50	10,13
	50,0%	948	+	20.540	255.220	34.163	2,50	9,24
			-	-20.541	255.220	34.163	2,50	9,24
	62,5%	948	+	18.121	255.220	34.163	2,50	10,13
			-	-22.982	255.220	34.163	2,50	8,49
	75,0%	948	+	15.702	255.220	34.163	2,50	11,20
			-	-25.423	255.220	34.163	2,50	7,85
	87,5%	948	+	13.284	255.220	34.163	2,50	12,53
			-	-27.863	255.220	34.163	2,50	7,30
	100,0%	948	+	10.865	255.220	34.163	2,50	14,22
			-	-30.304	255.220	34.163	2,50	6,83
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-2-3-4**			
Trave 1-2	0%	826	+	92.156	445.742	70.858	2,50	4,58
			-	-7.332	445.742	70.858	2,50	35,58
	12,5%	826	+	79.626	445.742	70.858	2,50	5,26
			-	-20.286	445.742	70.858	2,50	17,49
	25,0%	826	+	57.290	445.742	70.858	2,50	7,13
			-	-33.241	445.742	70.858	2,50	11,60
	37,5%	826	+	42.107	445.742	70.858	2,50	9,42
			-	-46.728	445.742	70.858	2,50	8,58
	50,0%	826	+	29.151	445.742	70.858	2,50	12,98
			-	-62.447	445.742	70.858	2,50	6,59
	62,5%	826	+	16.194	445.742	70.858	2,50	20,84
			-	-78.167	445.742	70.858	2,50	5,35
	75,0%	826	+	3.236	445.742	70.858	2,50	52,86
			-	-93.889	445.742	70.858	2,50	4,50
	87,5%	826	+	0	445.742	70.858	2,50	VNR
			-	-109.608	445.742	70.858	2,50	3,88
	100,0%	826	+	0	445.742	70.858	2,50	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-125.331	445.742	70.858	2,50	3,41
Trave 2-3	0%	867	+	106.975	445.742	70.858	2,50	3,96
			-	-1.473	445.742	70.858	2,50	64,35
	12,5%	867	+	92.753	445.742	70.858	2,50	4,54
			-	-15.350	445.742	70.858	2,50	21,43
	25,0%	867	+	65.894	445.742	70.858	2,50	6,25
			-	-29.567	445.742	70.858	2,50	12,73
	37,5%	867	+	45.302	445.742	70.858	2,50	8,78
			-	-44.311	445.742	70.858	2,50	8,96
	50,0%	867	+	31.082	445.742	70.858	2,50	12,20
			-	-61.564	445.742	70.858	2,50	6,65
	62,5%	867	+	16.863	445.742	70.858	2,50	19,97
			-	-78.816	445.742	70.858	2,50	5,29
	75,0%	867	+	2.642	445.742	70.858	2,50	55,06
			-	-96.070	445.742	70.858	2,50	4,39
	87,5%	867	+	0	445.742	70.858	2,50	VNR
			-	-113.328	445.742	70.858	2,50	3,75
	100%	867	+	0	445.742	70.858	2,50	VNR
			-	-130.582	445.742	70.858	2,50	3,28
Trave 3-4	0%	860	+	103.430	445.742	70.858	2,50	4,10
			-	-2.315	445.742	70.858	2,50	57,70
	12,5%	860	+	91.574	445.742	70.858	2,50	4,60
			-	-14.942	445.742	70.858	2,50	21,90
	25,0%	860	+	67.073	445.742	70.858	2,50	6,15
			-	-27.911	445.742	70.858	2,50	13,38
	37,5%	860	+	47.359	445.742	70.858	2,50	8,45
			-	-41.356	445.742	70.858	2,50	9,53
	50,0%	860	+	34.387	445.742	70.858	2,50	11,20
			-	-57.095	445.742	70.858	2,50	7,13
	62,5%	860	+	21.416	445.742	70.858	2,50	16,62
			-	-72.833	445.742	70.858	2,50	5,70
	75,0%	860	+	8.444	445.742	70.858	2,50	32,17
			-	-88.572	445.742	70.858	2,50	4,74
	87,5%	860	+	0	445.742	70.858	2,50	VNR
			-	-104.311	445.742	70.858	2,50	4,06
	100,0%	860	+	0	445.742	70.858	2,50	VNR
			-	-120.052	445.742	70.858	2,50	3,55
Primo Impalcato					**Travata: Trave 5-6-7-8**			
Trave 5-6	0%	2230	+	231.475	745.501	146.358	2,50	3,07
			-	0	745.501	146.358	2,50	VNR
	12,5%	2230	+	196.434	745.501	146.358	2,50	3,59
			-	0	745.501	146.358	2,50	VNR
	25,0%	2230	+	159.065	745.501	146.358	2,50	4,37
			-	-21.443	745.501	146.358	2,50	22,73
	37,5%	2230	+	121.696	745.501	146.358	2,50	5,60
			-	-51.751	745.501	146.358	2,50	11,81
	50,0%	2230	+	84.330	745.501	146.358	2,50	7,79
			-	-82.058	745.501	146.358	2,50	7,98
	62,5%	2230	+	52.505	745.501	146.358	2,50	11,67
			-	-117.908	745.501	146.358	2,50	5,77
	75,0%	2230	+	22.197	745.501	146.358	2,50	22,22
			-	-173.224	745.501	146.358	2,50	4,04
	87,5%	2230	+	0	745.501	146.358	2,50	VNR
			-	-232.124	745.501	146.358	2,50	3,06
	100,0%	2230	+	0	745.501	146.358	2,50	VNR
			-	-255.668	745.501	146.358	2,50	2,79
Trave 6-7	0%	2343	+	250.306	745.501	146.358	2,50	2,84
			-	0	745.501	146.358	2,50	VNR
	12,5%	2343	+	220.378	745.501	146.358	2,50	3,21
			-	0	745.501	146.358	2,50	VNR
	25,0%	2343	+	172.134	745.501	146.358	2,50	4,05
			-	-18.411	745.501	146.358	2,50	24,57
	37,5%	2343	+	133.048	745.501	146.358	2,50	5,14
			-	-50.113	745.501	146.358	2,50	12,02
	50,0%	2343	+	93.962	745.501	146.358	2,50	7,04
			-	-81.813	745.501	146.358	2,50	7,95
	62,5%	2343	+	60.843	745.501	146.358	2,50	10,24
			-	-119.481	745.501	146.358	2,50	5,67
	75,0%	2343	+	29.144	745.501	146.358	2,50	18,15
			-	-158.563	745.501	146.358	2,50	4,37
	87,5%	2343	+	0	745.501	146.358	2,50	VNR
			-	-218.567	745.501	146.358	2,50	3,23
	100%	2343	+	0	745.501	146.358	2,50	VNR
			-	-244.824	745.501	146.358	2,50	2,90
Trave 7-8	0%	2236	+	251.989	745.501	146.358	2,50	2,83
			-	0	745.501	146.358	2,50	VNR
	12,5%	2236	+	228.693	745.501	146.358	2,50	3,11
			-	0	745.501	146.358	2,50	VNR
	25,0%	2236	+	170.758	745.501	146.358	2,50	4,09
			-	-13.097	745.501	146.358	2,50	30,45
	37,5%	2236	+	133.374	745.501	146.358	2,50	5,15
			-	-42.907	745.501	146.358	2,50	13,73
	50,0%	2236	+	96.620	745.501	146.358	2,50	6,90

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-72.716	745.501	146.358	2,50	8,86
	62,5%	2236	+	65.306	745.501	146.358	2,50	9,72
			-	-107.962	745.501	146.358	2,50	6,25
	75,0%	2236	+	35.500	745.501	146.358	2,50	15,90
			-	-144.712	745.501	146.358	2,50	4,78
	87,5%	2236	+	5.690	745.501	146.358	2,50	43,65
			-	-188.722	745.501	146.358	2,50	3,73
	100,0%	2236	+	0	745.501	146.358	2,50	VNR
			-	-216.459	745.501	146.358	2,50	3,27
Primo Impalcato					**Travata: Trave 9-10-11-12**			
Trave 9-10	0%	2185	+	187.897	688.154	130.503	2,50	3,45
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	12,5%	2185	+	162.928	688.154	130.503	2,50	3,94
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	25,0%	2185	+	137.961	688.154	130.503	2,50	4,60
			-	-8.802	688.154	130.503	2,50	33,86
	37,5%	2185	+	112.994	688.154	130.503	2,50	5,53
			-	-29.815	688.154	130.503	2,50	16,65
	50,0%	2185	+	88.029	688.154	130.503	2,50	6,91
			-	-50.826	688.154	130.503	2,50	11,04
	62,5%	2185	+	63.064	688.154	130.503	2,50	9,23
			-	-75.273	688.154	130.503	2,50	7,93
	75,0%	2185	+	41.232	688.154	130.503	2,50	13,04
			-	-113.643	688.154	130.503	2,50	5,50
	87,5%	2185	+	20.223	688.154	130.503	2,50	21,68
			-	-152.010	688.154	130.503	2,50	4,21
	100%	2185	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-167.614	688.154	130.503	2,50	3,84
Trave 10-11	0%	2110	+	199.067	688.154	130.503	2,50	3,27
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	12,5%	2110	+	172.731	688.154	130.503	2,50	3,74
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	25,0%	2110	+	146.397	688.154	130.503	2,50	4,37
			-	-6.241	688.154	130.503	2,50	39,62
	37,5%	2110	+	120.064	688.154	130.503	2,50	5,25
			-	-28.404	688.154	130.503	2,50	17,41
	50,0%	2110	+	93.736	688.154	130.503	2,50	6,56
			-	-50.563	688.154	130.503	2,50	11,16
	62,5%	2110	+	67.405	688.154	130.503	2,50	8,76
			-	-72.724	688.154	130.503	2,50	8,21
	75,0%	2110	+	44.374	688.154	130.503	2,50	12,40
			-	-103.146	688.154	130.503	2,50	6,02
	87,5%	2110	+	22.216	688.154	130.503	2,50	20,64
			-	-143.612	688.154	130.503	2,50	4,45
	100%	2110	+	60	688.154	130.503	2,50	61,52
			-	-161.326	688.154	130.503	2,50	3,99
Trave 11-12	0%	2534	+	191.032	688.154	130.503	2,50	3,37
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	12,5%	2534	+	166.280	688.154	130.503	2,50	3,83
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	25,0%	2534	+	141.530	688.154	130.503	2,50	4,44
			-	-6.373	688.154	130.503	2,50	34,87
	37,5%	2534	+	116.780	688.154	130.503	2,50	5,29
			-	-27.204	688.154	130.503	2,50	16,96
	50,0%	2534	+	92.033	688.154	130.503	2,50	6,53
			-	-48.033	688.154	130.503	2,50	11,21
	62,5%	2534	+	67.286	688.154	130.503	2,50	8,53
			-	-68.862	688.154	130.503	2,50	8,37
	75,0%	2534	+	45.643	688.154	130.503	2,50	11,66
			-	-92.788	688.154	130.503	2,50	6,48
	87,5%	2534	+	24.816	688.154	130.503	2,50	18,02
			-	-123.878	688.154	130.503	2,50	5,01
	100%	2534	+	3.992	688.154	130.503	2,50	39,65
			-	-142.274	688.154	130.503	2,50	4,42
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-5-9**			
Trave 1-5	0%	1796	+	37.101	254.418	34.163	2,50	5,04
			-	-19.404	254.418	34.163	2,50	7,76
	12,5%	1796	+	34.647	254.418	34.163	2,50	5,30
			-	-21.582	254.418	34.163	2,50	7,28
	25,0%	1796	+	32.244	254.418	34.163	2,50	5,58
			-	-23.719	254.418	34.163	2,50	6,86
	37,5%	1796	+	29.896	254.418	34.163	2,50	5,88
			-	-25.812	254.418	34.163	2,50	6,49
	50,0%	1796	+	27.633	254.418	34.163	2,50	6,20
			-	-27.892	254.418	34.163	2,50	6,17
	62,5%	1796	+	25.627	254.418	34.163	2,50	6,52
			-	-30.129	254.418	34.163	2,50	5,85
	75,0%	1796	+	23.661	254.418	34.163	2,50	6,87
			-	-32.317	254.418	34.163	2,50	5,57
	87,5%	1796	+	21.739	254.418	34.163	2,50	7,25
			-	-34.447	254.418	34.163	2,50	5,32
	100,0%	1796	+	19.871	254.418	34.163	2,50	7,65
			-	-36.504	254.418	34.163	2,50	5,10

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
Trave 5-9	0%	735	+	31.366	254.418	34.163	2,50	6,91
			-	-9.621	254.418	34.163	2,50	16,85
	12,5%	735	+	28.565	254.418	34.163	2,50	7,47
			-	-12.165	254.418	34.163	2,50	14,42
	25,0%	735	+	25.726	254.418	34.163	2,50	8,15
			-	-14.734	254.418	34.163	2,50	12,59
	37,5%	735	+	22.870	254.418	34.163	2,50	8,98
			-	-17.317	254.418	34.163	2,50	11,16
	50,0%	735	+	19.997	254.418	34.163	2,50	9,99
			-	-19.913	254.418	34.163	2,50	10,02
	62,5%	735	+	17.377	254.418	34.163	2,50	11,13
			-	-22.795	254.418	34.163	2,50	9,00
	75,0%	735	+	14.752	254.418	34.163	2,50	12,58
			-	-25.704	254.418	34.163	2,50	8,16
	87,5%	735	+	12.115	254.418	34.163	2,50	14,46
			-	-28.628	254.418	34.163	2,50	7,46
	100,0%	735	+	9.464	254.418	34.163	2,50	17,03
			-	-31.570	254.418	34.163	2,50	6,87
Primo Impalcato					**Travata: Trave 2-6-10**			
Trave 2-6	0%	1099	+	38.082	254.418	34.163	2,50	5,50
			-	-18.815	254.418	34.163	2,50	9,42
	12,5%	1099	+	35.469	254.418	34.163	2,50	5,83
			-	-21.018	254.418	34.163	2,50	8,71
	25,0%	1099	+	32.855	254.418	34.163	2,50	6,20
			-	-23.223	254.418	34.163	2,50	8,10
	37,5%	1099	+	30.243	254.418	34.163	2,50	6,62
			-	-25.425	254.418	34.163	2,50	7,57
	50,0%	1099	+	27.631	254.418	34.163	2,50	7,10
			-	-27.628	254.418	34.163	2,50	7,10
	62,5%	1099	+	25.426	254.418	34.163	2,50	7,57
			-	-30.243	254.418	34.163	2,50	6,62
	75,0%	1099	+	23.223	254.418	34.163	2,50	8,10
			-	-32.855	254.418	34.163	2,50	6,20
	87,5%	1099	+	21.018	254.418	34.163	2,50	8,71
			-	-35.469	254.418	34.163	2,50	5,83
	100%	1099	+	18.849	254.418	34.163	2,50	9,41
			-	-38.025	254.418	34.163	2,50	5,51
Trave 6-10	0%	163	+	33.624	254.418	34.163	2,50	7,30
			-	-8.427	254.418	34.163	2,50	26,39
	12,5%	163	+	30.233	254.418	34.163	2,50	8,09
			-	-11.302	254.418	34.163	2,50	20,33
	25,0%	163	+	26.814	254.418	34.163	2,50	9,08
			-	-14.193	254.418	34.163	2,50	16,51
	37,5%	163	+	23.396	254.418	34.163	2,50	10,34
			-	-17.084	254.418	34.163	2,50	13,90
	50,0%	163	+	19.977	254.418	34.163	2,50	12,01
			-	-19.976	254.418	34.163	2,50	12,01
	62,5%	163	+	17.085	254.418	34.163	2,50	13,90
			-	-23.395	254.418	34.163	2,50	10,34
	75,0%	163	+	14.194	254.418	34.163	2,50	16,51
			-	-26.814	254.418	34.163	2,50	9,08
	87,5%	163	+	11.303	254.418	34.163	2,50	20,33
			-	-30.233	254.418	34.163	2,50	8,09
	100,0%	163	+	8.412	254.418	34.163	2,50	26,43
			-	-33.652	254.418	34.163	2,50	7,30
Primo Impalcato					**Travata: Trave 3-7-11**			
Trave 3-7	0%	1048	+	38.092	254.418	34.163	2,50	5,54
			-	-18.825	254.418	34.163	2,50	9,55
	12,5%	1048	+	35.480	254.418	34.163	2,50	5,88
			-	-21.028	254.418	34.163	2,50	8,82
	25,0%	1048	+	32.865	254.418	34.163	2,50	6,26
			-	-23.233	254.418	34.163	2,50	8,20
	37,5%	1048	+	30.254	254.418	34.163	2,50	6,68
			-	-25.435	254.418	34.163	2,50	7,65
	50,0%	1048	+	27.641	254.418	34.163	2,50	7,18
			-	-27.639	254.418	34.163	2,50	7,18
	62,5%	1048	+	25.436	254.418	34.163	2,50	7,65
			-	-30.253	254.418	34.163	2,50	6,69
	75,0%	1048	+	23.233	254.418	34.163	2,50	8,20
			-	-32.865	254.418	34.163	2,50	6,26
	87,5%	1048	+	21.028	254.418	34.163	2,50	8,82
			-	-35.480	254.418	34.163	2,50	5,88
	100%	1048	+	18.854	254.418	34.163	2,50	9,54
			-	-38.044	254.418	34.163	2,50	5,55
Trave 7-11	0%	155	+	33.615	254.418	34.163	2,50	7,32
			-	-8.416	254.418	34.163	2,50	26,58
	12,5%	155	+	30.229	254.418	34.163	2,50	8,11
			-	-11.289	254.418	34.163	2,50	20,45
	25,0%	155	+	26.810	254.418	34.163	2,50	9,10
			-	-14.180	254.418	34.163	2,50	16,59
	37,5%	155	+	23.389	254.418	34.163	2,50	10,37
			-	-17.073	254.418	34.163	2,50	13,96
	50,0%	155	+	19.966	254.418	34.163	2,50	12,05

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-19.967	254.418	34.163	2,50	12,05
	62,5%	155	+	17.073	254.418	34.163	2,50	13,96
			-	-23.389	254.418	34.163	2,50	10,37
	75,0%	155	+	14.180	254.418	34.163	2,50	16,59
			-	-26.810	254.418	34.163	2,50	9,10
	87,5%	155	+	11.289	254.418	34.163	2,50	20,45
			-	-30.228	254.418	34.163	2,50	8,11
	100,0%	155	+	8.396	254.418	34.163	2,50	26,64
			-	-33.650	254.418	34.163	2,50	7,31
Primo Impalcato					**Travata: Trave 4-8-12**			
Trave 4-8	0%	1757	+	37.064	254.418	34.163	2,50	5,07
			-	-19.309	254.418	34.163	2,50	7,85
	12,5%	1757	+	34.600	254.418	34.163	2,50	5,34
			-	-21.495	254.418	34.163	2,50	7,36
	25,0%	1757	+	32.188	254.418	34.163	2,50	5,62
			-	-23.639	254.418	34.163	2,50	6,93
	37,5%	1757	+	29.833	254.418	34.163	2,50	5,93
			-	-25.739	254.418	34.163	2,50	6,55
	50,0%	1757	+	27.563	254.418	34.163	2,50	6,26
			-	-27.825	254.418	34.163	2,50	6,22
	62,5%	1757	+	25.550	254.418	34.163	2,50	6,59
			-	-30.071	254.418	34.163	2,50	5,90
	75,0%	1757	+	23.580	254.418	34.163	2,50	6,94
			-	-32.262	254.418	34.163	2,50	5,61
	87,5%	1757	+	21.655	254.418	34.163	2,50	7,32
			-	-34.397	254.418	34.163	2,50	5,36
	100,0%	1757	+	19.784	254.418	34.163	2,50	7,74
			-	-36.458	254.418	34.163	2,50	5,14
Trave 8-12	0%	663	+	31.261	254.418	34.163	2,50	7,03
			-	-9.876	254.418	34.163	2,50	17,17
	12,5%	663	+	28.473	254.418	34.163	2,50	7,61
			-	-12.409	254.418	34.163	2,50	14,67
	25,0%	663	+	25.664	254.418	34.163	2,50	8,31
			-	-14.954	254.418	34.163	2,50	12,79
	37,5%	663	+	22.855	254.418	34.163	2,50	9,15
			-	-17.499	254.418	34.163	2,50	11,34
	50,0%	663	+	20.046	254.418	34.163	2,50	10,18
			-	-20.045	254.418	34.163	2,50	10,18
	62,5%	663	+	17.500	254.418	34.163	2,50	11,34
			-	-22.854	254.418	34.163	2,50	9,15
	75,0%	663	+	14.955	254.418	34.163	2,50	12,79
			-	-25.663	254.418	34.163	2,50	8,31
	87,5%	663	+	12.410	254.418	34.163	2,50	14,67
			-	-28.472	254.418	34.163	2,50	7,62
	100,0%	663	+	9.865	254.418	34.163	2,50	17,19
			-	-31.281	254.418	34.163	2,50	7,02

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
T_{Ed} Momento torcente di progetto.
+/- [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
T_{Rcd} Momento resistente del calcestruzzo.
$Ctg\Theta$ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
$CS_{v,T}$ Coefficiente di sicurezza per taglio e torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm^2]	[cm^2]					
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-2-3-4**					
Trave 1-2	0%	9.675	51.936	9.675	5.869	8,04	8,04	2.38[S]	0,13	21.09[S]	0,13	NO
	12,5%	9.675	35.577	9.675	20.663	8,04	8,04	3.48[S]	0,13	5.99[S]	0,13	NO
	25,0%	9.675	9.380	9.675	27.850	8,04	8,04	13.19[S]	0,13	4.44[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	9.675	28.587	8,04	8,04	-	VNR	4.33[S]	0,13	NO
	50,0%	0	0	9.675	27.327	8,04	8,04	-	VNR	4.53[S]	0,13	NO
	62,5%	0	0	12.674	23.570	8,04	8,04	-	VNR	5.27[S]	0,13	NO
	75,0%	12.674	19.468	12.674	19.339	8,04	8,04	6.38[S]	0,13	6.42[S]	0,13	NO
	87,5%	12.674	50.318	12.674	7.501	8,04	8,04	2.46[S]	0,13	16.56[S]	0,13	NO
	100,0%	12.674	69.060	0	0	8,04	8,04	1.79[S]	0,13	-	VNR	NO
Trave 2-3	0%	22.010	68.834	0	0	8,04	8,04	1.82[S]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	22.010	47.081	22.010	7.961	8,04	8,04	2.67[S]	0,13	15.79[S]	0,13	NO
	25,0%	22.010	15.015	22.010	21.689	8,04	8,04	8.37[S]	0,13	5.79[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	22.010	26.257	8,04	8,04	-	VNR	4.78[S]	0,13	NO
	50,0%	0	0	22.010	26.199	8,04	8,04	-	VNR	4.79[S]	0,13	NO
	62,5%	0	0	22.084	26.228	8,04	8,04	-	VNR	4.79[S]	0,13	NO
	75,0%	22.084	15.000	22.084	21.655	8,04	8,04	8.38[S]	0,13	5.80[S]	0,13	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	87,5%	22.084	47.074	22.084	7.922	8,04	8,04	2.67[S]	0,13	15.87[S]	0,13	NO
	100%	22.084	68.839	0	0	8,04	8,04	1.82[S]	0,13	-	VNR	NO
Trave 3-4	0%	10.216	68.886	0	0	8,04	8,04	1.79[S]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	10.216	50.148	10.216	7.857	8,04	8,04	2.47[S]	0,13	15.76[S]	0,13	NO
	25,0%	10.216	19.314	10.216	19.572	8,04	8,04	6.41[S]	0,13	6.33[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	10.216	23.670	8,04	8,04	-	VNR	5.23[S]	0,13	NO
	50,0%	0	0	12.456	27.382	8,04	8,04	-	VNR	4.53[S]	0,13	NO
	62,5%	0	0	12.456	28.615	8,04	8,04	-	VNR	4.34[S]	0,13	NO
	75,0%	12.456	9.744	12.456	27.851	8,04	8,04	12.75[S]	0,13	4.46[S]	0,13	NO
	87,5%	12.456	36.120	12.456	20.596	8,04	8,04	3.43[S]	0,13	6.03[S]	0,13	NO
	100,0%	12.456	52.582	12.456	5.722	8,04	8,04	2.36[S]	0,13	21.71[S]	0,13	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 5-6-7-8**					
Trave 5-6	0%	24.924	93.960	0	0	10,05	10,05	1.68[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	24.924	56.319	24.924	32.170	10,05	10,05	2.81[S]	0,12	4.92[S]	0,12	NO
	25,0%	24.924	978	24.924	57.053	10,05	10,05	NS	0,12	2.77[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	24.924	63.590	10,05	10,05	-	VNR	2.49[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	24.924	63.297	10,05	10,05	-	VNR	2.50[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	25.964	54.981	10,05	10,05	-	VNR	2.88[S]	0,12	NO
	75,0%	25.964	26.861	25.964	36.947	14,07	10,05	7.95[S]	0,14	4.30[S]	0,13	NO
	87,5%	25.964	93.699	25.964	568	14,07	10,05	2.27[S]	0,14	NS	0,13	NO
	100,0%	25.964	137.655	0	0	14,07	10,05	1.55[S]	0,14	-	VNR	NO
Trave 6-7	0%	39.784	133.118	0	0	14,07	10,05	1.62[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	39.784	87.459	39.784	3.118	14,07	10,05	2.46[S]	0,14	51.65[S]	0,13	NO
	25,0%	39.784	22.039	39.784	38.422	14,07	10,05	9.78[S]	0,14	4.19[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	39.784	53.654	10,05	10,05	-	VNR	2.99[S]	0,13	NO
	50,0%	0	0	39.830	54.233	10,05	10,05	-	VNR	2.96[S]	0,13	NO
	62,5%	0	0	39.830	53.783	10,05	10,05	-	VNR	2.99[S]	0,13	NO
	75,0%	39.830	21.084	39.830	38.912	14,07	10,05	10.23[S]	0,14	4.13[S]	0,13	NO
	87,5%	39.830	86.142	39.830	3.967	14,07	10,05	2.50[S]	0,14	40.60[S]	0,13	NO
	100%	39.830	131.592	0	0	14,07	10,05	1.63[S]	0,14	-	VNR	NO
Trave 7-8	0%	23.938	134.555	0	0	14,07	10,05	1.58[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	23.938	92.385	23.938	1.912	14,07	10,05	2.30[S]	0,14	82.96[S]	0,13	NO
	25,0%	23.938	27.229	23.938	36.566	14,07	10,05	7.83[S]	0,14	4.33[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	23.938	53.469	10,05	10,05	-	VNR	2.96[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	24.820	61.479	10,05	10,05	-	VNR	2.57[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	24.820	61.737	10,05	10,05	-	VNR	2.56[S]	0,12	NO
	75,0%	24.820	2.322	24.820	55.892	10,05	10,05	68.26[S]	0,12	2.83[S]	0,12	NO
	87,5%	24.820	56.419	24.820	32.298	10,05	10,05	2.80[S]	0,12	4.90[S]	0,12	NO
	100,0%	24.820	92.589	0	0	10,05	10,05	1.71[S]	0,12	-	VNR	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 9-10-11-12**					
Trave 9-10	0%	13.054	70.015	13.054	1.225	8,04	8,04	1.80[S]	0,12	NS	0,12	NO
	12,5%	13.054	45.522	13.054	25.353	8,04	8,04	2.78[S]	0,12	4.99[S]	0,12	NO
	25,0%	13.054	8.730	13.054	38.225	8,04	8,04	14.50[S]	0,12	3.31[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	13.054	40.492	8,04	8,04	-	VNR	3.12[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	13.054	39.494	8,04	8,04	-	VNR	3.20[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	16.667	34.108	8,04	8,04	-	VNR	3.73[S]	0,12	NO
	75,0%	16.667	22.843	16.667	25.877	8,04	8,04	5.56[S]	0,12	4.91[S]	0,12	NO
	87,5%	16.667	66.246	16.667	6.391	8,04	8,04	1.92[S]	0,12	19.90[S]	0,12	NO
	100%	16.667	94.298	0	0	8,04	8,04	1.34[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 10-11	0%	27.380	92.338	0	0	8,04	8,04	1.39[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	27.380	62.498	27.380	8.361	8,04	8,04	2.06[S]	0,12	15.41[S]	0,12	NO
	25,0%	27.380	19.289	27.380	27.998	8,04	8,04	6.68[S]	0,12	4.60[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	27.380	35.106	8,04	8,04	-	VNR	3.67[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	27.423	35.153	8,04	8,04	-	VNR	3.66[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	27.423	35.172	8,04	8,04	-	VNR	3.66[S]	0,12	NO
	75,0%	27.423	18.727	27.423	28.272	8,04	8,04	6.88[S]	0,12	4.55[S]	0,12	NO
	87,5%	27.423	61.723	27.423	8.847	8,04	8,04	2.08[S]	0,12	14.57[S]	0,12	NO
	100%	27.423	91.439	0	0	8,04	8,04	1.40[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 11-12	0%	12.942	93.147	0	0	8,04	8,04	1.35[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	12.942	65.664	12.942	7.219	8,04	8,04	1.92[S]	0,12	17.54[S]	0,12	NO
	25,0%	12.942	22.817	12.942	26.042	8,04	8,04	5.55[S]	0,12	4.86[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	12.942	33.792	8,04	8,04	-	VNR	3.74[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	16.536	38.977	8,04	8,04	-	VNR	3.26[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	16.536	40.002	8,04	8,04	-	VNR	3.18[S]	0,12	NO
	75,0%	16.536	9.377	16.536	37.856	8,04	8,04	13.56[S]	0,12	3.36[S]	0,12	NO
	87,5%	16.536	45.904	16.536	25.349	8,04	8,04	2.77[S]	0,12	5.01[S]	0,12	NO
	100%	16.536	70.004	16.536	1.774	8,04	8,04	1.81[S]	0,12	71.70[S]	0,12	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-5-9**					
Trave 1-5	0%	-2.484	37.234	-2.484	25.332	6,03	6,03	1.74[S]	0,17	2.56[S]	0,17	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	12,5%	-2.484	30.253	-2.484	23.133	6,03	6,03	2.14[S]	0,17	2.80[S]	0,17	NO
	25,0%	-2.484	19.124	-2.484	18.482	6,03	6,03	3.39[S]	0,17	3.51[S]	0,17	NO
	37,5%	-2.484	9.081	-2.484	12.743	6,03	6,03	7.15[S]	0,17	5.09[S]	0,17	NO
	50,0%	2.336	554	2.336	6.606	6,03	6,03	NS	0,18	9.90[S]	0,18	NO
	62,5%	2.336	9.260	2.336	13.682	6,03	6,03	7.06[S]	0,18	4.78[S]	0,18	NO
	75,0%	2.336	18.973	2.336	19.751	6,03	6,03	3.44[S]	0,18	3.31[S]	0,18	NO
	87,5%	2.336	29.671	2.336	24.833	6,03	6,03	2.20[S]	0,18	2.63[S]	0,18	NO
	100,0%	2.336	36.342	2.336	27.346	6,03	6,03	1.80[S]	0,18	2.39[S]	0,18	NO
Trave 5-9	0%	136	33.257	136	15.445	6,03	6,03	1.96[S]	0,17	4.22[S]	0,17	NO
	12,5%	136	24.461	136	15.477	6,03	6,03	2.66[S]	0,17	4.21[S]	0,17	NO
	25,0%	136	13.325	136	14.309	6,03	6,03	4.89[S]	0,17	4.55[S]	0,17	NO
	37,5%	136	4.000	136	11.330	6,03	6,03	16.30[S]	0,17	5.75[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	1.076	7.191	6,03	6,03	-	VNR	9.08[S]	0,17	NO
	62,5%	1.076	5.039	1.076	11.749	6,03	6,03	12.95[S]	0,17	5.55[S]	0,17	NO
	75,0%	1.076	14.626	1.076	14.462	6,03	6,03	4.46[S]	0,17	4.51[S]	0,17	NO
	87,5%	1.076	26.065	1.076	15.327	6,03	6,03	2.50[S]	0,17	4.26[S]	0,17	NO
	100,0%	1.076	35.109	1.076	15.160	6,03	6,03	1.85[S]	0,17	4.30[S]	0,17	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 2-6-10**					
Trave 2-6	0%	-588	36.182	-588	22.564	6,03	6,03	1.79[S]	0,17	2.88[S]	0,17	NO
	12,5%	-588	29.332	-588	20.804	6,03	6,03	2.22[S]	0,17	3.13[S]	0,17	NO
	25,0%	-588	18.435	-588	16.913	6,03	6,03	3.53[S]	0,17	3.85[S]	0,17	NO
	37,5%	-588	8.636	-588	11.928	6,03	6,03	7.54[S]	0,17	5.45[S]	0,17	NO
	50,0%	1.733	72	1.733	6.498	6,03	6,03	NS	0,18	10.06[S]	0,18	NO
	62,5%	1.733	8.166	1.733	13.190	6,03	6,03	8.00[S]	0,18	4.95[S]	0,18	NO
	75,0%	1.733	17.355	1.733	18.787	6,03	6,03	3.76[S]	0,18	3.47[S]	0,18	NO
	87,5%	1.733	27.639	1.733	23.287	6,03	6,03	2.36[S]	0,18	2.80[S]	0,18	NO
	100%	1.733	34.135	1.733	25.405	6,03	6,03	1.91[S]	0,18	2.57[S]	0,18	NO
Trave 6-10	0%	651	32.388	651	13.692	6,03	6,03	2.01[S]	0,17	4.76[S]	0,17	NO
	12,5%	651	23.509	651	14.120	6,03	6,03	2.77[S]	0,17	4.62[S]	0,17	NO
	25,0%	651	12.386	651	13.600	6,03	6,03	5.26[S]	0,17	4.79[S]	0,17	NO
	37,5%	651	3.231	651	11.185	6,03	6,03	20.19[S]	0,17	5.83[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	1.051	7.385	6,03	6,03	-	VNR	8.84[S]	0,17	NO
	62,5%	1.051	4.396	1.051	11.404	6,03	6,03	14.85[S]	0,17	5.72[S]	0,17	NO
	75,0%	1.051	13.914	1.051	13.458	6,03	6,03	4.69[S]	0,17	4.85[S]	0,17	NO
	87,5%	1.051	25.399	1.051	13.727	6,03	6,03	2.57[S]	0,17	4.75[S]	0,17	NO
	100,0%	1.051	34.529	1.051	13.047	6,03	6,03	1.89[S]	0,17	5.00[S]	0,17	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 3-7-11**					
Trave 3-7	0%	-714	36.061	-714	22.633	6,03	6,03	1.80[S]	0,17	2.87[S]	0,17	NO
	12,5%	-714	29.232	-714	20.862	6,03	6,03	2.22[S]	0,17	3.12[S]	0,17	NO
	25,0%	-714	18.372	-714	16.954	6,03	6,03	3.54[S]	0,17	3.84[S]	0,17	NO
	37,5%	-714	8.609	-714	11.951	6,03	6,03	7.56[S]	0,17	5.44[S]	0,17	NO
	50,0%	1.700	82	1.700	6.458	6,03	6,03	NS	0,18	10.12[S]	0,18	NO
	62,5%	1.700	8.192	1.700	13.114	6,03	6,03	7.97[S]	0,18	4.98[S]	0,18	NO
	75,0%	1.700	17.399	1.700	18.675	6,03	6,03	3.75[S]	0,18	3.50[S]	0,18	NO
	87,5%	1.700	27.703	1.700	23.139	6,03	6,03	2.35[S]	0,18	2.82[S]	0,18	NO
	100%	1.700	34.207	1.700	25.235	6,03	6,03	1.91[S]	0,18	2.59[S]	0,18	NO
Trave 7-11	0%	727	32.204	727	13.602	6,03	6,03	2.02[S]	0,17	4.79[S]	0,17	NO
	12,5%	727	23.354	727	14.049	6,03	6,03	2.79[S]	0,17	4.64[S]	0,17	NO
	25,0%	727	12.275	727	13.547	6,03	6,03	5.31[S]	0,17	4.81[S]	0,17	NO
	37,5%	727	3.162	727	11.158	6,03	6,03	20.64[S]	0,17	5.84[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	1.321	7.383	6,03	6,03	-	VNR	8.84[S]	0,17	NO
	62,5%	1.321	4.357	1.321	11.359	6,03	6,03	14.99[S]	0,17	5.75[S]	0,17	NO
	75,0%	1.321	13.849	1.321	13.367	6,03	6,03	4.71[S]	0,17	4.88[S]	0,17	NO
	87,5%	1.321	25.310	1.321	13.617	6,03	6,03	2.58[S]	0,17	4.79[S]	0,17	NO
	100,0%	1.321	34.424	1.321	12.893	6,03	6,03	1.89[S]	0,17	5.06[S]	0,17	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 4-8-12**					
Trave 4-8	0%	-3.359	36.762	-3.359	25.228	6,03	6,03	1.76[S]	0,17	2.57[S]	0,17	NO
	12,5%	-3.359	29.845	-3.359	23.057	6,03	6,03	2.17[S]	0,17	2.81[S]	0,17	NO
	25,0%	-3.359	18.846	-3.359	18.452	6,03	6,03	3.44[S]	0,17	3.51[S]	0,17	NO
	37,5%	-3.359	8.940	-3.359	12.756	6,03	6,03	7.25[S]	0,17	5.08[S]	0,17	NO
	50,0%	3.688	467	3.688	6.473	6,03	6,03	NS	0,18	10.13[S]	0,18	NO
	62,5%	3.688	9.144	3.688	13.402	6,03	6,03	7.17[S]	0,18	4.89[S]	0,18	NO
	75,0%	3.688	18.831	3.688	19.319	6,03	6,03	3.48[S]	0,18	3.39[S]	0,18	NO
	87,5%	3.688	29.508	3.688	24.246	6,03	6,03	2.22[S]	0,18	2.70[S]	0,18	NO
	100,0%	3.688	36.173	3.688	26.667	6,03	6,03	1.81[S]	0,18	2.45[S]	0,18	NO
Trave 8-12	0%	-630	32.798	-630	15.252	6,03	6,03	1.98[S]	0,17	4.26[S]	0,17	NO
	12,5%	-630	24.127	-630	15.277	6,03	6,03	2.69[S]	0,17	4.26[S]	0,17	NO
	25,0%	-630	13.153	-630	14.099	6,03	6,03	4.95[S]	0,17	4.61[S]	0,17	NO
	37,5%	-630	3.967	-630	11.131	6,03	6,03	16.41[S]	0,17	5.85[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	702	7.068	6,03	6,03	-	VNR	9.23[S]	0,17	NO
	62,5%	702	5.054	702	11.580	6,03	6,03	12.91[S]	0,17	5.63[S]	0,17	NO
	75,0%	702	14.484	702	14.304	6,03	6,03	4.50[S]	0,17	4.56[S]	0,17	NO
	87,5%	702	25.703	702	15.237	6,03	6,03	2.53[S]	0,17	4.28[S]	0,17	NO
	100,0%	702	34.544	702	15.117	6,03	6,03	1.88[S]	0,17	4.31[S]	0,17	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-2-3-4**					
Trave 1-2	0%	-46.030	97.924	-46.030	25.686	8,04	8,04	1.17[S]	0,12	4.48[S]	0,12	NO
	12,5%	-46.030	72.769	-46.030	40.196	8,04	8,04	1.58[S]	0,12	2.86[S]	0,12	NO
	25,0%	-46.030	31.294	-46.030	44.585	8,04	8,04	3.68[S]	0,12	2.58[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	-46.030	44.567	8,04	8,04	-	VNR	2.58[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	-46.030	38.596	8,04	8,04	-	VNR	2.98[S]	0,12	NO
	62,5%	-41.622	2.953	-41.622	34.168	8,04	8,04	39.24[S]	0,12	3.39[S]	0,12	NO
	75,0%	-41.622	39.038	-41.622	33.415	10,05	8,04	3.67[S]	0,13	3.47[S]	0,13	NO
	87,5%	-41.622	85.244	-41.622	24.293	10,05	8,04	1.68[S]	0,13	4.77[S]	0,13	NO
	100,0%	-41.622	112.824	-41.622	5.052	10,05	8,04	1.27[S]	0,13	22.96[S]	0,13	NO
Trave 2-3	0%	-16.809	109.555	0	0	10,05	8,04	1.34[S]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	-16.809	78.116	-16.809	21.814	10,05	8,04	1.88[S]	0,14	5.49[S]	0,13	NO
	25,0%	-16.809	30.958	-16.809	35.688	10,05	8,04	4.75[S]	0,14	3.35[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	-16.809	38.132	8,04	8,04	-	VNR	3.13[S]	0,13	NO
	50,0%	0	0	-16.725	36.846	8,04	8,04	-	VNR	3.24[S]	0,13	NO
	62,5%	0	0	-16.725	38.222	8,04	8,04	-	VNR	3.13[S]	0,13	NO
	75,0%	-16.725	30.658	-16.725	35.841	10,05	8,04	4.80[S]	0,14	3.34[S]	0,13	NO
	87,5%	-16.725	77.709	-16.725	22.078	10,05	8,04	1.89[S]	0,14	5.42[S]	0,13	NO
	100%	-16.725	109.095	0	0	10,05	8,04	1.34[S]	0,14	-	VNR	NO
Trave 3-4	0%	-46.088	113.117	-46.088	5.324	10,05	8,04	1.26[S]	0,13	21.66[S]	0,13	NO
	12,5%	-46.088	85.479	-46.088	24.479	10,05	8,04	1.66[S]	0,13	4.71[S]	0,13	NO
	25,0%	-46.088	39.172	-46.088	33.501	10,05	8,04	3.64[S]	0,13	3.44[S]	0,13	NO
	37,5%	-46.088	2.998	-46.088	34.198	8,04	8,04	38.42[S]	0,12	3.36[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	-42.237	38.683	8,04	8,04	-	VNR	2.99[S]	0,12	NO
	62,5%	-42.237	237	-42.237	44.703	8,04	8,04	NS	0,12	2.59[S]	0,12	NO
	75,0%	-42.237	31.752	-42.237	44.723	8,04	8,04	3.64[S]	0,12	2.58[S]	0,12	NO
	87,5%	-42.237	73.403	-42.237	40.361	8,04	8,04	1.57[S]	0,12	2.86[S]	0,12	NO
	100,0%	-42.237	98.662	-42.237	25.862	8,04	8,04	1.17[S]	0,12	4.47[S]	0,12	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 5-6-7-8**					
Trave 5-6	0%	-88.454	172.492	-88.454	36.542	12,06	12,06	1.25[S]	0,10	5.94[S]	0,10	NO
	12,5%	-88.454	127.773	-88.454	82.531	12,06	12,06	1.70[S]	0,10	2.63[S]	0,10	NO
	25,0%	-88.454	37.022	-88.454	102.846	12,06	12,06	5.86[S]	0,10	2.11[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-88.454	103.749	12,06	12,06	-	VNR	2.09[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-88.454	100.298	12,06	12,06	-	VNR	2.16[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-88.454	81.082	12,06	12,06	-	VNR	2.67[S]	0,10	NO
	75,0%	-86.950	72.621	-86.950	69.255	16,08	12,06	3.99[S]	0,11	3.14[S]	0,10	NO
	87,5%	-86.950	180.668	-86.950	31.644	16,08	12,06	1.60[S]	0,11	6.88[S]	0,10	NO
	100,0%	-86.950	232.618	0	0	16,08	12,06	1.24[S]	0,11	-	VNR	NO
Trave 6-7	0%	-33.422	219.902	0	0	16,08	12,06	1.36[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-33.422	165.846	-33.422	30.708	16,08	12,06	1.81[S]	0,12	7.44[S]	0,10	NO
	25,0%	-33.422	62.549	-33.422	68.710	16,08	12,06	4.81[S]	0,12	3.32[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-33.422	78.622	12,06	12,06	-	VNR	2.90[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-33.414	79.198	12,06	12,06	-	VNR	2.88[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-33.414	78.796	12,06	12,06	-	VNR	2.89[S]	0,10	NO
	75,0%	-33.414	60.183	-33.414	69.729	16,08	12,06	5.00[S]	0,12	3.27[S]	0,10	NO
	87,5%	-33.414	162.632	-33.414	32.572	16,08	12,06	1.85[S]	0,12	7.01[S]	0,10	NO
	100%	-33.414	216.310	0	0	16,08	12,06	1.39[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 7-8	0%	-88.184	229.013	0	0	16,08	12,06	1.26[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	-88.184	179.480	-88.184	33.402	16,08	12,06	1.61[S]	0,11	6.51[S]	0,10	NO
	25,0%	-88.184	73.711	-88.184	68.362	16,08	12,06	3.93[S]	0,11	3.18[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-88.184	78.481	12,06	12,06	-	VNR	2.76[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-86.771	97.756	12,06	12,06	-	VNR	2.22[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-86.771	101.362	12,06	12,06	-	VNR	2.14[S]	0,10	NO
	75,0%	-86.771	40.203	-86.771	100.951	12,06	12,06	5.41[S]	0,10	2.15[S]	0,10	NO
	87,5%	-86.771	129.446	-86.771	82.516	12,06	12,06	1.68[S]	0,10	2.63[S]	0,10	NO
	100,0%	-86.771	172.221	-86.771	39.241	12,06	12,06	1.26[S]	0,10	5.54[S]	0,10	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 9-10-11-12**					
Trave 9-10	0%	-74.826	141.981	-74.826	50.082	10,05	10,05	1.28[S]	0,10	3.63[S]	0,10	NO
	12,5%	-74.826	109.950	-74.826	73.337	10,05	10,05	1.65[S]	0,10	2.48[S]	0,10	NO
	25,0%	-74.826	43.155	-74.826	79.585	10,05	10,05	4.22[S]	0,10	2.28[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-74.826	79.710	10,05	10,05	-	VNR	2.28[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-74.826	72.126	10,05	10,05	-	VNR	2.52[S]	0,10	NO
	62,5%	-67.638	3.694	-67.638	56.523	10,05	10,05	49.73[S]	0,10	3.25[S]	0,10	NO
	75,0%	-67.638	65.460	-67.638	53.974	12,06	10,05	3.36[S]	0,10	3.40[S]	0,10	NO
	87,5%	-67.638	144.228	-67.638	35.748	12,06	10,05	1.52[S]	0,10	5.14[S]	0,10	NO
	100%	-67.638	181.127	-67.638	519	12,06	10,05	1.21[S]	0,10	NS	0,10	NO
Trave 10-11	0%	-24.401	171.659	0	0	12,06	10,05	1.33[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	-24.401	132.665	-24.401	34.732	12,06	10,05	1.72[S]	0,11	5.54[S]	0,10	NO
	25,0%	-24.401	57.200	-24.401	54.552	12,06	10,05	4.00[S]	0,11	3.53[S]	0,10	NO
	37,5%	-24.401	661	-24.401	57.271	10,05	10,05	NS	0,10	3.36[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-24.337	56.638	10,05	10,05	-	VNR	3.39[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-24.337	57.831	10,05	10,05	-	VNR	3.32[S]	0,10	NO
	75,0%	-24.337	55.424	-24.337	55.397	12,06	10,05	4.13[S]	0,11	3.47[S]	0,10	NO
	87,5%	-24.337	130.227	-24.337	36.235	12,06	10,05	1.75[S]	0,11	5.31[S]	0,10	NO
	100%	-24.337	168.928	0	0	12,06	10,05	1.35[S]	0,11	-	VNR	NO
Trave 11-12	0%	-75.888	180.013	-75.888	3.221	12,06	10,05	1.21[S]	0,10	56.55[S]	0,10	NO
	12,5%	-75.888	143.921	-75.888	36.931	12,06	10,05	1.51[S]	0,10	4.93[S]	0,10	NO
	25,0%	-75.888	65.887	-75.888	53.913	12,06	10,05	3.31[S]	0,10	3.37[S]	0,10	NO
	37,5%	-75.888	4.580	-75.888	56.026	10,05	10,05	39.74[S	0,10	3.24[S]	0,10	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	50,0%	0	0	-68.434	71.351	10,05	10,05	] -	VNR	2.57[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-68.434	79.206	10,05	10,05	-	VNR	2.31[S]	0,10	NO
	75,0%	-68.434	45.414	-68.434	78.984	10,05	10,05	4.04[S]	0,10	2.32[S]	0,10	NO
	87,5%	-68.434	112.055	-68.434	73.390	10,05	10,05	1.63[S]	0,10	2.50[S]	0,10	NO
	100%	-68.434	143.565	-68.434	51.071	10,05	10,05	1.27[S]	0,10	3.59[S]	0,10	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-5-9**					
Trave 1-5	0%	-8.244	48.763	-8.244	36.037	6,03	6,03	1.31[S]	0,17	1.78[S]	0,17	NO
	12,5%	-8.244	39.883	-8.244	32.555	6,03	6,03	1.61[S]	0,17	1.97[S]	0,17	NO
	25,0%	-8.244	25.655	-8.244	25.535	6,03	6,03	2.50[S]	0,17	2.51[S]	0,17	NO
	37,5%	-8.244	12.710	-8.244	17.232	6,03	6,03	5.06[S]	0,17	3.73[S]	0,17	NO
	50,0%	-4.321	1.268	-4.321	7.814	6,03	6,03	51.05[S]	0,17	8.28[S]	0,17	NO
	62,5%	-4.321	13.057	-4.321	17.273	6,03	6,03	4.95[S]	0,17	3.74[S]	0,17	NO
	75,0%	-4.321	26.019	-4.321	25.559	6,03	6,03	2.48[S]	0,17	2.53[S]	0,17	NO
	87,5%	-4.321	40.127	-4.321	32.701	6,03	6,03	1.61[S]	0,17	1.97[S]	0,17	NO
	100,0%	-4.321	48.847	-4.321	36.339	6,03	6,03	1.32[S]	0,17	1.78[S]	0,17	NO
Trave 5-9	0%	-14.792	41.691	-14.792	21.073	6,03	6,03	1.52[S]	0,17	3.01[S]	0,17	NO
	12,5%	-14.792	30.977	-14.792	20.795	6,03	6,03	2.05[S]	0,17	3.06[S]	0,17	NO
	25,0%	-14.792	17.315	-14.792	18.637	6,03	6,03	3.67[S]	0,17	3.41[S]	0,17	NO
	37,5%	-14.792	5.740	-14.792	14.394	6,03	6,03	11.08[S]	0,17	4.42[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-13.753	8.482	6,03	6,03	-	VNR	7.51[S]	0,17	NO
	62,5%	-13.753	6.612	-13.753	14.548	6,03	6,03	9.64[S]	0,17	4.38[S]	0,17	NO
	75,0%	-13.753	18.496	-13.753	18.482	6,03	6,03	3.44[S]	0,17	3.44[S]	0,17	NO
	87,5%	-13.753	32.526	-13.753	20.272	6,03	6,03	1.95[S]	0,17	3.14[S]	0,17	NO
	100,0%	-13.753	43.544	-13.753	20.384	6,03	6,03	1.46[S]	0,17	3.12[S]	0,17	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 2-6-10**					
Trave 2-6	0%	-8.609	47.069	-8.609	32.089	6,03	6,03	1.36[S]	0,17	2.00[S]	0,17	NO
	12,5%	-8.609	38.232	-8.609	29.352	6,03	6,03	1.68[S]	0,17	2.19[S]	0,17	NO
	25,0%	-8.609	24.167	-8.609	23.545	6,03	6,03	2.66[S]	0,17	2.73[S]	0,17	NO
	37,5%	-8.609	11.505	-8.609	16.335	6,03	6,03	5.58[S]	0,17	3.93[S]	0,17	NO
	50,0%	-7.062	542	-7.062	8.082	6,03	6,03	NS	0,17	7.97[S]	0,17	NO
	62,5%	-7.062	11.728	-7.062	16.768	6,03	6,03	5.49[S]	0,17	3.84[S]	0,17	NO
	75,0%	-7.062	24.316	-7.062	24.052	6,03	6,03	2.65[S]	0,17	2.67[S]	0,17	NO
	87,5%	-7.062	38.306	-7.062	29.932	6,03	6,03	1.68[S]	0,17	2.15[S]	0,17	NO
	100%	-7.062	47.101	-7.062	32.713	6,03	6,03	1.36[S]	0,17	1.97[S]	0,17	NO
Trave 6-10	0%	-14.606	41.929	-14.606	17.957	6,03	6,03	1.51[S]	0,17	3.54[S]	0,17	NO
	12,5%	-14.606	30.521	-14.606	18.470	6,03	6,03	2.08[S]	0,17	3.44[S]	0,17	NO
	25,0%	-14.606	16.211	-14.606	17.775	6,03	6,03	3.92[S]	0,17	3.58[S]	0,17	NO
	37,5%	-14.606	4.406	-14.606	14.650	6,03	6,03	14.44[S]	0,17	4.34[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-14.251	9.341	6,03	6,03	-	VNR	6.81[S]	0,17	NO
	62,5%	-14.251	5.328	-14.251	14.600	6,03	6,03	11.95[S]	0,17	4.36[S]	0,17	NO
	75,0%	-14.251	17.502	-14.251	17.352	6,03	6,03	3.63[S]	0,17	3.67[S]	0,17	NO
	87,5%	-14.251	32.184	-14.251	17.788	6,03	6,03	1.97[S]	0,17	3.58[S]	0,17	NO
	100,0%	-14.251	43.852	-14.251	17.018	6,03	6,03	1.45[S]	0,17	3.74[S]	0,17	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 3-7-11**					
Trave 3-7	0%	-8.613	46.804	-8.613	31.924	6,03	6,03	1.37[S]	0,17	2.01[S]	0,17	NO
	12,5%	-8.613	38.006	-8.613	29.210	6,03	6,03	1.69[S]	0,17	2.20[S]	0,17	NO
	25,0%	-8.613	24.011	-8.613	23.441	6,03	6,03	2.67[S]	0,17	2.74[S]	0,17	NO
	37,5%	-8.613	11.420	-8.613	16.270	6,03	6,03	5.62[S]	0,17	3.95[S]	0,17	NO
	50,0%	-6.654	541	-6.654	8.041	6,03	6,03	NS	0,17	8.02[S]	0,17	NO
	62,5%	-6.654	11.689	-6.654	16.657	6,03	6,03	5.51[S]	0,17	3.87[S]	0,17	NO
	75,0%	-6.654	24.238	-6.654	23.870	6,03	6,03	2.66[S]	0,17	2.70[S]	0,17	NO
	87,5%	-6.654	38.191	-6.654	29.681	6,03	6,03	1.68[S]	0,17	2.17[S]	0,17	NO
	100%	-6.654	46.965	-6.654	32.421	6,03	6,03	1.37[S]	0,17	1.98[S]	0,17	NO
Trave 7-11	0%	-14.895	41.694	-14.895	17.762	6,03	6,03	1.52[S]	0,17	3.58[S]	0,17	NO
	12,5%	-14.895	30.322	-14.895	18.313	6,03	6,03	2.09[S]	0,17	3.47[S]	0,17	NO
	25,0%	-14.895	16.065	-14.895	17.657	6,03	6,03	3.96[S]	0,17	3.60[S]	0,17	NO
	37,5%	-14.895	4.316	-14.895	14.588	6,03	6,03	14.74[S]	0,17	4.36[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-14.497	9.340	6,03	6,03	-	VNR	6.81[S]	0,17	NO
	62,5%	-14.497	5.253	-14.497	14.541	6,03	6,03	12.12[S]	0,17	4.37[S]	0,17	NO
	75,0%	-14.497	17.378	-14.497	17.234	6,03	6,03	3.66[S]	0,17	3.69[S]	0,17	NO
	87,5%	-14.497	32.011	-14.497	17.629	6,03	6,03	1.98[S]	0,17	3.61[S]	0,17	NO
	100,0%	-14.497	43.647	-14.497	16.814	6,03	6,03	1.45[S]	0,17	3.78[S]	0,17	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 4-8-12**					
Trave 4-8	0%	-9.380	48.062	-9.380	35.586	6,03	6,03	1.33[S]	0,17	1.80[S]	0,17	NO
	12,5%	-9.380	39.258	-9.380	32.164	6,03	6,03	1.63[S]	0,17	1.99[S]	0,17	NO
	25,0%	-9.380	25.182	-9.380	25.248	6,03	6,03	2.54[S]	0,17	2.54[S]	0,17	NO
	37,5%	-9.380	12.398	-9.380	17.040	6,03	6,03	5.17[S]	0,17	3.76[S]	0,17	NO
	50,0%	-4.500	1.283	-4.500	7.803	6,03	6,03	50.44[S]	0,17	8.29[S]	0,17	NO
	62,5%	-4.500	12.991	-4.500	17.087	6,03	6,03	4.98[S]	0,17	3.78[S]	0,17	NO
	75,0%	-4.500	25.877	-4.500	25.193	6,03	6,03	2.50[S]	0,17	2.56[S]	0,17	NO
	87,5%	-4.500	39.911	-4.500	32.149	6,03	6,03	1.62[S]	0,17	2.01[S]	0,17	NO
	100,0%	-4.500	48.603	-4.500	35.683	6,03	6,03	1.33[S]	0,17	1.81[S]	0,17	NO
Trave 8-12	0%	-13.100	41.148	-13.100	20.972	6,03	6,03	1.55[S]	0,17	3.04[S]	0,17	NO
	12,5%	-13.100	30.604	-13.100	20.660	6,03	6,03	2.08[S]	0,17	3.08[S]	0,17	NO
	25,0%	-13.100	17.162	-13.100	18.464	6,03	6,03	3.71[S]	0,17	3.45[S]	0,17	NO
	37,5%	-13.100	5.780	-13.100	14.210	6,03	6,03	11.04[S]	0,17	4.49[S]	0,17	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	50,0%	0	0	-12.142	8.230	6,03	6,03	-	VNR	7.76[S]	0,17	NO
	62,5%	-12.142	6.611	-12.142	14.235	6,03	6,03	9.66[S]	0,17	4.48[S]	0,17	NO
	75,0%	-12.142	18.301	-12.142	18.181	6,03	6,03	3.49[S]	0,17	3.51[S]	0,17	NO
	87,5%	-12.142	32.051	-12.142	20.067	6,03	6,03	1.99[S]	0,17	3.18[S]	0,17	NO
	100,0%	-12.142	42.809	-12.142	20.246	6,03	6,03	1.49[S]	0,17	3.15[S]	0,17	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
$(X/d)_s$ Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
$(X/d)_i$ Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
$N_{Ed,s}$, $M_{Ed,3,s}$ Sollecitazioni di progetto per armatura superiore (N_{Ed} >0: compressione).
$N_{Ed,i}$, $M_{Ed,3,i}$ Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore (N_{Ed} > 0: compressione).
$A_{s,s}$, $A_{s,i}$ Armatura a flessione superiore e inferiore.
CS_i, CS_s Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori e superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-2-3-4**				
Trave 1-2	0%	+	52.651	7,48	672.328	393.829	18.290	0	0	0	2,50
		-	0	-	672.328	393.829	18.290	0	0	0	2,50
	12,5%	+	46.601	5,84	672.328	272.381	18.290	0	0	0	2,50
		-	0	-	672.328	272.381	18.290	0	0	0	2,50
	25,0%	+	34.786	7,83	672.328	272.381	18.290	0	0	0	2,50
		-	0	-	672.328	272.381	18.290	0	0	0	2,50
	37,5%	+	22.970	11,86	672.328	272.381	18.290	0	0	0	2,50
		-	-6.559	41,53	672.328	272.381	18.290	0	0	0	2,50
	50,0%	+	11.154	24,42	672.328	272.381	18.290	0	0	0	2,50
		-	-18.376	14,82	672.328	272.381	18.290	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	672.328	272.381	18.290	0	0	0	2,50
		-	-30.193	9,02	672.328	272.381	18.290	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	672.328	272.381	18.290	0	0	0	2,50
		-	-42.011	6,48	672.328	272.381	18.290	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	672.328	272.381	18.290	0	0	0	2,50
		-	-53.830	5,06	672.328	272.381	18.290	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	672.328	393.829	18.290	0	0	0	2,50
		-	-59.882	6,58	672.328	393.829	18.290	0	0	0	2,50
Trave 2-3	0%	+	58.786	6,70	672.522	393.722	19.249	0	0	0	2,50
		-	0	-	672.522	393.722	19.249	0	0	0	2,50
	12,5%	+	51.887	5,25	672.522	272.274	19.249	0	0	0	2,50
		-	0	-	672.522	272.274	19.249	0	0	0	2,50
	25,0%	+	38.919	7,00	672.522	272.274	19.249	0	0	0	2,50
		-	0	-	672.522	272.274	19.249	0	0	0	2,50
	37,5%	+	25.951	10,49	672.522	272.274	19.249	0	0	0	2,50
		-	-17	NS	672.522	272.274	19.249	0	0	0	2,50
	50,0%	+	12.981	20,97	672.522	272.274	19.249	0	0	0	2,50
		-	-12.987	20,97	672.522	272.274	19.249	0	0	0	2,50
	62,5%	+	11	NS	672.522	272.274	19.249	0	0	0	2,50
		-	-25.958	10,49	672.522	272.274	19.249	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	672.522	272.274	19.249	0	0	0	2,50
		-	-38.929	6,99	672.522	272.274	19.249	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	672.522	272.274	19.249	0	0	0	2,50
		-	-51.901	5,25	672.522	272.274	19.249	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	672.522	393.722	19.249	0	0	0	2,50
		-	-59.103	6,66	672.522	393.722	19.249	0	0	0	2,50
Trave 3-4	0%	+	59.556	6,61	672.316	393.832	18.232	0	0	0	2,50
		-	0	-	672.316	393.832	18.232	0	0	0	2,50
	12,5%	+	53.799	5,06	672.316	272.384	18.232	0	0	0	2,50
		-	0	-	672.316	272.384	18.232	0	0	0	2,50
	25,0%	+	41.970	6,49	672.316	272.384	18.232	0	0	0	2,50
		-	0	-	672.316	272.384	18.232	0	0	0	2,50
	37,5%	+	30.141	9,04	672.316	272.384	18.232	0	0	0	2,50
		-	0	-	672.316	272.384	18.232	0	0	0	2,50
	50,0%	+	18.311	14,88	672.316	272.384	18.232	0	0	0	2,50
		-	-11.381	23,93	672.316	272.384	18.232	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.480	42,03	672.316	272.384	18.232	0	0	0	2,50
		-	-23.212	11,73	672.316	272.384	18.232	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	672.316	272.384	18.232	0	0	0	2,50
		-	-35.044	7,77	672.316	272.384	18.232	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	672.316	272.384	18.232	0	0	0	2,50
		-	-46.877	5,81	672.316	272.384	18.232	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	672.316	393.832	18.232	0	0	0	2,50
		-	-52.938	7,44	672.316	393.832	18.232	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 5-6-7-8**				
Trave 5-6	0%	+	106.756	3,68	943.454	393.320	36.417	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	0	-	943.454	393.320	36.417	0	0	0	2,50
	12,5%	+	93.903	4,19	943.454	393.320	36.417	0	0	0	2,50
		-	0	-	943.454	393.320	36.417	0	0	0	2,50
	25,0%	+	67.202	5,85	943.454	393.320	36.417	0	0	0	2,50
		-	0	-	943.454	393.320	36.417	0	0	0	2,50
	37,5%	+	40.500	9,71	943.454	393.320	36.417	0	0	0	2,50
		-	-3.834	NS	943.454	393.320	36.417	0	0	0	2,50
	50,0%	+	13.800	28,50	943.454	393.320	36.417	0	0	0	2,50
		-	-30.535	12,88	943.454	393.320	36.417	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	943.454	393.320	36.417	0	0	0	2,50
		-	-57.235	6,87	943.454	393.320	36.417	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	943.454	393.320	36.417	0	0	0	2,50
		-	-83.935	4,69	943.454	393.320	36.417	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	943.454	393.320	36.417	0	0	0	2,50
		-	-110.635	3,56	943.454	393.320	36.417	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	943.454	393.320	36.417	0	0	0	2,50
		-	-124.816	3,15	943.454	393.320	36.417	0	0	0	2,50
Trave 6-7	0%	+	120.713	3,26	943.077	393.450	34.559	0	0	0	2,50
		-	0	-	943.077	393.450	34.559	0	0	0	2,50
	12,5%	+	104.990	3,75	943.077	393.450	34.559	0	0	0	2,50
		-	0	-	943.077	393.450	34.559	0	0	0	2,50
	25,0%	+	77.060	5,11	943.077	393.450	34.559	0	0	0	2,50
		-	0	-	943.077	393.450	34.559	0	0	0	2,50
	37,5%	+	49.130	8,01	943.077	393.450	34.559	0	0	0	2,50
		-	0	-	943.077	393.450	34.559	0	0	0	2,50
	50,0%	+	21.201	18,56	943.077	393.450	34.559	0	0	0	2,50
		-	-20.699	19,01	943.077	393.450	34.559	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	943.077	393.450	34.559	0	0	0	2,50
		-	-48.628	8,09	943.077	393.450	34.559	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	943.077	393.450	34.559	0	0	0	2,50
		-	-76.557	5,14	943.077	393.450	34.559	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	943.077	393.450	34.559	0	0	0	2,50
		-	-104.485	3,77	943.077	393.450	34.559	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	943.077	393.450	34.559	0	0	0	2,50
		-	-119.895	3,28	943.077	393.450	34.559	0	0	0	2,50
Trave 7-8	0%	+	123.591	3,18	943.263	393.477	35.474	0	0	0	2,50
		-	0	-	943.263	393.477	35.474	0	0	0	2,50
	12,5%	+	109.533	3,59	943.263	393.477	35.474	0	0	0	2,50
		-	0	-	943.263	393.477	35.474	0	0	0	2,50
	25,0%	+	83.270	4,73	943.263	393.477	35.474	0	0	0	2,50
		-	0	-	943.263	393.477	35.474	0	0	0	2,50
	37,5%	+	57.008	6,90	943.263	393.477	35.474	0	0	0	2,50
		-	0	-	943.263	393.477	35.474	0	0	0	2,50
	50,0%	+	30.745	12,80	943.263	393.477	35.474	0	0	0	2,50
		-	-14.384	27,36	943.263	393.477	35.474	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4.483	87,77	943.263	393.477	35.474	0	0	0	2,50
		-	-40.646	9,68	943.263	393.477	35.474	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	943.263	393.477	35.474	0	0	0	2,50
		-	-66.908	5,88	943.263	393.477	35.474	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	943.263	393.477	35.474	0	0	0	2,50
		-	-93.169	4,22	943.263	393.477	35.474	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	943.263	393.477	35.474	0	0	0	2,50
		-	-105.987	3,71	943.263	393.477	35.474	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 9-10-11-12**				
Trave 9-10	0%	+	71.186	5,53	807.442	393.378	25.145	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.442	393.378	25.145	0	0	0	2,50
	12,5%	+	62.280	5,16	807.442	321.613	25.145	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.442	321.613	25.145	0	0	0	2,50
	25,0%	+	45.753	7,03	807.442	321.613	25.145	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.442	321.613	25.145	0	0	0	2,50
	37,5%	+	29.227	11,00	807.442	321.613	25.145	0	0	0	2,50
		-	-5.891	54,59	807.442	321.613	25.145	0	0	0	2,50
	50,0%	+	12.702	25,32	807.442	321.613	25.145	0	0	0	2,50
		-	-22.415	14,35	807.442	321.613	25.145	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	807.442	321.613	25.145	0	0	0	2,50
		-	-38.938	8,26	807.442	321.613	25.145	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	807.442	321.613	25.145	0	0	0	2,50
		-	-55.461	5,80	807.442	321.613	25.145	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	807.442	321.613	25.145	0	0	0	2,50
		-	-71.982	4,47	807.442	321.613	25.145	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	807.442	393.378	25.145	0	0	0	2,50
		-	-80.884	4,86	807.442	393.378	25.145	0	0	0	2,50
Trave 10-11	0%	+	78.647	5,00	807.266	393.464	24.275	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.266	393.464	24.275	0	0	0	2,50
	12,5%	+	68.833	4,67	807.266	321.699	24.275	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.266	321.699	24.275	0	0	0	2,50
	25,0%	+	51.402	6,26	807.266	321.699	24.275	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.266	321.699	24.275	0	0	0	2,50
	37,5%	+	33.971	9,47	807.266	321.699	24.275	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.266	321.699	24.275	0	0	0	2,50
	50,0%	+	16.542	19,45	807.266	321.699	24.275	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-16.253	19,79	807.266	321.699	24.275	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	807.266	321.699	24.275	0	0	0	2,50
		-	-33.680	9,55	807.266	321.699	24.275	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	807.266	321.699	24.275	0	0	0	2,50
		-	-51.106	6,29	807.266	321.699	24.275	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	807.266	321.699	24.275	0	0	0	2,50
		-	-68.532	4,69	807.266	321.699	24.275	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	807.266	393.464	24.275	0	0	0	2,50
		-	-78.342	5,02	807.266	393.464	24.275	0	0	0	2,50
Trave 11-12	0%	+	80.357	4,90	807.395	393.442	24.912	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.395	393.442	24.912	0	0	0	2,50
	12,5%	+	71.588	4,49	807.395	321.678	24.912	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.395	321.678	24.912	0	0	0	2,50
	25,0%	+	55.205	5,83	807.395	321.678	24.912	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.395	321.678	24.912	0	0	0	2,50
	37,5%	+	38.823	8,29	807.395	321.678	24.912	0	0	0	2,50
		-	0	-	807.395	321.678	24.912	0	0	0	2,50
	50,0%	+	22.443	14,33	807.395	321.678	24.912	0	0	0	2,50
		-	-13.102	24,55	807.395	321.678	24.912	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.063	53,06	807.395	321.678	24.912	0	0	0	2,50
		-	-29.481	10,91	807.395	321.678	24.912	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	807.395	321.678	24.912	0	0	0	2,50
		-	-45.859	7,01	807.395	321.678	24.912	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	807.395	321.678	24.912	0	0	0	2,50
		-	-62.236	5,17	807.395	321.678	24.912	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	807.395	393.442	24.912	0	0	0	2,50
		-	-71.002	5,54	807.395	393.442	24.912	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-5-9**				
Trave 1-5	0%	+	23.005	16,61	382.188	418.317	2.905	0	0	0	2,50
		-	-7.320	52,21	382.188	418.317	2.905	0	0	0	2,50
	12,5%	+	21.798	7,56	382.188	164.868	2.905	0	0	0	2,50
		-	-9.372	17,59	382.188	164.868	2.905	0	0	0	2,50
	25,0%	+	19.753	8,35	382.188	164.868	2.905	0	0	0	2,50
		-	-11.385	14,48	382.188	164.868	2.905	0	0	0	2,50
	37,5%	+	17.746	9,29	382.188	164.868	2.905	0	0	0	2,50
		-	-13.360	12,34	382.188	164.868	2.905	0	0	0	2,50
	50,0%	+	15.777	10,45	382.188	164.868	2.905	0	0	0	2,50
		-	-15.297	10,78	382.188	164.868	2.905	0	0	0	2,50
	62,5%	+	13.847	11,91	382.188	164.868	2.905	0	0	0	2,50
		-	-17.195	9,59	382.188	164.868	2.905	0	0	0	2,50
	75,0%	+	11.954	13,79	382.188	164.868	2.905	0	0	0	2,50
		-	-19.055	8,65	382.188	164.868	2.905	0	0	0	2,50
	87,5%	+	10.100	16,32	382.188	164.868	2.905	0	0	0	2,50
		-	-20.877	7,90	382.188	164.868	2.905	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	8.285	46,13	382.188	418.317	2.905	0	0	0	2,50
		-	-21.903	17,45	382.188	418.317	2.905	0	0	0	2,50
Trave 5-9	0%	+	18.078	21,16	382.470	420.160	4.363	0	0	0	2,50
		-	0	-	382.470	420.160	4.363	0	0	0	2,50
	12,5%	+	16.393	9,53	382.470	156.151	4.363	0	0	0	2,50
		-	-1.862	83,86	382.470	156.151	4.363	0	0	0	2,50
	25,0%	+	13.934	11,21	382.470	156.151	4.363	0	0	0	2,50
		-	-4.329	36,07	382.470	156.151	4.363	0	0	0	2,50
	37,5%	+	11.463	13,62	382.470	156.151	4.363	0	0	0	2,50
		-	-6.807	22,94	382.470	156.151	4.363	0	0	0	2,50
	50,0%	+	8.980	17,39	382.470	156.151	4.363	0	0	0	2,50
		-	-9.298	16,79	382.470	156.151	4.363	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.484	24,08	382.470	156.151	4.363	0	0	0	2,50
		-	-11.801	13,23	382.470	156.151	4.363	0	0	0	2,50
	75,0%	+	3.976	39,27	382.470	156.151	4.363	0	0	0	2,50
		-	-14.317	10,91	382.470	156.151	4.363	0	0	0	2,50
	87,5%	+	1.456	NS	382.470	156.151	4.363	0	0	0	2,50
		-	-16.844	9,27	382.470	156.151	4.363	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	382.470	420.160	4.363	0	0	0	2,50
		-	-18.608	20,55	382.470	420.160	4.363	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 2-6-10**				
Trave 2-6	0%	+	22.512	16,98	382.186	421.824	2.894	0	0	0	2,50
		-	-5.890	64,89	382.186	421.824	2.894	0	0	0	2,50
	12,5%	+	21.323	7,90	382.186	168.375	2.894	0	0	0	2,50
		-	-7.932	21,23	382.186	168.375	2.894	0	0	0	2,50
	25,0%	+	19.281	8,73	382.186	168.375	2.894	0	0	0	2,50
		-	-9.974	16,88	382.186	168.375	2.894	0	0	0	2,50
	37,5%	+	17.239	9,77	382.186	168.375	2.894	0	0	0	2,50
		-	-12.016	14,01	382.186	168.375	2.894	0	0	0	2,50
	50,0%	+	15.197	11,08	382.186	168.375	2.894	0	0	0	2,50
		-	-14.059	11,98	382.186	168.375	2.894	0	0	0	2,50
	62,5%	+	13.155	12,80	382.186	168.375	2.894	0	0	0	2,50
		-	-16.101	10,46	382.186	168.375	2.894	0	0	0	2,50
	75,0%	+	11.113	15,15	382.186	168.375	2.894	0	0	0	2,50
		-	-18.143	9,28	382.186	168.375	2.894	0	0	0	2,50
	87,5%	+	9.070	18,56	382.186	168.375	2.894	0	0	0	2,50
		-	-20.185	8,34	382.186	168.375	2.894	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	100%	+	7.028	54,38	382.186	421.824	2.894	0	0	0	2,50
		-	-21.330	17,92	382.186	421.824	2.894	0	0	0	2,50
Trave 6-10	0%	+	18.350	20,84	382.399	421.973	3.997	0	0	0	2,50
		-	0	-	382.399	421.973	3.997	0	0	0	2,50
	12,5%	+	16.515	9,56	382.399	157.964	3.997	0	0	0	2,50
		-	-911	NS	382.399	157.964	3.997	0	0	0	2,50
	25,0%	+	13.832	11,42	382.399	157.964	3.997	0	0	0	2,50
		-	-3.594	43,95	382.399	157.964	3.997	0	0	0	2,50
	37,5%	+	11.149	14,17	382.399	157.964	3.997	0	0	0	2,50
		-	-6.277	25,17	382.399	157.964	3.997	0	0	0	2,50
	50,0%	+	8.466	18,66	382.399	157.964	3.997	0	0	0	2,50
		-	-8.960	17,63	382.399	157.964	3.997	0	0	0	2,50
	62,5%	+	5.783	27,32	382.399	157.964	3.997	0	0	0	2,50
		-	-11.643	13,57	382.399	157.964	3.997	0	0	0	2,50
	75,0%	+	3.100	50,96	382.399	157.964	3.997	0	0	0	2,50
		-	-14.326	11,03	382.399	157.964	3.997	0	0	0	2,50
	87,5%	+	417	NS	382.399	157.964	3.997	0	0	0	2,50
		-	-17.009	9,29	382.399	157.964	3.997	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	382.399	421.973	3.997	0	0	0	2,50
		-	-18.872	20,26	382.399	421.973	3.997	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 3-7-11**				
Trave 3-7	0%	+	22.445	17,03	382.340	421.989	3.692	0	0	0	2,50
		-	-5.924	64,54	382.340	421.989	3.692	0	0	0	2,50
	12,5%	+	21.256	7,93	382.340	168.541	3.692	0	0	0	2,50
		-	-7.966	21,16	382.340	168.541	3.692	0	0	0	2,50
	25,0%	+	19.214	8,77	382.340	168.541	3.692	0	0	0	2,50
		-	-10.008	16,84	382.340	168.541	3.692	0	0	0	2,50
	37,5%	+	17.172	9,81	382.340	168.541	3.692	0	0	0	2,50
		-	-12.050	13,99	382.340	168.541	3.692	0	0	0	2,50
	50,0%	+	15.130	11,14	382.340	168.541	3.692	0	0	0	2,50
		-	-14.092	11,96	382.340	168.541	3.692	0	0	0	2,50
	62,5%	+	13.087	12,88	382.340	168.541	3.692	0	0	0	2,50
		-	-16.134	10,45	382.340	168.541	3.692	0	0	0	2,50
	75,0%	+	11.045	15,26	382.340	168.541	3.692	0	0	0	2,50
		-	-18.176	9,27	382.340	168.541	3.692	0	0	0	2,50
	87,5%	+	9.003	18,72	382.340	168.541	3.692	0	0	0	2,50
		-	-20.218	8,34	382.340	168.541	3.692	0	0	0	2,50
	100%	+	6.961	54,93	382.340	421.989	3.692	0	0	0	2,50
		-	-21.367	17,89	382.340	421.989	3.692	0	0	0	2,50
Trave 7-11	0%	+	18.290	20,93	382.892	422.011	6.547	0	0	0	2,50
		-	0	-	382.892	422.011	6.547	0	0	0	2,50
	12,5%	+	16.457	9,60	382.892	158.002	6.547	0	0	0	2,50
		-	-874	NS	382.892	158.002	6.547	0	0	0	2,50
	25,0%	+	13.773	11,47	382.892	158.002	6.547	0	0	0	2,50
		-	-3.558	44,41	382.892	158.002	6.547	0	0	0	2,50
	37,5%	+	11.090	14,25	382.892	158.002	6.547	0	0	0	2,50
		-	-6.241	25,32	382.892	158.002	6.547	0	0	0	2,50
	50,0%	+	8.406	18,80	382.892	158.002	6.547	0	0	0	2,50
		-	-8.925	17,70	382.892	158.002	6.547	0	0	0	2,50
	62,5%	+	5.722	27,61	382.892	158.002	6.547	0	0	0	2,50
		-	-11.609	13,61	382.892	158.002	6.547	0	0	0	2,50
	75,0%	+	3.039	51,99	382.892	158.002	6.547	0	0	0	2,50
		-	-14.292	11,06	382.892	158.002	6.547	0	0	0	2,50
	87,5%	+	355	NS	382.892	158.002	6.547	0	0	0	2,50
		-	-16.976	9,31	382.892	158.002	6.547	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	382.892	422.011	6.547	0	0	0	2,50
		-	-18.839	20,32	382.892	422.011	6.547	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 4-8-12**				
Trave 4-8	0%	+	22.738	16,81	382.312	418.494	3.546	0	0	0	2,50
		-	-7.211	53,02	382.312	418.494	3.546	0	0	0	2,50
	12,5%	+	21.525	7,67	382.312	165.045	3.546	0	0	0	2,50
		-	-9.270	17,80	382.312	165.045	3.546	0	0	0	2,50
	25,0%	+	19.473	8,48	382.312	165.045	3.546	0	0	0	2,50
		-	-11.290	14,62	382.312	165.045	3.546	0	0	0	2,50
	37,5%	+	17.459	9,45	382.312	165.045	3.546	0	0	0	2,50
		-	-13.271	12,44	382.312	165.045	3.546	0	0	0	2,50
	50,0%	+	15.484	10,66	382.312	165.045	3.546	0	0	0	2,50
		-	-15.213	10,85	382.312	165.045	3.546	0	0	0	2,50
	62,5%	+	13.549	12,18	382.312	165.045	3.546	0	0	0	2,50
		-	-17.116	9,64	382.312	165.045	3.546	0	0	0	2,50
	75,0%	+	11.652	14,16	382.312	165.045	3.546	0	0	0	2,50
		-	-18.981	8,70	382.312	165.045	3.546	0	0	0	2,50
	87,5%	+	9.794	16,85	382.312	165.045	3.546	0	0	0	2,50
		-	-20.806	7,93	382.312	165.045	3.546	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	7.975	47,94	382.312	418.494	3.546	0	0	0	2,50
		-	-21.835	17,51	382.312	418.494	3.546	0	0	0	2,50
Trave 8-12	0%	+	17.870	21,42	382.829	420.343	6.225	0	0	0	2,50
		-	0	-	382.829	420.343	6.225	0	0	0	2,50
	12,5%	+	16.192	9,66	382.829	156.334	6.225	0	0	0	2,50
		-	-1.879	83,20	382.829	156.334	6.225	0	0	0	2,50
	25,0%	+	13.751	11,37	382.829	156.334	6.225	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-4.320	36,19	382.829	156.334	6.225	0	0	0	2,50
	37,5%	+	11.310	13,82	382.829	156.334	6.225	0	0	0	2,50
		-	-6.761	23,12	382.829	156.334	6.225	0	0	0	2,50
	50,0%	+	8.869	17,63	382.829	156.334	6.225	0	0	0	2,50
		-	-9.202	16,99	382.829	156.334	6.225	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.428	24,32	382.829	156.334	6.225	0	0	0	2,50
		-	-11.643	13,43	382.829	156.334	6.225	0	0	0	2,50
	75,0%	+	3.987	39,21	382.829	156.334	6.225	0	0	0	2,50
		-	-14.084	11,10	382.829	156.334	6.225	0	0	0	2,50
	87,5%	+	1.545	NS	382.829	156.334	6.225	0	0	0	2,50
		-	-16.525	9,46	382.829	156.334	6.225	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	382.829	420.343	6.225	0	0	0	2,50
		-	-18.220	21,01	382.829	420.343	6.225	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-2-3-4**				
Trave 1-2	0%	+	80.331	4,90	668.613	393.378	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	668.613	393.378	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	72.283	3,76	668.613	271.930	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	668.613	271.930	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	56.567	4,81	668.613	271.930	0	0	0	0	2,50
		-	-1.037	NS	668.613	271.930	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	40.849	6,66	668.613	271.930	0	0	0	0	2,50
		-	-16.756	16,23	668.613	271.930	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	25.131	10,82	668.613	271.930	0	0	0	0	2,50
		-	-32.475	8,37	668.613	271.930	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	9.411	28,89	668.613	271.930	0	0	0	0	2,50
		-	-48.195	5,64	668.613	271.930	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	668.613	271.930	0	0	0	0	2,50
		-	-63.916	4,25	668.613	271.930	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	668.613	271.930	0	0	0	0	2,50
		-	-79.637	3,41	668.613	271.930	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	668.613	393.378	0	0	0	0	2,50
		-	-87.688	4,49	668.613	393.378	0	0	0	0	2,50
Trave 2-3	0%	+	84.546	4,65	668.613	393.312	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	668.613	393.312	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	75.399	3,61	668.613	271.864	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	668.613	271.864	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	58.149	4,68	668.613	271.864	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	668.613	271.864	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	40.898	6,65	668.613	271.864	0	0	0	0	2,50
		-	-6.231	43,63	668.613	271.864	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	23.646	11,50	668.613	271.864	0	0	0	0	2,50
		-	-23.484	11,58	668.613	271.864	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.393	42,53	668.613	271.864	0	0	0	0	2,50
		-	-40.738	6,67	668.613	271.864	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	668.613	271.864	0	0	0	0	2,50
		-	-57.993	4,69	668.613	271.864	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	668.613	271.864	0	0	0	0	2,50
		-	-75.249	3,61	668.613	271.864	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	668.613	393.312	0	0	0	0	2,50
		-	-84.831	4,64	668.613	393.312	0	0	0	0	2,50
Trave 3-4	0%	+	87.410	4,50	668.613	393.323	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	668.613	393.323	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	79.782	3,41	668.613	271.875	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	668.613	271.875	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	64.046	4,24	668.613	271.875	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	668.613	271.875	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	48.310	5,63	668.613	271.875	0	0	0	0	2,50
		-	-9.595	28,34	668.613	271.875	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	32.572	8,35	668.613	271.875	0	0	0	0	2,50
		-	-25.333	10,73	668.613	271.875	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	16.834	16,15	668.613	271.875	0	0	0	0	2,50
		-	-41.072	6,62	668.613	271.875	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	1.095	NS	668.613	271.875	0	0	0	0	2,50
		-	-56.812	4,79	668.613	271.875	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	668.613	271.875	0	0	0	0	2,50
		-	-72.552	3,75	668.613	271.875	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	668.613	393.323	0	0	0	0	2,50
		-	-80.615	4,88	668.613	393.323	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 5-6-7-8**				
Trave 5-6	0%	+	163.838	2,77	1.118.251	454.182	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.118.251	454.182	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	150.778	3,01	1.118.251	454.182	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.118.251	454.182	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	113.409	4,00	1.118.251	454.182	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.118.251	454.182	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	76.041	5,97	1.118.251	454.182	0	0	0	0	2,50
		-	-26.483	17,15	1.118.251	454.182	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	38.672	11,74	1.118.251	454.182	0	0	0	0	2,50
		-	-63.850	7,11	1.118.251	454.182	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1.305	NS	1.118.251	454.182	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-101.217	4,49	1.118.251	454.182	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.118.251	454.182	0	0	0	0	2,50
		-	-138.584	3,28	1.118.251	454.182	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.118.251	454.182	0	0	0	0	2,50
		-	-175.951	2,58	1.118.251	454.182	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	1.118.251	454.182	0	0	0	0	2,50
		-	-190.896	2,38	1.118.251	454.182	0	0	0	0	2,50
Trave 6-7	0%	+	180.380	2,52	1.118.251	454.038	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.118.251	454.038	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	163.271	2,78	1.118.251	454.038	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.118.251	454.038	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	124.184	3,66	1.118.251	454.038	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.118.251	454.038	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	85.098	5,34	1.118.251	454.038	0	0	0	0	2,50
		-	-5.751	78,95	1.118.251	454.038	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	46.013	9,87	1.118.251	454.038	0	0	0	0	2,50
		-	-44.836	10,13	1.118.251	454.038	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.927	65,55	1.118.251	454.038	0	0	0	0	2,50
		-	-83.921	5,41	1.118.251	454.038	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.118.251	454.038	0	0	0	0	2,50
		-	-123.005	3,69	1.118.251	454.038	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.118.251	454.038	0	0	0	0	2,50
		-	-162.089	2,80	1.118.251	454.038	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.118.251	454.038	0	0	0	0	2,50
		-	-178.755	2,54	1.118.251	454.038	0	0	0	0	2,50
Trave 7-8	0%	+	189.647	2,39	1.118.251	454.174	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.118.251	454.174	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	174.867	2,60	1.118.251	454.174	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.118.251	454.174	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	138.113	3,29	1.118.251	454.174	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.118.251	454.174	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	101.359	4,48	1.118.251	454.174	0	0	0	0	2,50
		-	-3.404	NS	1.118.251	454.174	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	64.605	7,03	1.118.251	454.174	0	0	0	0	2,50
		-	-40.157	11,31	1.118.251	454.174	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	27.852	16,31	1.118.251	454.174	0	0	0	0	2,50
		-	-76.910	5,91	1.118.251	454.174	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.118.251	454.174	0	0	0	0	2,50
		-	-113.662	4,00	1.118.251	454.174	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.118.251	454.174	0	0	0	0	2,50
		-	-150.413	3,02	1.118.251	454.174	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	1.118.251	454.174	0	0	0	0	2,50
		-	-163.433	2,78	1.118.251	454.174	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 9-10-11-12**				
Trave 9-10	0%	+	120.706	3,42	1.032.232	412.463	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	412.463	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	110.550	3,73	1.032.232	412.463	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	412.463	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	85.582	4,82	1.032.232	412.463	0	0	0	0	2,50
		-	-3.309	NS	1.032.232	412.463	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	60.615	6,80	1.032.232	412.463	0	0	0	0	2,50
		-	-28.274	14,59	1.032.232	412.463	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	35.649	11,57	1.032.232	412.463	0	0	0	0	2,50
		-	-53.239	7,75	1.032.232	412.463	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	10.685	38,60	1.032.232	412.463	0	0	0	0	2,50
		-	-78.201	5,27	1.032.232	412.463	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.032.232	412.463	0	0	0	0	2,50
		-	-103.163	4,00	1.032.232	412.463	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	412.463	0	0	0	0	2,50
		-	-128.123	3,22	1.032.232	412.463	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.032.232	412.463	0	0	0	0	2,50
		-	-138.275	2,98	1.032.232	412.463	0	0	0	0	2,50
Trave 10-11	0%	+	129.692	3,18	1.032.232	412.567	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	412.567	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	118.163	3,49	1.032.232	412.567	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	412.567	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	91.828	4,49	1.032.232	412.567	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	412.567	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	65.494	6,30	1.032.232	412.567	0	0	0	0	2,50
		-	-11.922	34,61	1.032.232	412.567	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	39.163	10,53	1.032.232	412.567	0	0	0	0	2,50
		-	-38.253	10,79	1.032.232	412.567	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	12.832	32,15	1.032.232	412.567	0	0	0	0	2,50
		-	-64.582	6,39	1.032.232	412.567	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.032.232	412.567	0	0	0	0	2,50
		-	-90.909	4,54	1.032.232	412.567	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	412.567	0	0	0	0	2,50
		-	-117.235	3,52	1.032.232	412.567	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.032.232	412.567	0	0	0	0	2,50
		-	-128.759	3,20	1.032.232	412.567	0	0	0	0	2,50
Trave 11-12	0%	+	137.789	2,99	1.032.232	411.982	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	0	-	1.032.232	411.982	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	127.836	3,22	1.032.232	411.982	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	411.982	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	103.085	4,00	1.032.232	411.982	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	411.982	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	78.335	5,26	1.032.232	411.982	0	0	0	0	2,50
		-	-11.995	34,35	1.032.232	411.982	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	53.587	7,69	1.032.232	411.982	0	0	0	0	2,50
		-	-36.742	11,21	1.032.232	411.982	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	28.840	14,29	1.032.232	411.982	0	0	0	0	2,50
		-	-61.488	6,70	1.032.232	411.982	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	4.094	NS	1.032.232	411.982	0	0	0	0	2,50
		-	-86.232	4,78	1.032.232	411.982	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	411.982	0	0	0	0	2,50
		-	-110.975	3,71	1.032.232	411.982	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.032.232	411.982	0	0	0	0	2,50
		-	-120.923	3,41	1.032.232	411.982	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-5-9**				
Trave 1-5	0%	+	29.209	13,07	381.627	418.493	0	0	0	0	2,50
		-	-11.484	33,23	381.627	418.493	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	27.774	5,94	381.627	165.044	0	0	0	0	2,50
		-	-13.917	11,86	381.627	165.044	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	25.350	6,51	381.627	165.044	0	0	0	0	2,50
		-	-16.296	10,13	381.627	165.044	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	22.980	7,18	381.627	165.044	0	0	0	0	2,50
		-	-18.621	8,86	381.627	165.044	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	20.664	7,99	381.627	165.044	0	0	0	0	2,50
		-	-20.892	7,90	381.627	165.044	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	18.402	8,97	381.627	165.044	0	0	0	0	2,50
		-	-23.109	7,14	381.627	165.044	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	16.194	10,19	381.627	165.044	0	0	0	0	2,50
		-	-25.272	6,53	381.627	165.044	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	14.040	11,76	381.627	165.044	0	0	0	0	2,50
		-	-27.381	6,03	381.627	165.044	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	11.940	31,96	381.627	418.493	0	0	0	0	2,50
		-	-28.562	13,36	381.627	418.493	0	0	0	0	2,50
Trave 5-9	0%	+	21.958	17,38	381.627	420.810	0	0	0	0	2,50
		-	-422	NS	381.627	420.810	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	20.021	7,83	381.627	156.801	0	0	0	0	2,50
		-	-3.249	48,26	381.627	156.801	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	17.187	9,12	381.627	156.801	0	0	0	0	2,50
		-	-6.093	25,73	381.627	156.801	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	14.336	10,94	381.627	156.801	0	0	0	0	2,50
		-	-8.955	17,51	381.627	156.801	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	11.468	13,67	381.627	156.801	0	0	0	0	2,50
		-	-11.834	13,25	381.627	156.801	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	8.582	18,27	381.627	156.801	0	0	0	0	2,50
		-	-14.729	10,65	381.627	156.801	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	5.680	27,61	381.627	156.801	0	0	0	0	2,50
		-	-17.643	8,89	381.627	156.801	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	2.760	56,81	381.627	156.801	0	0	0	0	2,50
		-	-20.573	7,62	381.627	156.801	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	381.627	420.810	0	0	0	0	2,50
		-	-22.619	16,87	381.627	420.810	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 2-6-10**				
Trave 2-6	0%	+	29.034	13,14	381.627	420.015	0	0	0	0	2,50
		-	-9.083	42,02	381.627	420.015	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	27.512	6,05	381.627	166.567	0	0	0	0	2,50
		-	-11.696	14,24	381.627	166.567	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	24.899	6,69	381.627	166.567	0	0	0	0	2,50
		-	-14.309	11,64	381.627	166.567	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	22.286	7,47	381.627	166.567	0	0	0	0	2,50
		-	-16.922	9,84	381.627	166.567	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	19.673	8,47	381.627	166.567	0	0	0	0	2,50
		-	-19.535	8,53	381.627	166.567	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	17.060	9,76	381.627	166.567	0	0	0	0	2,50
		-	-22.148	7,52	381.627	166.567	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	14.447	11,53	381.627	166.567	0	0	0	0	2,50
		-	-24.761	6,73	381.627	166.567	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	11.834	14,08	381.627	166.567	0	0	0	0	2,50
		-	-27.374	6,08	381.627	166.567	0	0	0	0	2,50
	100%	+	9.221	41,39	381.627	420.015	0	0	0	0	2,50
		-	-28.839	13,23	381.627	420.015	0	0	0	0	2,50
Trave 6-10	0%	+	23.576	16,19	381.627	422.058	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	381.627	422.058	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	21.230	7,44	381.627	158.049	0	0	0	0	2,50
		-	-1.224	NS	381.627	158.049	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	17.811	8,87	381.627	158.049	0	0	0	0	2,50
		-	-4.643	34,04	381.627	158.049	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	14.393	10,98	381.627	158.049	0	0	0	0	2,50
		-	-8.062	19,60	381.627	158.049	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	50,0%	+	10.974	14,40	381.627	158.049	0	0	0	0	2,50
		-	-11.481	13,77	381.627	158.049	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	7.555	20,92	381.627	158.049	0	0	0	0	2,50
		-	-14.900	10,61	381.627	158.049	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	4.136	38,21	381.627	158.049	0	0	0	0	2,50
		-	-18.319	8,63	381.627	158.049	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	717	NS	381.627	158.049	0	0	0	0	2,50
		-	-21.738	7,27	381.627	158.049	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	381.627	422.058	0	0	0	0	2,50
		-	-24.111	15,83	381.627	422.058	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 3-7-11**				
Trave 3-7	0%	+	28.905	13,20	381.627	420.126	0	0	0	0	2,50
		-	-9.012	42,35	381.627	420.126	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	27.383	6,09	381.627	166.678	0	0	0	0	2,50
		-	-11.626	14,34	381.627	166.678	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	24.770	6,73	381.627	166.678	0	0	0	0	2,50
		-	-14.239	11,71	381.627	166.678	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	22.156	7,52	381.627	166.678	0	0	0	0	2,50
		-	-16.852	9,89	381.627	166.678	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	19.543	8,53	381.627	166.678	0	0	0	0	2,50
		-	-19.465	8,56	381.627	166.678	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	16.930	9,85	381.627	166.678	0	0	0	0	2,50
		-	-22.078	7,55	381.627	166.678	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	14.317	11,64	381.627	166.678	0	0	0	0	2,50
		-	-24.692	6,75	381.627	166.678	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	11.704	14,24	381.627	166.678	0	0	0	0	2,50
		-	-27.305	6,10	381.627	166.678	0	0	0	0	2,50
	100%	+	9.090	41,98	381.627	420.126	0	0	0	0	2,50
		-	-28.777	13,26	381.627	420.126	0	0	0	0	2,50
Trave 7-11	0%	+	23.499	16,24	381.627	422.077	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	381.627	422.077	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	21.158	7,47	381.627	158.068	0	0	0	0	2,50
		-	-1.147	NS	381.627	158.068	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	17.737	8,91	381.627	158.068	0	0	0	0	2,50
		-	-4.568	34,60	381.627	158.068	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	14.317	11,04	381.627	158.068	0	0	0	0	2,50
		-	-7.989	19,79	381.627	158.068	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	10.896	14,51	381.627	158.068	0	0	0	0	2,50
		-	-11.410	13,85	381.627	158.068	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	7.475	21,15	381.627	158.068	0	0	0	0	2,50
		-	-14.831	10,66	381.627	158.068	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	4.054	38,99	381.627	158.068	0	0	0	0	2,50
		-	-18.251	8,66	381.627	158.068	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	633	NS	381.627	158.068	0	0	0	0	2,50
		-	-21.672	7,29	381.627	158.068	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	381.627	422.077	0	0	0	0	2,50
		-	-24.047	15,87	381.627	422.077	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 4-8-12**				
Trave 4-8	0%	+	28.893	13,21	381.627	418.578	0	0	0	0	2,50
		-	-11.262	33,89	381.627	418.578	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	27.450	6,02	381.627	165.129	0	0	0	0	2,50
		-	-13.704	12,05	381.627	165.129	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	25.017	6,60	381.627	165.129	0	0	0	0	2,50
		-	-16.091	10,26	381.627	165.129	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	22.639	7,29	381.627	165.129	0	0	0	0	2,50
		-	-18.424	8,96	381.627	165.129	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	20.315	8,13	381.627	165.129	0	0	0	0	2,50
		-	-20.702	7,98	381.627	165.129	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	18.046	9,15	381.627	165.129	0	0	0	0	2,50
		-	-22.924	7,20	381.627	165.129	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	15.833	10,43	381.627	165.129	0	0	0	0	2,50
		-	-25.092	6,58	381.627	165.129	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	13.674	12,08	381.627	165.129	0	0	0	0	2,50
		-	-27.206	6,07	381.627	165.129	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	11.569	32,99	381.627	418.578	0	0	0	0	2,50
		-	-28.390	13,44	381.627	418.578	0	0	0	0	2,50
Trave 8-12	0%	+	21.671	17,61	381.627	420.967	0	0	0	0	2,50
		-	-499	NS	381.627	420.967	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	19.742	7,95	381.627	156.958	0	0	0	0	2,50
		-	-3.308	47,45	381.627	156.958	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	16.933	9,27	381.627	156.958	0	0	0	0	2,50
		-	-6.117	25,66	381.627	156.958	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	14.124	11,11	381.627	156.958	0	0	0	0	2,50
		-	-8.926	17,58	381.627	156.958	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	11.314	13,87	381.627	156.958	0	0	0	0	2,50
		-	-11.735	13,38	381.627	156.958	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	8.505	18,45	381.627	156.958	0	0	0	0	2,50
		-	-14.544	10,79	381.627	156.958	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	5.696	27,56	381.627	156.958	0	0	0	0	2,50
		-	-17.353	9,05	381.627	156.958	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	2.887	54,37	381.627	156.958	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	CtgΘ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-20.162	7,78	381.627	156.958	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	78	NS	381.627	420.967	0	0	0	0	2,50
		-	-22.113	17,26	381.627	420.967	0	0	0	0	2,50

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
+/- [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
$V_{Ed,Y}^{(+/-)}$ Valori massimo e minimo del taglio di progetto.
$CS^{(+/-)}$ Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "$V_{Ed,Y}^{(+)}$" e "$V_{Ed,Y}^{(-)}$" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N_{Ed} Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
$V_{Rsd,p}$ Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V_{R1} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
$V_{Rd,f}$ Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	CtgΘ	u_m	A	t	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm^2]	[mm]	
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-2-3-4**				
Trave 1-2	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 2-3	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 3-4	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 5-6-7-8**				
Trave 5-6	0%	1.209	19,48	169.270	23.547	34.422	2,50	1.691	156.198	127	NO
	25,0%	1.209	19,48	169.270	23.547	50.124	2,50	1.691	156.198	127	NO
	50,0%	1.209	19,48	169.270	23.547	45.047	2,50	1.691	156.198	127	NO
	75,0%	1.209	19,48	169.270	23.547	67.069	2,50	1.691	156.198	127	NO
	100,0 %	1.209	15,03	169.270	23.547	18.177	2,50	1.691	156.198	127	NO
Trave 6-7	0%	1.097	16,91	169.270	23.547	18.554	2,50	1.691	156.198	127	NO
	25,0%	1.097	21,46	169.270	23.547	68.949	2,50	1.691	156.198	127	NO
	50,0%	1.097	21,46	169.270	23.547	47.867	2,50	1.691	156.198	127	NO
	75,0%	1.097	21,46	169.270	23.547	68.761	2,50	1.691	156.198	127	NO
	100%	1.097	17,94	169.270	23.547	19.682	2,50	1.691	156.198	127	NO
Trave 7-8	0%	1.075	19,01	169.270	23.547	20.434	2,50	1.691	156.198	127	NO
	25,0%	1.075	21,90	169.270	23.547	67.445	2,50	1.691	156.198	127	NO
	50,0%	1.075	21,90	169.270	23.547	45.611	2,50	1.691	156.198	127	NO
	75,0%	1.075	21,90	169.270	23.547	48.808	2,50	1.691	156.198	127	NO
	100,0 %	1.075	21,90	169.270	23.547	34.986	2,50	1.691	156.198	127	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 9-10-11-12**				
Trave 9-10	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 10-11	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 11-12	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-5-9**				
Trave 1-5	0%	1.356	9,67	51.245	142.782	13.118	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.356	6,87	51.245	9.320	17.356	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.356	6,87	51.245	9.320	22.199	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.356	6,87	51.245	9.320	18.445	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	1.356	9,63	51.245	142.782	13.057	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 5-9	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 2-6-10**				
Trave 2-6	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 6-10	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 3-7-11**				
Trave 3-7	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 7-11	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 4-8-12**				
Trave 4-8	0%	1.303	10,21	51.245	142.782	13.299	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.303	7,15	51.245	9.320	17.356	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.303	7,15	51.245	9.320	22.199	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.303	7,15	51.245	9.320	18.445	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	1.303	10,25	51.245	142.782	13.360	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 8-12	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-2-3-4**				
Trave 1-2	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 2-3	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 3-4	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 5-6-7-8**				
Trave 5-6	0%	2.251	5,53	219.536	12.440	28.725	2,50	1.735	182.467	141	NO
	25,0%	2.251	5,53	219.536	12.440	51.526	2,50	1.735	182.467	141	NO
	50,0%	2.251	5,53	219.536	12.440	56.878	2,50	1.735	182.467	141	NO
	75,0%	2.251	5,53	219.536	12.440	69.106	2,50	1.735	182.467	141	NO
	100,0 %	2.251	5,53	219.536	12.440	17.294	2,50	1.735	182.467	141	NO
Trave 6-7	0%	2.356	5,28	219.536	12.440	20.185	2,50	1.735	182.467	141	NO
	25,0%	2.356	5,28	219.536	12.440	73.816	2,50	1.735	182.467	141	NO
	50,0%	2.356	5,28	219.536	12.440	60.946	2,50	1.735	182.467	141	NO
	75,0%	2.356	5,28	219.536	12.440	73.816	2,50	1.735	182.467	141	NO
	100%	2.356	5,28	219.536	12.440	22.111	2,50	1.735	182.467	141	NO
Trave 7-8	0%	2.253	5,52	219.536	12.440	20.506	2,50	1.735	182.467	141	NO
	25,0%	2.253	5,52	219.536	12.440	68.892	2,50	1.735	182.467	141	NO
	50,0%	2.253	5,52	219.536	12.440	58.163	2,50	1.735	182.467	141	NO
	75,0%	2.253	5,52	219.536	12.440	52.596	2,50	1.735	182.467	141	NO
	100,0 %	2.253	5,52	219.536	12.440	29.046	2,50	1.735	182.467	141	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 9-10-11-12**				
Trave 9-10	0%	2.205	2,39	195.754	5.276	24.275	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	2.205	2,39	195.754	5.276	41.799	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	2.205	2,39	195.754	5.276	50.924	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	2.205	2,39	195.754	5.276	50.002	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	2.205	2,39	195.754	5.276	18.273	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 10-11	0%	2.122	2,49	195.754	5.276	24.494	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	2.122	2,49	195.754	5.276	56.016	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	2.122	2,49	195.754	5.276	52.998	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	2.122	2,49	195.754	5.276	56.846	2,50	1.655	168.595	136	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	CtgΘ	u_m	A	t	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	
	100%	2.122	2,49	195.754	5.276	25.427	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 11-12	0%	2.564	2,06	195.754	5.276	18.273	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	2.564	2,06	195.754	5.276	50.417	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	2.564	2,06	195.754	5.276	51.339	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	2.564	2,06	195.754	5.276	42.214	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	2.564	2,06	195.754	5.276	23.964	2,50	1.655	168.595	136	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-5-9**				
Trave 1-5	0%	1.847	3,73	51.245	142.782	6.882	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.847	5,05	51.245	9.320	12.512	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.847	5,05	51.245	9.320	21.836	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.847	5,05	51.245	9.320	14.813	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	1.847	4,02	51.245	142.782	7.427	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 5-9	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 2-6-10**				
Trave 2-6	0%	1.151	7,66	51.245	142.782	8.819	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.151	8,10	51.245	9.320	14.571	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.151	8,10	51.245	9.320	21.836	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.151	8,10	51.245	9.320	14.571	2,50	992	59.004	102	NO
	100%	1.151	7,24	51.245	142.782	8.335	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 6-10	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 3-7-11**				
Trave 3-7	0%	1.101	8,18	51.245	142.782	9.001	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.101	8,47	51.245	9.320	14.571	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.101	8,47	51.245	9.320	21.836	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.101	8,47	51.245	9.320	14.571	2,50	992	59.004	102	NO
	100%	1.101	7,73	51.245	142.782	8.516	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 7-11	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 4-8-12**				
Trave 4-8	0%	1.809	4,17	51.245	142.782	7.548	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.809	5,15	51.245	9.320	13.723	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.809	5,15	51.245	9.320	21.836	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.809	5,15	51.245	9.320	14.934	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	1.809	4,27	51.245	142.782	7.729	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 8-12	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
T_{Ed} Momento torcente di progetto.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
T_{Rcd} Momento resistente del calcestruzzo.
T_{Rsd} Momento resistente delle staffe.
T_{Rld} Momento resistente dell'armatura longitudinale.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
u_m Perimetro medio del nucleo resistente.
A Area racchiusa dalla fibra media del profilo periferico (u_m).
t Spessore della sezione cava.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	CtgΘ	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-2-3-4**			
Trave 1-2	0%	0	+	52.651	672.328	-	-	VNR
			-	0	672.328	-	-	VNR
	12,5%	0	+	46.601	672.328	-	-	VNR
			-	0	672.328	-	-	VNR
	25,0%	0	+	34.786	672.328	-	-	VNR
			-	0	672.328	-	-	VNR
	37,5%	0	+	22.970	672.328	-	-	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-6.559	672.328	-	-	VNR
	50,0%	0	+	11.154	672.328	-	-	VNR
			-	-18.376	672.328	-	-	VNR
	62,5%	0	+	0	672.328	-	-	VNR
			-	-30.193	672.328	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	672.328	-	-	VNR
			-	-42.011	672.328	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	672.328	-	-	VNR
			-	-53.830	672.328	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	672.328	-	-	VNR
			-	-59.882	672.328	-	-	VNR
Trave 2-3	0%	0	+	58.786	672.522	-	-	VNR
			-	0	672.522	-	-	VNR
	12,5%	0	+	51.887	672.522	-	-	VNR
			-	0	672.522	-	-	VNR
	25,0%	0	+	38.919	672.522	-	-	VNR
			-	0	672.522	-	-	VNR
	37,5%	0	+	25.951	672.522	-	-	VNR
			-	-17	672.522	-	-	VNR
	50,0%	0	+	12.981	672.522	-	-	VNR
			-	-12.987	672.522	-	-	VNR
	62,5%	0	+	11	672.522	-	-	VNR
			-	-25.958	672.522	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	672.522	-	-	VNR
			-	-38.929	672.522	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	672.522	-	-	VNR
			-	-51.901	672.522	-	-	VNR
	100%	0	+	0	672.522	-	-	VNR
			-	-59.103	672.522	-	-	VNR
Trave 3-4	0%	0	+	59.556	672.316	-	-	VNR
			-	0	672.316	-	-	VNR
	12,5%	0	+	53.799	672.316	-	-	VNR
			-	0	672.316	-	-	VNR
	25,0%	0	+	41.970	672.316	-	-	VNR
			-	0	672.316	-	-	VNR
	37,5%	0	+	30.141	672.316	-	-	VNR
			-	0	672.316	-	-	VNR
	50,0%	0	+	18.311	672.316	-	-	VNR
			-	-11.381	672.316	-	-	VNR
	62,5%	0	+	6.480	672.316	-	-	VNR
			-	-23.212	672.316	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	672.316	-	-	VNR
			-	-35.044	672.316	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	672.316	-	-	VNR
			-	-46.877	672.316	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	672.316	-	-	VNR
			-	-52.938	672.316	-	-	VNR
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 5-6-7-8**			
Trave 5-6	0%	1209	+	106.756	943.454	169.270	2,50	8,31
			-	0	943.454	169.270	2,50	VNR
	12,5%	1209	+	93.903	943.454	169.270	2,50	9,37
			-	0	943.454	169.270	2,50	VNR
	25,0%	1209	+	67.202	943.454	169.270	2,50	12,76
			-	0	943.454	169.270	2,50	VNR
	37,5%	1209	+	40.500	943.454	169.270	2,50	19,97
			-	-3.834	943.454	169.270	2,50	89,24
	50,0%	1209	+	13.800	943.454	169.270	2,50	45,94
			-	-30.535	943.454	169.270	2,50	25,31
	62,5%	1209	+	0	943.454	169.270	2,50	VNR
			-	-57.235	943.454	169.270	2,50	14,75
	75,0%	1209	+	0	943.454	169.270	2,50	VNR
			-	-83.935	943.454	169.270	2,50	10,40
	87,5%	1209	+	0	943.454	169.270	2,50	VNR
			-	-110.635	943.454	169.270	2,50	8,04
	100,0%	1209	+	0	943.454	169.270	2,50	VNR
			-	-124.816	943.454	169.270	2,50	7,17
Trave 6-7	0%	1097	+	120.713	943.077	169.270	2,50	7,44
			-	0	943.077	169.270	2,50	VNR
	12,5%	1097	+	104.990	943.077	169.270	2,50	8,49
			-	0	943.077	169.270	2,50	VNR
	25,0%	1097	+	77.060	943.077	169.270	2,50	11,34
			-	0	943.077	169.270	2,50	VNR
	37,5%	1097	+	49.130	943.077	169.270	2,50	17,07
			-	0	943.077	169.270	2,50	VNR
	50,0%	1097	+	21.201	943.077	169.270	2,50	34,53
			-	-20.699	943.077	169.270	2,50	35,18
	62,5%	1097	+	0	943.077	169.270	2,50	VNR
			-	-48.628	943.077	169.270	2,50	17,23
	75,0%	1097	+	0	943.077	169.270	2,50	VNR
			-	-76.557	943.077	169.270	2,50	11,41
	87,5%	1097	+	0	943.077	169.270	2,50	VNR
			-	-104.485	943.077	169.270	2,50	8,53
	100%	1097	+	0	943.077	169.270	2,50	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-119.895	943.077	169.270	2,50	7,48
Trave 7-8	0%	1075	+	123.591	943.263	169.270	2,50	7,28
			-	0	943.263	169.270	2,50	VNR
	12,5%	1075	+	109.533	943.263	169.270	2,50	8,17
			-	0	943.263	169.270	2,50	VNR
	25,0%	1075	+	83.270	943.263	169.270	2,50	10,57
			-	0	943.263	169.270	2,50	VNR
	37,5%	1075	+	57.008	943.263	169.270	2,50	14,97
			-	0	943.263	169.270	2,50	VNR
	50,0%	1075	+	30.745	943.263	169.270	2,50	25,68
			-	-14.384	943.263	169.270	2,50	46,30
	62,5%	1075	+	4.483	943.263	169.270	2,50	90,06
			-	-40.646	943.263	169.270	2,50	20,23
	75,0%	1075	+	0	943.263	169.270	2,50	VNR
			-	-66.908	943.263	169.270	2,50	12,94
	87,5%	1075	+	0	943.263	169.270	2,50	VNR
			-	-93.169	943.263	169.270	2,50	9,51
	100,0%	1075	+	0	943.263	169.270	2,50	VNR
			-	-105.987	943.263	169.270	2,50	8,42
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 9-10-11-12**			
Trave 9-10	0%	0	+	71.186	807.442	-	-	VNR
			-	0	807.442	-	-	VNR
	12,5%	0	+	62.280	807.442	-	-	VNR
			-	0	807.442	-	-	VNR
	25,0%	0	+	45.753	807.442	-	-	VNR
			-	0	807.442	-	-	VNR
	37,5%	0	+	29.227	807.442	-	-	VNR
			-	-5.891	807.442	-	-	VNR
	50,0%	0	+	12.702	807.442	-	-	VNR
			-	-22.415	807.442	-	-	VNR
	62,5%	0	+	0	807.442	-	-	VNR
			-	-38.938	807.442	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	807.442	-	-	VNR
			-	-55.461	807.442	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	807.442	-	-	VNR
			-	-71.982	807.442	-	-	VNR
	100%	0	+	0	807.442	-	-	VNR
			-	-80.884	807.442	-	-	VNR
Trave 10-11	0%	0	+	78.647	807.266	-	-	VNR
			-	0	807.266	-	-	VNR
	12,5%	0	+	68.833	807.266	-	-	VNR
			-	0	807.266	-	-	VNR
	25,0%	0	+	51.402	807.266	-	-	VNR
			-	0	807.266	-	-	VNR
	37,5%	0	+	33.971	807.266	-	-	VNR
			-	0	807.266	-	-	VNR
	50,0%	0	+	16.542	807.266	-	-	VNR
			-	-16.253	807.266	-	-	VNR
	62,5%	0	+	0	807.266	-	-	VNR
			-	-33.680	807.266	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	807.266	-	-	VNR
			-	-51.106	807.266	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	807.266	-	-	VNR
			-	-68.532	807.266	-	-	VNR
	100%	0	+	0	807.266	-	-	VNR
			-	-78.342	807.266	-	-	VNR
Trave 11-12	0%	0	+	80.357	807.395	-	-	VNR
			-	0	807.395	-	-	VNR
	12,5%	0	+	71.588	807.395	-	-	VNR
			-	0	807.395	-	-	VNR
	25,0%	0	+	55.205	807.395	-	-	VNR
			-	0	807.395	-	-	VNR
	37,5%	0	+	38.823	807.395	-	-	VNR
			-	0	807.395	-	-	VNR
	50,0%	0	+	22.443	807.395	-	-	VNR
			-	-13.102	807.395	-	-	VNR
	62,5%	0	+	6.063	807.395	-	-	VNR
			-	-29.481	807.395	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	807.395	-	-	VNR
			-	-45.859	807.395	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	807.395	-	-	VNR
			-	-62.236	807.395	-	-	VNR
	100%	0	+	0	807.395	-	-	VNR
			-	-71.002	807.395	-	-	VNR
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-5-9**			
Trave 1-5	0%	1356	+	23.005	382.188	51.245	2,50	11,54
			-	-7.320	382.188	51.245	2,50	21,92
	12,5%	1356	+	21.798	382.188	51.245	2,50	11,98
			-	-9.372	382.188	51.245	2,50	19,61
	25,0%	1356	+	19.753	382.188	51.245	2,50	12,80
			-	-11.385	382.188	51.245	2,50	17,78
	37,5%	1356	+	17.746	382.188	51.245	2,50	13,72
			-	-13.360	382.188	51.245	2,50	16,28

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	50,0%	1356	+	15.777	382.188	51.245	2,50	14,76
			-	-15.297	382.188	51.245	2,50	15,04
	62,5%	1356	+	13.847	382.188	51.245	2,50	15,95
			-	-17.195	382.188	51.245	2,50	14,00
	75,0%	1356	+	11.954	382.188	51.245	2,50	17,32
			-	-19.055	382.188	51.245	2,50	13,10
	87,5%	1356	+	10.100	382.188	51.245	2,50	18,91
			-	-20.877	382.188	51.245	2,50	12,33
	100,0%	1356	+	8.285	382.188	51.245	2,50	20,77
			-	-21.903	382.188	51.245	2,50	11,94
Trave 5-9	0%	0	+	18.078	382.470	-	-	VNR
			-	0	382.470	-	-	VNR
	12,5%	0	+	16.393	382.470	-	-	VNR
			-	-1.862	382.470	-	-	VNR
	25,0%	0	+	13.934	382.470	-	-	VNR
			-	-4.329	382.470	-	-	VNR
	37,5%	0	+	11.463	382.470	-	-	VNR
			-	-6.807	382.470	-	-	VNR
	50,0%	0	+	8.980	382.470	-	-	VNR
			-	-9.298	382.470	-	-	VNR
	62,5%	0	+	6.484	382.470	-	-	VNR
			-	-11.801	382.470	-	-	VNR
	75,0%	0	+	3.976	382.470	-	-	VNR
			-	-14.317	382.470	-	-	VNR
	87,5%	0	+	1.456	382.470	-	-	VNR
			-	-16.844	382.470	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	382.470	-	-	VNR
			-	-18.608	382.470	-	-	VNR
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 2-6-10**			
Trave 2-6	0%	0	+	22.512	382.186	-	-	VNR
			-	-5.890	382.186	-	-	VNR
	12,5%	0	+	21.323	382.186	-	-	VNR
			-	-7.932	382.186	-	-	VNR
	25,0%	0	+	19.281	382.186	-	-	VNR
			-	-9.974	382.186	-	-	VNR
	37,5%	0	+	17.239	382.186	-	-	VNR
			-	-12.016	382.186	-	-	VNR
	50,0%	0	+	15.197	382.186	-	-	VNR
			-	-14.059	382.186	-	-	VNR
	62,5%	0	+	13.155	382.186	-	-	VNR
			-	-16.101	382.186	-	-	VNR
	75,0%	0	+	11.113	382.186	-	-	VNR
			-	-18.143	382.186	-	-	VNR
	87,5%	0	+	9.070	382.186	-	-	VNR
			-	-20.185	382.186	-	-	VNR
	100%	0	+	7.028	382.186	-	-	VNR
			-	-21.330	382.186	-	-	VNR
Trave 6-10	0%	0	+	18.350	382.399	-	-	VNR
			-	0	382.399	-	-	VNR
	12,5%	0	+	16.515	382.399	-	-	VNR
			-	-911	382.399	-	-	VNR
	25,0%	0	+	13.832	382.399	-	-	VNR
			-	-3.594	382.399	-	-	VNR
	37,5%	0	+	11.149	382.399	-	-	VNR
			-	-6.277	382.399	-	-	VNR
	50,0%	0	+	8.466	382.399	-	-	VNR
			-	-8.960	382.399	-	-	VNR
	62,5%	0	+	5.783	382.399	-	-	VNR
			-	-11.643	382.399	-	-	VNR
	75,0%	0	+	3.100	382.399	-	-	VNR
			-	-14.326	382.399	-	-	VNR
	87,5%	0	+	417	382.399	-	-	VNR
			-	-17.009	382.399	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	382.399	-	-	VNR
			-	-18.872	382.399	-	-	VNR
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 3-7-11**			
Trave 3-7	0%	0	+	22.445	382.340	-	-	VNR
			-	-5.924	382.340	-	-	VNR
	12,5%	0	+	21.256	382.340	-	-	VNR
			-	-7.966	382.340	-	-	VNR
	25,0%	0	+	19.214	382.340	-	-	VNR
			-	-10.008	382.340	-	-	VNR
	37,5%	0	+	17.172	382.340	-	-	VNR
			-	-12.050	382.340	-	-	VNR
	50,0%	0	+	15.130	382.340	-	-	VNR
			-	-14.092	382.340	-	-	VNR
	62,5%	0	+	13.087	382.340	-	-	VNR
			-	-16.134	382.340	-	-	VNR
	75,0%	0	+	11.045	382.340	-	-	VNR
			-	-18.176	382.340	-	-	VNR
	87,5%	0	+	9.003	382.340	-	-	VNR
			-	-20.218	382.340	-	-	VNR
	100%	0	+	6.961	382.340	-	-	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-21.367	382.340	-	-	VNR
Trave 7-11	0%	0	+	18.290	382.892	-	-	VNR
			-	0	382.892	-	-	VNR
	12,5%	0	+	16.457	382.892	-	-	VNR
			-	-874	382.892	-	-	VNR
	25,0%	0	+	13.773	382.892	-	-	VNR
			-	-3.558	382.892	-	-	VNR
	37,5%	0	+	11.090	382.892	-	-	VNR
			-	-6.241	382.892	-	-	VNR
	50,0%	0	+	8.406	382.892	-	-	VNR
			-	-8.925	382.892	-	-	VNR
	62,5%	0	+	5.722	382.892	-	-	VNR
			-	-11.609	382.892	-	-	VNR
	75,0%	0	+	3.039	382.892	-	-	VNR
			-	-14.292	382.892	-	-	VNR
	87,5%	0	+	355	382.892	-	-	VNR
			-	-16.976	382.892	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	382.892	-	-	VNR
			-	-18.839	382.892	-	-	VNR
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 4-8-12**			
Trave 4-8	0%	1303	+	22.738	382.312	51.245	2,50	11,78
			-	-7.211	382.312	51.245	2,50	22,58
	12,5%	1303	+	21.525	382.312	51.245	2,50	12,24
			-	-9.270	382.312	51.245	2,50	20,13
	25,0%	1303	+	19.473	382.312	51.245	2,50	13,10
			-	-11.290	382.312	51.245	2,50	18,20
	37,5%	1303	+	17.459	382.312	51.245	2,50	14,07
			-	-13.271	382.312	51.245	2,50	16,63
	50,0%	1303	+	15.484	382.312	51.245	2,50	15,17
			-	-15.213	382.312	51.245	2,50	15,33
	62,5%	1303	+	13.549	382.312	51.245	2,50	16,43
			-	-17.116	382.312	51.245	2,50	14,25
	75,0%	1303	+	11.652	382.312	51.245	2,50	17,89
			-	-18.981	382.312	51.245	2,50	13,32
	87,5%	1303	+	9.794	382.312	51.245	2,50	19,59
			-	-20.806	382.312	51.245	2,50	12,52
	100,0%	1303	+	7.975	382.312	51.245	2,50	21,60
			-	-21.835	382.312	51.245	2,50	12,12
Trave 8-12	0%	0	+	17.870	382.829	-	-	VNR
			-	0	382.829	-	-	VNR
	12,5%	0	+	16.192	382.829	-	-	VNR
			-	-1.879	382.829	-	-	VNR
	25,0%	0	+	13.751	382.829	-	-	VNR
			-	-4.320	382.829	-	-	VNR
	37,5%	0	+	11.310	382.829	-	-	VNR
			-	-6.761	382.829	-	-	VNR
	50,0%	0	+	8.869	382.829	-	-	VNR
			-	-9.202	382.829	-	-	VNR
	62,5%	0	+	6.428	382.829	-	-	VNR
			-	-11.643	382.829	-	-	VNR
	75,0%	0	+	3.987	382.829	-	-	VNR
			-	-14.084	382.829	-	-	VNR
	87,5%	0	+	1.545	382.829	-	-	VNR
			-	-16.525	382.829	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	382.829	-	-	VNR
			-	-18.220	382.829	-	-	VNR
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-2-3-4**			
Trave 1-2	0%	0	+	80.331	668.613	-	-	VNR
			-	0	668.613	-	-	VNR
	12,5%	0	+	72.283	668.613	-	-	VNR
			-	0	668.613	-	-	VNR
	25,0%	0	+	56.567	668.613	-	-	VNR
			-	-1.037	668.613	-	-	VNR
	37,5%	0	+	40.849	668.613	-	-	VNR
			-	-16.756	668.613	-	-	VNR
	50,0%	0	+	25.131	668.613	-	-	VNR
			-	-32.475	668.613	-	-	VNR
	62,5%	0	+	9.411	668.613	-	-	VNR
			-	-48.195	668.613	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	668.613	-	-	VNR
			-	-63.916	668.613	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	668.613	-	-	VNR
			-	-79.637	668.613	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	668.613	-	-	VNR
			-	-87.688	668.613	-	-	VNR
Trave 2-3	0%	0	+	84.546	668.613	-	-	VNR
			-	0	668.613	-	-	VNR
	12,5%	0	+	75.399	668.613	-	-	VNR
			-	0	668.613	-	-	VNR
	25,0%	0	+	58.149	668.613	-	-	VNR
			-	0	668.613	-	-	VNR
	37,5%	0	+	40.898	668.613	-	-	VNR
			-	-6.231	668.613	-	-	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	50,0%	0	+	23.646	668.613	-	-	VNR
			-	-23.484	668.613	-	-	VNR
	62,5%	0	+	6.393	668.613	-	-	VNR
			-	-40.738	668.613	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	668.613	-	-	VNR
			-	-57.993	668.613	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	668.613	-	-	VNR
			-	-75.249	668.613	-	-	VNR
	100%	0	+	0	668.613	-	-	VNR
			-	-84.831	668.613	-	-	VNR
Trave 3-4	0%	0	+	87.410	668.613	-	-	VNR
			-	0	668.613	-	-	VNR
	12,5%	0	+	79.782	668.613	-	-	VNR
			-	0	668.613	-	-	VNR
	25,0%	0	+	64.046	668.613	-	-	VNR
			-	0	668.613	-	-	VNR
	37,5%	0	+	48.310	668.613	-	-	VNR
			-	-9.595	668.613	-	-	VNR
	50,0%	0	+	32.572	668.613	-	-	VNR
			-	-25.333	668.613	-	-	VNR
	62,5%	0	+	16.834	668.613	-	-	VNR
			-	-41.072	668.613	-	-	VNR
	75,0%	0	+	1.095	668.613	-	-	VNR
			-	-56.812	668.613	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	668.613	-	-	VNR
			-	-72.552	668.613	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	668.613	-	-	VNR
			-	-80.615	668.613	-	-	VNR
Primo Impalcato					**Travata: Trave 5-6-7-8**			
Trave 5-6	0%	2251	+	163.838	1.118.251	219.536	2,50	6,38
			-	0	1.118.251	219.536	2,50	VNR
	12,5%	2251	+	150.778	1.118.251	219.536	2,50	6,89
			-	0	1.118.251	219.536	2,50	VNR
	25,0%	2251	+	113.409	1.118.251	219.536	2,50	8,95
			-	0	1.118.251	219.536	2,50	VNR
	37,5%	2251	+	76.041	1.118.251	219.536	2,50	12,78
			-	-26.483	1.118.251	219.536	2,50	29,47
	50,0%	2251	+	38.672	1.118.251	219.536	2,50	22,30
			-	-63.850	1.118.251	219.536	2,50	14,85
	62,5%	2251	+	1.305	1.118.251	219.536	2,50	87,56
			-	-101.217	1.118.251	219.536	2,50	9,92
	75,0%	2251	+	0	1.118.251	219.536	2,50	VNR
			-	-138.584	1.118.251	219.536	2,50	7,45
	87,5%	2251	+	0	1.118.251	219.536	2,50	VNR
			-	-175.951	1.118.251	219.536	2,50	5,97
	100,0%	2251	+	0	1.118.251	219.536	2,50	VNR
			-	-190.896	1.118.251	219.536	2,50	5,53
Trave 6-7	0%	2356	+	180.380	1.118.251	219.536	2,50	5,81
			-	0	1.118.251	219.536	2,50	VNR
	12,5%	2356	+	163.271	1.118.251	219.536	2,50	6,38
			-	0	1.118.251	219.536	2,50	VNR
	25,0%	2356	+	124.184	1.118.251	219.536	2,50	8,21
			-	0	1.118.251	219.536	2,50	VNR
	37,5%	2356	+	85.098	1.118.251	219.536	2,50	11,52
			-	-5.751	1.118.251	219.536	2,50	62,99
	50,0%	2356	+	46.013	1.118.251	219.536	2,50	19,28
			-	-44.836	1.118.251	219.536	2,50	19,67
	62,5%	2356	+	6.927	1.118.251	219.536	2,50	59,08
			-	-83.921	1.118.251	219.536	2,50	11,66
	75,0%	2356	+	0	1.118.251	219.536	2,50	VNR
			-	-123.005	1.118.251	219.536	2,50	8,28
	87,5%	2356	+	0	1.118.251	219.536	2,50	VNR
			-	-162.089	1.118.251	219.536	2,50	6,42
	100%	2356	+	0	1.118.251	219.536	2,50	VNR
			-	-178.755	1.118.251	219.536	2,50	5,86
Trave 7-8	0%	2253	+	189.647	1.118.251	219.536	2,50	5,56
			-	0	1.118.251	219.536	2,50	VNR
	12,5%	2253	+	174.867	1.118.251	219.536	2,50	6,00
			-	0	1.118.251	219.536	2,50	VNR
	25,0%	2253	+	138.113	1.118.251	219.536	2,50	7,48
			-	0	1.118.251	219.536	2,50	VNR
	37,5%	2253	+	101.359	1.118.251	219.536	2,50	9,91
			-	-3.404	1.118.251	219.536	2,50	75,15
	50,0%	2253	+	64.605	1.118.251	219.536	2,50	14,70
			-	-40.157	1.118.251	219.536	2,50	21,66
	62,5%	2253	+	27.852	1.118.251	219.536	2,50	28,43
			-	-76.910	1.118.251	219.536	2,50	12,65
	75,0%	2253	+	0	1.118.251	219.536	2,50	VNR
			-	-113.662	1.118.251	219.536	2,50	8,94
	87,5%	2253	+	0	1.118.251	219.536	2,50	VNR
			-	-150.413	1.118.251	219.536	2,50	6,91
	100,0%	2253	+	0	1.118.251	219.536	2,50	VNR
			-	-163.433	1.118.251	219.536	2,50	6,39

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
Primo Impalcato					**Travata: Trave 9-10-11-12**			
Trave 9-10	0%	2205	+	120.706	1.032.232	195.754	2,50	7,80
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	12,5%	2205	+	110.550	1.032.232	195.754	2,50	8,45
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	25,0%	2205	+	85.582	1.032.232	195.754	2,50	10,62
			-	-3.309	1.032.232	195.754	2,50	69,11
	37,5%	2205	+	60.615	1.032.232	195.754	2,50	14,29
			-	-28.274	1.032.232	195.754	2,50	25,87
	50,0%	2205	+	35.649	1.032.232	195.754	2,50	21,83
			-	-53.239	1.032.232	195.754	2,50	15,91
	62,5%	2205	+	10.685	1.032.232	195.754	2,50	46,26
			-	-78.201	1.032.232	195.754	2,50	11,49
	75,0%	2205	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-103.163	1.032.232	195.754	2,50	8,99
	87,5%	2205	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-128.123	1.032.232	195.754	2,50	7,39
	100%	2205	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-138.275	1.032.232	195.754	2,50	6,89
Trave 10-11	0%	2122	+	129.692	1.032.232	195.754	2,50	7,33
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	12,5%	2122	+	118.163	1.032.232	195.754	2,50	7,98
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	25,0%	2122	+	91.828	1.032.232	195.754	2,50	10,02
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	37,5%	2122	+	65.494	1.032.232	195.754	2,50	13,46
			-	-11.922	1.032.232	195.754	2,50	44,66
	50,0%	2122	+	39.163	1.032.232	195.754	2,50	20,50
			-	-38.253	1.032.232	195.754	2,50	20,88
	62,5%	2122	+	12.832	1.032.232	195.754	2,50	42,97
			-	-64.582	1.032.232	195.754	2,50	13,62
	75,0%	2122	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-90.909	1.032.232	195.754	2,50	10,11
	87,5%	2122	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-117.235	1.032.232	195.754	2,50	8,04
	100%	2122	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-128.759	1.032.232	195.754	2,50	7,38
Trave 11-12	0%	2564	+	137.789	1.032.232	195.754	2,50	6,82
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	12,5%	2564	+	127.836	1.032.232	195.754	2,50	7,30
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	25,0%	2564	+	103.085	1.032.232	195.754	2,50	8,85
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	37,5%	2564	+	78.335	1.032.232	195.754	2,50	11,24
			-	-11.995	1.032.232	195.754	2,50	40,46
	50,0%	2564	+	53.587	1.032.232	195.754	2,50	15,38
			-	-36.742	1.032.232	195.754	2,50	20,54
	62,5%	2564	+	28.840	1.032.232	195.754	2,50	24,37
			-	-61.488	1.032.232	195.754	2,50	13,76
	75,0%	2564	+	4.094	1.032.232	195.754	2,50	58,60
			-	-86.232	1.032.232	195.754	2,50	10,35
	87,5%	2564	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-110.975	1.032.232	195.754	2,50	8,29
	100%	2564	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-120.923	1.032.232	195.754	2,50	7,68
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-5-9**			
Trave 1-5	0%	1847	+	29.209	381.627	51.245	2,50	8,88
			-	-11.484	381.627	51.245	2,50	15,12
	12,5%	1847	+	27.774	381.627	51.245	2,50	9,19
			-	-13.917	381.627	51.245	2,50	13,79
	25,0%	1847	+	25.350	381.627	51.245	2,50	9,76
			-	-16.296	381.627	51.245	2,50	12,70
	37,5%	1847	+	22.980	381.627	51.245	2,50	10,39
			-	-18.621	381.627	51.245	2,50	11,79
	50,0%	1847	+	20.664	381.627	51.245	2,50	11,09
			-	-20.892	381.627	51.245	2,50	11,01
	62,5%	1847	+	18.402	381.627	51.245	2,50	11,87
			-	-23.109	381.627	51.245	2,50	10,35
	75,0%	1847	+	16.194	381.627	51.245	2,50	12,74
			-	-25.272	381.627	51.245	2,50	9,78
	87,5%	1847	+	14.040	381.627	51.245	2,50	13,73
			-	-27.381	381.627	51.245	2,50	9,28
	100,0%	1847	+	11.940	381.627	51.245	2,50	14,85
			-	-28.562	381.627	51.245	2,50	9,02
Trave 5-9	0%	0	+	21.958	381.627	-	-	VNR
			-	-422	381.627	-	-	VNR
	12,5%	0	+	20.021	381.627	-	-	VNR
			-	-3.249	381.627	-	-	VNR
	25,0%	0	+	17.187	381.627	-	-	VNR
			-	-6.093	381.627	-	-	VNR
	37,5%	0	+	14.336	381.627	-	-	VNR
			-	-8.955	381.627	-	-	VNR
	50,0%	0	+	11.468	381.627	-	-	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-11.834	381.627	-	-	VNR
	62,5%	0	+	8.582	381.627	-	-	VNR
			-	-14.729	381.627	-	-	VNR
	75,0%	0	+	5.680	381.627	-	-	VNR
			-	-17.643	381.627	-	-	VNR
	87,5%	0	+	2.760	381.627	-	-	VNR
			-	-20.573	381.627	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	381.627	-	-	VNR
			-	-22.619	381.627	-	-	VNR
Primo Impalcato					**Travata: Trave 2-6-10**			
Trave 2-6	0%	1151	+	29.034	381.627	51.245	2,50	10,15
			-	-9.083	381.627	51.245	2,50	21,62
	12,5%	1151	+	27.512	381.627	51.245	2,50	10,58
			-	-11.696	381.627	51.245	2,50	18,83
	25,0%	1151	+	24.899	381.627	51.245	2,50	11,40
			-	-14.309	381.627	51.245	2,50	16,68
	37,5%	1151	+	22.286	381.627	51.245	2,50	12,37
			-	-16.922	381.627	51.245	2,50	14,97
	50,0%	1151	+	19.673	381.627	51.245	2,50	13,51
			-	-19.535	381.627	51.245	2,50	13,58
	62,5%	1151	+	17.060	381.627	51.245	2,50	14,89
			-	-22.148	381.627	51.245	2,50	12,42
	75,0%	1151	+	14.447	381.627	51.245	2,50	16,58
			-	-24.761	381.627	51.245	2,50	11,45
	87,5%	1151	+	11.834	381.627	51.245	2,50	18,70
			-	-27.374	381.627	51.245	2,50	10,62
	100%	1151	+	9.221	381.627	51.245	2,50	21,45
			-	-28.839	381.627	51.245	2,50	10,20
Trave 6-10	0%	0	+	23.576	381.627	-	-	VNR
			-	0	381.627	-	-	VNR
	12,5%	0	+	21.230	381.627	-	-	VNR
			-	-1.224	381.627	-	-	VNR
	25,0%	0	+	17.811	381.627	-	-	VNR
			-	-4.643	381.627	-	-	VNR
	37,5%	0	+	14.393	381.627	-	-	VNR
			-	-8.062	381.627	-	-	VNR
	50,0%	0	+	10.974	381.627	-	-	VNR
			-	-11.481	381.627	-	-	VNR
	62,5%	0	+	7.555	381.627	-	-	VNR
			-	-14.900	381.627	-	-	VNR
	75,0%	0	+	4.136	381.627	-	-	VNR
			-	-18.319	381.627	-	-	VNR
	87,5%	0	+	717	381.627	-	-	VNR
			-	-21.738	381.627	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	381.627	-	-	VNR
			-	-24.111	381.627	-	-	VNR
Primo Impalcato					**Travata: Trave 3-7-11**			
Trave 3-7	0%	1101	+	28.905	381.627	51.245	2,50	10,29
			-	-9.012	381.627	51.245	2,50	22,17
	12,5%	1101	+	27.383	381.627	51.245	2,50	10,73
			-	-11.626	381.627	51.245	2,50	19,25
	25,0%	1101	+	24.770	381.627	51.245	2,50	11,58
			-	-14.239	381.627	51.245	2,50	17,01
	37,5%	1101	+	22.156	381.627	51.245	2,50	12,57
			-	-16.852	381.627	51.245	2,50	15,23
	50,0%	1101	+	19.543	381.627	51.245	2,50	13,76
			-	-19.465	381.627	51.245	2,50	13,79
	62,5%	1101	+	16.930	381.627	51.245	2,50	15,19
			-	-22.078	381.627	51.245	2,50	12,60
	75,0%	1101	+	14.317	381.627	51.245	2,50	16,95
			-	-24.692	381.627	51.245	2,50	11,60
	87,5%	1101	+	11.704	381.627	51.245	2,50	19,17
			-	-27.305	381.627	51.245	2,50	10,75
	100%	1101	+	9.090	381.627	51.245	2,50	22,07
			-	-28.777	381.627	51.245	2,50	10,32
Trave 7-11	0%	0	+	23.499	381.627	-	-	VNR
			-	0	381.627	-	-	VNR
	12,5%	0	+	21.158	381.627	-	-	VNR
			-	-1.147	381.627	-	-	VNR
	25,0%	0	+	17.737	381.627	-	-	VNR
			-	-4.568	381.627	-	-	VNR
	37,5%	0	+	14.317	381.627	-	-	VNR
			-	-7.989	381.627	-	-	VNR
	50,0%	0	+	10.896	381.627	-	-	VNR
			-	-11.410	381.627	-	-	VNR
	62,5%	0	+	7.475	381.627	-	-	VNR
			-	-14.831	381.627	-	-	VNR
	75,0%	0	+	4.054	381.627	-	-	VNR
			-	-18.251	381.627	-	-	VNR
	87,5%	0	+	633	381.627	-	-	VNR
			-	-21.672	381.627	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	381.627	-	-	VNR
			-	-24.047	381.627	-	-	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
Primo Impalcato					**Travata: Trave 4-8-12**			
Trave 4-8	0%	1809	+	28.893	381.627	51.245	2,50	9,01
			-	-11.262	381.627	51.245	2,50	15,43
	12,5%	1809	+	27.450	381.627	51.245	2,50	9,33
			-	-13.704	381.627	51.245	2,50	14,04
	25,0%	1809	+	25.017	381.627	51.245	2,50	9,92
			-	-16.091	381.627	51.245	2,50	12,91
	37,5%	1809	+	22.639	381.627	51.245	2,50	10,57
			-	-18.424	381.627	51.245	2,50	11,96
	50,0%	1809	+	20.315	381.627	51.245	2,50	11,30
			-	-20.702	381.627	51.245	2,50	11,17
	62,5%	1809	+	18.046	381.627	51.245	2,50	12,11
			-	-22.924	381.627	51.245	2,50	10,49
	75,0%	1809	+	15.833	381.627	51.245	2,50	13,02
			-	-25.092	381.627	51.245	2,50	9,90
	87,5%	1809	+	13.674	381.627	51.245	2,50	14,06
			-	-27.206	381.627	51.245	2,50	9,38
	100,0%	1809	+	11.569	381.627	51.245	2,50	15,24
			-	-28.390	381.627	51.245	2,50	9,12
Trave 8-12	0%	0	+	21.671	381.627	-	-	VNR
			-	-499	381.627	-	-	VNR
	12,5%	0	+	19.742	381.627	-	-	VNR
			-	-3.308	381.627	-	-	VNR
	25,0%	0	+	16.933	381.627	-	-	VNR
			-	-6.117	381.627	-	-	VNR
	37,5%	0	+	14.124	381.627	-	-	VNR
			-	-8.926	381.627	-	-	VNR
	50,0%	0	+	11.314	381.627	-	-	VNR
			-	-11.735	381.627	-	-	VNR
	62,5%	0	+	8.505	381.627	-	-	VNR
			-	-14.544	381.627	-	-	VNR
	75,0%	0	+	5.696	381.627	-	-	VNR
			-	-17.353	381.627	-	-	VNR
	87,5%	0	+	2.887	381.627	-	-	VNR
			-	-20.162	381.627	-	-	VNR
	100,0%	0	+	78	381.627	-	-	VNR
			-	-22.113	381.627	-	-	VNR

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
T_{Ed} Momento torcente di progetto.
+/- [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
T_{Rcd} Momento resistente del calcestruzzo.
$Ctg\Theta$ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
$CS_{v,T}$ Coefficiente di sicurezza per taglio e torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio

$\%LLI$ Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1-2-3-4**							
Trave: Trave 1-2				**FRC=0,05 cm**												
0%	RAR	1,982	17,43	22.868	30.103	0	8.79	SI	RAR	19,503	360,00	22.411	30.093	0	18.45	SI
	QPR	1,844	13,07	21.125	28.023	0	7.08	SI								
25,0%	RAR	0,998	17,43	22.345	-14.388	0	17.45	SI	RAR	8,546	360,00	22.345	-14.388	0	42.12	SI
	QPR	0,904	13,07	21.125	-12.967	0	14.45	SI								
50,0%	RAR	1,696	17,43	22.345	-25.565	0	10.27	SI	RAR	16,347	360,00	22.345	-25.565	0	22.02	SI
	QPR	1,564	13,07	21.125	-23.531	0	8.35	SI								
75,0%	RAR	0,350	17,43	22.411	-4.010	0	49.73	SI	RAR	1,299	360,00	22.411	-4.010	0	NS	SI
	QPR	0,323	13,07	21.125	-3.667	0	40.43	SI								
100,0%	RAR	5,385	17,43	22.345	50.823	0	3.23	SI	RAR	188,700	360,00	22.345	50.823	0	1.90	SI
	QPR	4,941	13,07	21.125	46.628	0	2.64	SI								
Trave: Trave 2-3				**FRC=0,06 cm**												
0%	RAR	5,567	17,43	23.584	52.537	0	3.13	SI	RAR	194,768	360,00	23.584	52.537	0	1.84	SI
	QPR	5,134	13,07	22.278	48.438	0	2.54	SI								
25,0%	RAR	0,550	17,43	23.575	-7.120	0	31.69	SI	RAR	3,391	360,00	23.575	-7.120	0	NS	SI
	QPR	0,506	13,07	22.278	-6.509	0	25.83	SI								
50,0%	RAR	1,780	17,43	23.575	-26.818	0	9.79	SI	RAR	17,139	360,00	23.575	-26.818	0	21.00	SI
	QPR	1,650	13,07	22.278	-24.825	0	7.92	SI								
75,0%	RAR	0,545	17,43	23.584	-7.049	0	31.95	SI	RAR	3,341	360,00	23.584	-7.049	0	NS	SI
	QPR	0,505	13,07	22.278	-6.500	0	25.86	SI								
100%	RAR	5,583	17,43	23.575	52.688	0	3.12	SI	RAR	195,376	360,00	23.575	52.688	0	1.84	SI
	QPR	5,137	13,07	22.278	48.468	0	2.54	SI								
Trave: Trave 3-4				**FRC=0,05 cm**												
0%	RAR	5,333	17,43	22.253	50.331	0	3.26	SI	RAR	186,791	360,00	22.253	50.331	0	1.92	SI
	QPR	4,905	13,07	21.019	46.276	0	2.66	SI								
25,0%	RAR	0,368	17,43	22.333	-4.297	0	47.35	SI	RAR	1,514	360,00	22.028	-4.281	0	NS	SI

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
	QPR	0,337	13,07	21.019	-3.887	0	38.84	SI								
50,0%	RAR	1,699	17,43	22.253	-25.621	0	10.25	SI	RAR	16,393	360,00	22.253	-25.621	0	21.96	SI
	QPR	1,567	13,07	21.019	-23.584	0	8.34	SI								
75,0%	RAR	0,984	17,43	22.253	-14.159	0	17.72	SI	RAR	8,393	360,00	22.253	-14.159	0	42.89	SI
	QPR	0,894	13,07	21.019	-12.810	0	14.62	SI								
100,0%	RAR	2,017	17,43	22.790	30.672	0	8.64	SI	RAR	19,915	360,00	22.333	30.676	0	18.07	SI
	QPR	1,870	13,07	21.019	28.440	0	6.99	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 5-6-7-8**							
Trave: Trave 5-6				**FRC=0,11 cm**												
0%	RAR	5,674	17,43	45.279	70.747	0	3.07	SI	RAR	202,274	360,00	45.279	70.747	0	1.77	SI
	QPR	5,247	13,07	42.478	65.403	0	2.49	SI								
25,0%	RAR	1,814	17,43	45.429	-36.703	0	9.61	SI	RAR	16,434	360,00	45.429	-36.703	0	21.90	SI
	QPR	1,640	13,07	42.478	-33.083	0	7.97	SI								
50,0%	RAR	5,138	17,43	45.429	-63.983	0	3.39	SI	RAR	180,874	360,00	45.279	-63.975	0	1.99	SI
	QPR	4,682	13,07	42.478	-58.274	0	2.79	SI								
75,0%	RAR	0,624	17,43	45.429	-11.045	0	27.93	SI	RAR	3,405	360,00	45.279	-11.054	0	NS	SI
	QPR	0,573	13,07	42.478	-10.088	0	22.81	SI								
100,0%	RAR	8,616	17,43	45.379	122.095	0	2.02	SI	RAR	264,440	360,00	45.379	122.095	0	1.36	SI
	QPR	7,868	13,07	42.478	111.466	0	1.66	SI								
Trave: Trave 6-7				**FRC=0,09 cm**												
0%	RAR	8,335	17,43	43.047	118.136	0	2.09	SI	RAR	256,166	360,00	43.008	118.129	0	1.40	SI
	QPR	7,618	13,07	40.303	107.942	0	1.71	SI								
25,0%	RAR	0,742	17,43	43.008	-13.931	0	23.49	SI	RAR	4,957	360,00	43.008	-13.931	0	72.61	SI
	QPR	0,686	13,07	40.303	-12.855	0	19.04	SI								
50,0%	RAR	4,677	17,43	43.047	-58.209	0	3.72	SI	RAR	163,699	360,00	43.008	-58.212	0	2.19	SI
	QPR	2,554	13,07	40.303	-53.362	0	5.11	SI								
75,0%	RAR	0,776	17,43	43.047	-14.715	0	22.46	SI	RAR	5,352	360,00	43.008	-14.716	0	67.26	SI
	QPR	0,718	13,07	40.303	-13.577	0	18.21	SI								
100%	RAR	8,224	17,43	43.047	116.550	0	2.11	SI	RAR	252,522	360,00	43.047	116.550	0	1.42	SI
	QPR	7,517	13,07	40.303	106.491	0	1.73	SI								
Trave: Trave 7-8				**FRC=0,10 cm**												
0%	RAR	8,331	17,43	44.150	118.035	0	2.09	SI	RAR	255,600	360,00	44.047	118.035	0	1.40	SI
	QPR	7,604	13,07	41.297	107.721	0	1.71	SI								
25,0%	RAR	0,607	17,43	44.150	-10.752	0	28.70	SI	RAR	3,311	360,00	44.047	-10.751	0	NS	SI
	QPR	0,558	13,07	41.297	-9.839	0	23.40	SI								
50,0%	RAR	4,973	17,43	44.150	-61.916	0	3.50	SI	RAR	174,928	360,00	44.047	-61.915	0	2.05	SI
	QPR	4,531	13,07	41.297	-56.397	0	2.88	SI								
75,0%	RAR	1,753	17,43	44.150	-35.460	0	9.94	SI	RAR	15,869	360,00	44.047	-35.458	0	22.68	SI
	QPR	1,585	13,07	41.297	-31.956	0	8.24	SI								
100,0%	RAR	5,497	17,43	44.150	68.527	0	3.17	SI	RAR	195,850	360,00	44.047	68.530	0	1.83	SI
	QPR	5,087	13,07	41.297	63.405	0	2.56	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 9-10-11-12**							
Trave: Trave 9-10				**FRC=0,07 cm**												
0%	RAR	2,532	17,43	30.655	45.129	0	6.88	SI	RAR	25,259	360,00	30.655	45.129	0	14.25	SI
	QPR	2,350	13,07	28.775	41.855	0	5.56	SI								
25,0%	RAR	1,242	17,43	30.467	-21.046	0	14.03	SI	RAR	10,862	360,00	30.467	-21.046	0	33.14	SI
	QPR	1,130	13,07	28.775	-19.065	0	11.57	SI								
50,0%	RAR	2,153	17,43	30.655	-38.051	0	8.09	SI	RAR	21,043	360,00	30.467	-38.063	0	17.10	SI
	QPR	1,981	13,07	28.775	-34.960	0	6.60	SI								
75,0%	RAR	0,462	17,43	30.655	-6.454	0	37.75	SI	RAR	2,120	360,00	30.655	-6.454	0	NS	SI
	QPR	0,421	13,07	28.775	-5.835	0	31.02	SI								
100%	RAR	7,150	17,43	30.467	74.265	0	2.43	SI	RAR	274,820	360,00	30.467	74.265	0	1.30	SI
	QPR	6,577	13,07	28.775	68.306	0	1.98	SI								
Trave: Trave 10-11				**FRC=0,07 cm**												
0%	RAR	7,021	17,43	29.530	72.937	0	2.48	SI	RAR	270,130	360,00	29.530	72.937	0	1.33	SI
	QPR	6,458	13,07	27.803	67.066	0	2.02	SI								
25,0%	RAR	0,593	17,43	29.475	-8.983	0	29.41	SI	RAR	3,701	360,00	29.475	-8.983	0	97.27	SI
	QPR	0,550	13,07	27.803	-8.308	0	23.76	SI								
50,0%	RAR	2,056	17,43	29.530	-36.309	0	8.47	SI	RAR	20,048	360,00	29.475	-36.307	0	17.95	SI
	QPR	1,903	13,07	27.803	-33.571	0	6.87	SI								
75,0%	RAR	0,619	17,43	29.530	-9.478	0	28.14	SI	RAR	3,993	360,00	29.530	-9.478	0	90.14	SI
	QPR	0,572	13,07	27.803	-8.726	0	22.83	SI								
100%	RAR	6,927	17,43	29.475	71.942	0	2.51	SI	RAR	266,284	360,00	29.475	71.942	0	1.35	SI
	QPR	6,376	13,07	27.803	66.219	0	2.05	SI								
Trave: Trave 11-12				**FRC=0,07 cm**												
0%	RAR	6,998	17,43	30.084	72.682	0	2.49	SI	RAR	268,790	360,00	30.084	72.682	0	1.33	SI
	QPR	6,427	13,07	28.346	66.742	0	2.03	SI								
25,0%	RAR	0,465	17,43	30.068	-6.550	0	37.52	SI	RAR	2,211	360,00	30.068	-6.550	0	NS	SI
	QPR	0,429	13,07	28.346	-5.999	0	30.50	SI								
50,0%	RAR	2,122	17,43	30.084	-37.512	0	8.21	SI	RAR	20,735	360,00	30.084	-37.512	0	17.36	SI
	QPR	1,952	13,07	28.346	-34.453	0	6.69	SI								
75,0%	RAR	1,218	17,43	30.084	-20.625	0	14.30	SI	RAR	10,631	360,00	30.084	-20.625	0	33.86	SI
	QPR	1,105	13,07	28.346	-18.626	0	11.83	SI								
100%	RAR	2,500	17,43	30.068	44.572	0	6.97	SI	RAR	24,960	360,00	30.068	44.572	0	14.42	SI
	QPR	2,328	13,07	28.346	41.477	0	5.61	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1-5-9**							
Trave: Trave 1-5				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	1,225	17,43	5.405	8.514	0	14.23	SI	RAR	11,148	360,00	5.405	8.514	0	32.29	SI
	QPR	0,858	13,07	4.121	5.951	0	15.22	SI								
25,0%	RAR	0,208	17,43	3.668	-1.307	0	83.59	SI	RAR	1,403	360,00	3.668	-1.307	0	NS	SI
	QPR	0,129	13,07	4.121	-710	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,485	17,43	4.990	-3.221	0	35.96	SI	RAR	3,979	360,00	3.948	-3.198	0	90.47	SI
	QPR	0,456	13,07	4.121	-3.063	0	28.64	SI								

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
75,0%	RAR	0,394	17,43	5.405	-2.551	0	44.19	SI	RAR	2,930	360,00	5.405	-2.551	0	NS	SI
	QPR	0,207	13,07	4.121	-1.272	0	63.15	SI								
100,0%	RAR	0,833	17,43	3.668	5.790	0	20.93	SI	RAR	7,582	360,00	3.668	5.790	0	47.47	SI
	QPR	0,656	13,07	4.121	4.498	0	19.92	SI								
Trave: Trave 5-9				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	1,609	17,43	10.429	11.013	0	10.83	SI	RAR	14,047	360,00	10.429	11.013	0	25.62	SI
	QPR	1,307	13,07	7.191	9.014	0	10.00	SI								
25,0%	RAR	0,343	17,43	5.867	-2.159	0	50.79	SI	RAR	2,339	360,00	5.867	-2.159	0	NS	SI
	QPR	0,282	13,07	7.191	-1.653	0	46.32	SI								
50,0%	RAR	0,802	17,43	9.286	-5.274	0	21.74	SI	RAR	6,553	360,00	6.549	-5.270	0	54.93	SI
	QPR	0,758	13,07	7.191	-5.069	0	17.24	SI								
75,0%	RAR	0,366	17,43	10.429	-2.088	0	47.59	SI	RAR	1,745	360,00	10.429	-2.088	0	NS	SI
	QPR	0,214	13,07	7.191	-1.163	0	61.08	SI								
100,0%	RAR	1,620	17,43	5.867	11.332	0	10.75	SI	RAR	14,982	360,00	5.867	11.332	0	24.02	SI
	QPR	1,464	13,07	7.191	10.138	0	8.93	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 2-6-10**							
Trave: Trave 2-6				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	1,287	17,43	5.651	8.952	0	13.54	SI	RAR	11,725	360,00	5.651	8.952	0	30.70	SI
	QPR	0,979	13,07	4.289	6.809	0	13.35	SI								
25,0%	RAR	0,145	17,43	3.872	-840	0	NS	SI	RAR	0,738	360,00	3.872	-840	0	NS	SI
	QPR	0,084	13,07	4.289	-378	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,514	17,43	5.242	-3.418	0	33.92	SI	RAR	4,238	360,00	4.174	-3.403	0	84.95	SI
	QPR	0,474	13,07	4.289	-3.181	0	27.58	SI								
75,0%	RAR	0,405	17,43	5.651	-2.616	0	43.02	SI	RAR	2,992	360,00	5.651	-2.616	0	NS	SI
	QPR	0,254	13,07	4.289	-1.599	0	51.51	SI								
100%	RAR	0,790	17,43	3.872	5.473	0	22.06	SI	RAR	7,123	360,00	3.872	5.473	0	50.54	SI
	QPR	0,639	13,07	4.289	4.365	0	20.46	SI								
Trave: Trave 6-10				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	1,667	17,43	11.320	11.381	0	10.45	SI	RAR	14,458	360,00	11.320	11.381	0	24.89	SI
	QPR	1,390	13,07	7.482	9.592	0	9.40	SI								
25,0%	RAR	0,361	17,43	5.995	-2.278	0	48.33	SI	RAR	2,489	360,00	5.995	-2.278	0	NS	SI
	QPR	0,311	13,07	7.482	-1.846	0	42.00	SI								
50,0%	RAR	0,879	17,43	10.007	-5.795	0	19.82	SI	RAR	7,250	360,00	6.812	-5.796	0	49.65	SI
	QPR	0,808	13,07	7.482	-5.417	0	16.16	SI								
75,0%	RAR	0,340	17,43	11.320	-1.851	0	51.31	SI	RAR	1,322	360,00	11.320	-1.851	0	NS	SI
	QPR	0,210	13,07	7.482	-1.122	0	62.14	SI								
100,0%	RAR	1,748	17,43	6.812	12.202	0	9.97	SI	RAR	16,204	360,00	5.995	12.228	0	22.21	SI
	QPR	1,591	13,07	7.482	11.041	0	8.21	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 3-7-11**							
Trave: Trave 3-7				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	1,149	17,43	4.455	8.019	0	15.17	SI	RAR	10,570	360,00	4.455	8.019	0	34.05	SI
	QPR	0,965	13,07	4.229	6.714	0	13.53	SI								
25,0%	RAR	0,126	17,43	4.373	-679	0	NS	SI	RAR	0,460	360,00	4.373	-679	0	NS	SI
	QPR	0,089	13,07	4.229	-418	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,506	17,43	4.497	-3.397	0	34.47	SI	RAR	4,194	360,00	4.497	-3.397	0	85.83	SI
	QPR	0,472	13,07	4.229	-3.167	0	27.71	SI								
75,0%	RAR	0,327	17,43	4.455	-2.114	0	53.36	SI	RAR	2,430	360,00	4.455	-2.114	0	NS	SI
	QPR	0,244	13,07	4.229	-1.532	0	53.58	SI								
100%	RAR	0,753	17,43	4.373	5.179	0	23.15	SI	RAR	6,663	360,00	4.373	5.179	0	54.02	SI
	QPR	0,655	13,07	4.229	4.486	0	19.95	SI								
Trave: Trave 7-11				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	1,551	17,43	7.754	10.740	0	11.23	SI	RAR	13,961	360,00	7.754	10.740	0	25.78	SI
	QPR	1,385	13,07	7.611	9.550	0	9.44	SI								
25,0%	RAR	0,358	17,43	7.978	-2.154	0	48.73	SI	RAR	2,102	360,00	7.978	-2.154	0	NS	SI
	QPR	0,316	13,07	7.611	-1.873	0	41.39	SI								
50,0%	RAR	0,867	17,43	7.924	-5.814	0	20.10	SI	RAR	7,153	360,00	7.924	-5.814	0	50.32	SI
	QPR	0,811	13,07	7.611	-5.427	0	16.12	SI								
75,0%	RAR	0,274	17,43	7.754	-1.565	0	63.60	SI	RAR	1,315	360,00	7.754	-1.565	0	NS	SI
	QPR	0,210	13,07	7.611	-1.112	0	62.28	SI								
100,0%	RAR	1,738	17,43	8.058	12.067	0	10.02	SI	RAR	15,758	360,00	8.058	12.067	0	22.84	SI
	QPR	1,597	13,07	7.611	11.072	0	8.18	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 4-8-12**							
Trave: Trave 4-8				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,913	17,43	4.044	6.349	0	19.08	SI	RAR	8,312	360,00	4.044	6.349	0	43.31	SI
	QPR	0,831	13,07	3.890	5.767	0	15.73	SI								
25,0%	RAR	0,158	17,43	3.988	-925	0	NS	SI	RAR	0,842	360,00	3.988	-925	0	NS	SI
	QPR	0,141	13,07	3.890	-813	0	92.44	SI								
50,0%	RAR	0,476	17,43	4.074	-3.207	0	36.61	SI	RAR	3,981	360,00	4.040	-3.206	0	90.43	SI
	QPR	0,455	13,07	3.890	-3.064	0	28.74	SI								
75,0%	RAR	0,224	17,43	4.044	-1.402	0	77.64	SI	RAR	1,493	360,00	4.044	-1.402	0	NS	SI
	QPR	0,189	13,07	3.890	-1.153	0	69.28	SI								
100,0%	RAR	0,731	17,43	3.988	5.040	0	23.85	SI	RAR	6,514	360,00	3.988	5.040	0	55.26	SI
	QPR	0,690	13,07	3.890	4.753	0	18.94	SI								
Trave: Trave 8-12				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	1,356	17,43	7.134	9.371	0	12.85	SI	RAR	12,142	360,00	7.134	9.371	0	29.64	SI
	QPR	1,286	13,07	6.821	8.878	0	10.16	SI								
25,0%	RAR	0,293	17,43	7.102	-1.736	0	59.46	SI	RAR	1,647	360,00	6.935	-1.742	0	NS	SI
	QPR	0,274	13,07	6.821	-1.614	0	47.69	SI								
50,0%	RAR	0,768	17,43	7.150	-5.142	0	22.70	SI	RAR	6,317	360,00	7.031	-5.137	0	56.98	SI
	QPR	0,738	13,07	6.821	-4.948	0	17.70	SI								
75,0%	RAR	0,233	17,43	7.134	-1.300	0	74.91	SI	RAR	1,017	360,00	7.134	-1.300	0	NS	SI
	QPR	0,206	13,07	6.821	-1.125	0	63.44	SI								
100,0%	RAR	1,492	17,43	7.031	10.347	0	11.68	SI	RAR	13,499	360,00	7.031	10.347	0	26.66	SI

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
	QPR	1,422	13,07	6.821	9.856	0	9.19	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1-2-3-4**							
Trave: Trave 1-2				**FRC=0,06 cm**												
0%	RAR	4,797	17,43	-17.107	46.337	0	3.63	SI	RAR	194,705	360,00	-17.107	46.337	0	1.84	SI
	QPR	4,294	13,07	-16.198	41.495	0	3.04	SI								
25,0%	RAR	0,962	17,43	-17.219	-16.639	0	18.11	SI	RAR	12,765	360,00	-17.219	-16.639	0	28.20	SI
	QPR	0,833	13,07	-16.198	-14.488	0	15.70	SI								
50,0%	RAR	2,023	17,43	-17.219	-33.614	0	8.61	SI	RAR	24,613	360,00	-17.219	-33.614	0	14.62	SI
	QPR	1,801	13,07	-16.198	-29.998	0	7.25	SI								
75,0%	RAR	0,271	17,43	-17.107	-5.716	0	64.31	SI	RAR	5,090	360,00	-17.107	-5.716	0	70.72	SI
	QPR	0,234	13,07	-16.198	-5.031	0	55.98	SI								
100,0%	RAR	6,499	17,43	-17.219	68.101	0	2.68	SI	RAR	226,789	360,00	-17.219	68.101	0	1.58	SI
	QPR	5,762	13,07	-16.198	60.417	0	2.26	SI								
Trave: Trave 2-3				**FRC=0,08 cm**												
0%	RAR	6,916	17,43	-17.586	72.441	0	2.52	SI	RAR	240,870	360,00	-17.586	72.441	0	1.49	SI
	QPR	6,169	13,07	-16.543	64.648	0	2.11	SI								
25,0%	RAR	0,513	17,43	-17.582	-9.753	0	33.94	SI	RAR	7,919	360,00	-17.582	-9.753	0	45.46	SI
	QPR	0,446	13,07	-16.543	-8.562	0	29.31	SI								
50,0%	RAR	3,806	17,43	-17.582	-36.893	0	4.57	SI	RAR	157,474	360,00	-17.582	-36.893	0	2.28	SI
	QPR	1,990	13,07	-16.543	-33.045	0	6.56	SI								
75,0%	RAR	0,522	17,43	-17.586	-9.888	0	33.41	SI	RAR	8,013	360,00	-17.586	-9.888	0	44.92	SI
	QPR	0,460	13,07	-16.543	-8.789	0	28.43	SI								
100%	RAR	6,891	17,43	-17.582	72.189	0	2.52	SI	RAR	240,059	360,00	-17.582	72.189	0	1.49	SI
	QPR	6,125	13,07	-16.543	64.212	0	2.13	SI								
Trave: Trave 3-4				**FRC=0,06 cm**												
0%	RAR	6,477	17,43	-16.726	67.842	0	2.69	SI	RAR	225,738	360,00	-16.726	67.842	0	1.59	SI
	QPR	5,763	13,07	-15.757	60.403	0	2.26	SI								
25,0%	RAR	0,282	17,43	-16.580	-5.854	0	61.88	SI	RAR	5,151	360,00	-16.580	-5.854	0	69.89	SI
	QPR	0,237	13,07	-15.757	-5.052	0	55.21	SI								
50,0%	RAR	2,023	17,43	-16.726	-33.590	0	8.61	SI	RAR	24,563	360,00	-16.726	-33.590	0	14.65	SI
	QPR	1,802	13,07	-15.757	-29.981	0	7.25	SI								
75,0%	RAR	0,948	17,43	-16.726	-16.381	0	18.37	SI	RAR	12,552	360,00	-16.726	-16.381	0	28.68	SI
	QPR	0,827	13,07	-15.757	-14.374	0	15.79	SI								
100,0%	RAR	4,859	17,43	-16.580	46.904	0	3.58	SI	RAR	196,651	360,00	-16.580	46.904	0	1.83	SI
	QPR	4,324	13,07	-15.757	41.775	0	3.02	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 5-6-7-8**							
Trave: Trave 5-6				**FRC=0,08 cm**												
0%	RAR	4,760	17,43	-36.987	97.643	0	3.66	SI	RAR	213,812	360,00	-36.987	97.643	0	1.68	SI
	QPR	4,258	13,07	-34.578	87.437	0	3.06	SI								
25,0%	RAR	1,604	17,43	-36.898	-55.976	0	10.86	SI	RAR	21,899	360,00	-36.898	-55.976	0	16.43	SI
	QPR	1,403	13,07	-34.578	-49.186	0	9.31	SI								
50,0%	RAR	4,580	17,43	-36.927	-94.030	0	3.80	SI	RAR	206,421	360,00	-36.987	-94.021	0	1.74	SI
	QPR	4,049	13,07	-34.578	-83.233	0	3.22	SI								
75,0%	RAR	0,381	17,43	-36.987	-16.481	0	45.73	SI	RAR	7,436	360,00	-36.987	-16.481	0	48.41	SI
	QPR	0,332	13,07	-34.578	-14.591	0	39.32	SI								
100,0%	RAR	7,810	17,43	-36.898	176.715	0	2.23	SI	RAR	283,737	360,00	-36.927	176.701	0	1.26	SI
	QPR	6,922	13,07	-34.578	156.732	0	1.88	SI								
Trave: Trave 6-7				**FRC=0,07 cm**												
0%	RAR	7,592	17,43	-34.643	171.701	0	2.29	SI	RAR	275,331	360,00	-34.643	171.701	0	1.30	SI
	QPR	6,734	13,07	-32.320	152.394	0	1.94	SI								
25,0%	RAR	0,462	17,43	-34.655	-19.021	0	37.74	SI	RAR	8,254	360,00	-34.655	-19.021	0	43.61	SI
	QPR	0,409	13,07	-32.320	-16.997	0	31.96	SI								
50,0%	RAR	4,047	17,43	-34.655	-83.209	0	4.30	SI	RAR	183,446	360,00	-34.655	-83.209	0	1.96	SI
	QPR	2,166	13,07	-32.320	-74.024	0	6.03	SI								
75,0%	RAR	0,516	17,43	-34.637	-20.884	0	33.76	SI	RAR	8,923	360,00	-34.655	-20.882	0	40.34	SI
	QPR	0,458	13,07	-32.320	-18.688	0	28.51	SI								
100%	RAR	7,424	17,43	-34.643	167.943	0	2.34	SI	RAR	269,512	360,00	-34.643	167.943	0	1.33	SI
	QPR	6,581	13,07	-32.320	148.999	0	1.98	SI								
Trave: Trave 7-8				**FRC=0,08 cm**												
0%	RAR	7,555	17,43	-35.052	170.872	0	2.30	SI	RAR	274,195	360,00	-35.052	170.872	0	1.31	SI
	QPR	6,693	13,07	-32.830	151.517	0	1.95	SI								
25,0%	RAR	0,368	17,43	-35.033	-15.843	0	47.38	SI	RAR	7,129	360,00	-35.088	-15.843	0	50.49	SI
	QPR	0,321	13,07	-32.830	-14.053	0	40.66	SI								
50,0%	RAR	4,418	17,43	-35.052	-90.676	0	3.94	SI	RAR	198,831	360,00	-35.052	-90.676	0	1.81	SI
	QPR	3,906	13,07	-32.830	-80.258	0	3.34	SI								
75,0%	RAR	1,537	17,43	-35.033	-53.634	0	11.33	SI	RAR	20,969	360,00	-35.033	-53.634	0	17.16	SI
	QPR	1,344	13,07	-32.830	-47.102	0	9.72	SI								
100,0%	RAR	4,641	17,43	-35.033	95.157	0	3.75	SI	RAR	207,977	360,00	-35.088	95.168	0	1.73	SI
	QPR	4,157	13,07	-32.830	85.303	0	3.14	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 9-10-11-12**							
Trave: Trave 9-10				**FRC=0,06 cm**												
0%	RAR	2,044	17,43	-26.063	63.213	0	8.52	SI	RAR	26,531	360,00	-26.063	63.213	0	13.56	SI
	QPR	1,835	13,07	-24.742	56.867	0	7.12	SI								
25,0%	RAR	1,166	17,43	-26.302	-37.101	0	14.94	SI	RAR	16,072	360,00	-26.302	-37.101	0	22.39	SI
	QPR	1,039	13,07	-24.742	-33.183	0	12.57	SI								
50,0%	RAR	1,976	17,43	-26.302	-61.212	0	8.82	SI	RAR	25,739	360,00	-26.302	-61.212	0	13.98	SI
	QPR	1,779	13,07	-24.742	-55.211	0	7.34	SI								
75,0%	RAR	0,267	17,43	-26.063	-10.516	0	65.30	SI	RAR	5,362	360,00	-26.063	-10.516	0	67.14	SI
	QPR	0,228	13,07	-24.742	-9.224	0	57.22	SI								
100%	RAR	6,073	17,43	-26.302	116.149	0	2.87	SI	RAR	247,864	360,00	-26.302	116.149	0	1.45	SI
	QPR	5,475	13,07	-24.742	104.771	0	2.38	SI								
Trave: Trave 10-11				**FRC=0,05 cm**												
0%	RAR	5,974	17,43	-24.972	114.203	0	2.91	SI	RAR	243,372	360,00	-24.972	114.203	0	1.47	SI

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
	QPR	5,379	13,07	-23.502	102.886	0	2.43	SI								
25,0%	RAR	0,338	17,43	-25.000	-12.596	0	51.51	SI	RAR	6,142	360,00	-25.000	-12.596	0	58.61	SI
	QPR	0,301	13,07	-23.502	-11.327	0	43.40	SI								
50,0%	RAR	1,773	17,43	-24.972	-55.046	0	9.83	SI	RAR	23,207	360,00	-24.972	-55.046	0	15.51	SI
	QPR	1,602	13,07	-23.502	-49.832	0	8.15	SI								
75,0%	RAR	0,389	17,43	-24.972	-14.128	0	44.83	SI	RAR	6,751	360,00	-24.972	-14.128	0	53.32	SI
	QPR	0,344	13,07	-23.502	-12.637	0	37.98	SI								
100%	RAR	5,812	17,43	-25.000	111.147	0	2.99	SI	RAR	237,123	360,00	-25.000	111.147	0	1.51	SI
	QPR	5,239	13,07	-23.502	100.250	0	2.49	SI								
Trave: Trave 11-12				**FRC=0,06 cm**												
0%	RAR	5,957	17,43	-24.932	113.868	0	2.92	SI	RAR	242,699	360,00	-24.932	113.868	0	1.48	SI
	QPR	5,357	13,07	-23.490	102.469	0	2.44	SI								
25,0%	RAR	0,267	17,43	-24.867	-10.410	0	65.28	SI	RAR	5,265	360,00	-24.867	-10.410	0	68.36	SI
	QPR	0,234	13,07	-23.490	-9.275	0	55.89	SI								
50,0%	RAR	1,940	17,43	-24.932	-60.016	0	8.98	SI	RAR	25,198	360,00	-24.932	-60.016	0	14.28	SI
	QPR	1,746	13,07	-23.490	-54.111	0	7.48	SI								
75,0%	RAR	1,134	17,43	-24.932	-36.009	0	15.37	SI	RAR	15,572	360,00	-24.932	-36.009	0	23.11	SI
	QPR	1,005	13,07	-23.490	-32.046	0	13.00	SI								
100%	RAR	2,035	17,43	-24.867	62.850	0	8.56	SI	RAR	26,331	360,00	-24.867	62.850	0	13.67	SI
	QPR	1,840	13,07	-23.490	56.913	0	7.10	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1-5-9**							
Trave: Trave 1-5				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	1,353	17,43	-3.767	9.913	0	12.88	SI	RAR	14,074	360,00	-3.767	9.913	0	25.57	SI
	QPR	0,855	13,07	-4.296	6.363	0	15.29	SI								
25,0%	RAR	0,233	17,43	-4.773	-1.920	0	74.89	SI	RAR	3,165	360,00	-4.773	-1.920	0	NS	SI
	QPR	0,117	13,07	-4.296	-1.065	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,480	17,43	-4.089	-3.657	0	36.34	SI	RAR	5,542	360,00	-4.693	-3.651	0	64.95	SI
	QPR	0,443	13,07	-4.296	-3.406	0	29.50	SI								
75,0%	RAR	0,339	17,43	-3.767	-2.631	0	51.41	SI	RAR	4,035	360,00	-3.767	-2.631	0	89.20	SI
	QPR	0,093	13,07	-4.296	-889	0	NS	SI								
100,0%	RAR	1,085	17,43	-4.773	8.040	0	16.06	SI	RAR	11,601	360,00	-4.773	8.040	0	31.03	SI
	QPR	0,840	13,07	-4.296	6.254	0	15.56	SI								
Trave: Trave 5-9				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	1,754	17,43	-7.669	13.000	0	9.93	SI	RAR	18,752	360,00	-7.669	13.000	0	19.19	SI
	QPR	1,366	13,07	-9.621	10.310	0	9.57	SI								
25,0%	RAR	0,294	17,43	-11.022	-2.682	0	59.37	SI	RAR	4,894	360,00	-11.022	-2.682	0	73.56	SI
	QPR	0,209	13,07	-9.621	-2.002	0	62.52	SI								
50,0%	RAR	0,822	17,43	-8.737	-6.362	0	21.19	SI	RAR	9,888	360,00	-10.748	-6.326	0	36.40	SI
	QPR	0,759	13,07	-9.621	-5.950	0	17.22	SI								
75,0%	RAR	0,332	17,43	-7.669	-2.780	0	52.56	SI	RAR	4,665	360,00	-7.669	-2.780	0	77.16	SI
	QPR	0,130	13,07	-9.621	-1.433	0	NS	SI								
100,0%	RAR	1,766	17,43	-10.748	13.240	0	9.87	SI	RAR	19,417	360,00	-10.748	13.240	0	18.54	SI
	QPR	1,552	13,07	-9.621	11.650	0	8.42	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 2-6-10**							
Trave: Trave 2-6				**FRC=0,02 cm**												
0%	RAR	1,409	17,43	-3.950	10.328	0	12.36	SI	RAR	14,665	360,00	-3.950	10.328	0	24.54	SI
	QPR	1,010	13,07	-4.511	7.490	0	12.94	SI								
25,0%	RAR	0,192	17,43	-5.085	-1.644	0	90.77	SI	RAR	2,818	360,00	-5.085	-1.644	0	NS	SI
	QPR	0,106	13,07	-4.511	-998	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,566	17,43	-4.340	-4.293	0	30.77	SI	RAR	6,451	360,00	-5.021	-4.285	0	55.80	SI
	QPR	0,507	13,07	-4.511	-3.877	0	25.78	SI								
75,0%	RAR	0,321	17,43	-3.950	-2.510	0	54.32	SI	RAR	3,888	360,00	-3.950	-2.510	0	92.58	SI
	QPR	0,127	13,07	-4.511	-1.146	0	NS	SI								
100%	RAR	1,173	17,43	-5.021	8.683	0	14.86	SI	RAR	12,514	360,00	-5.021	8.683	0	28.76	SI
	QPR	0,969	13,07	-4.511	7.194	0	13.49	SI								
Trave: Trave 6-10				**FRC=0,05 cm**												
0%	RAR	1,986	17,43	-9.093	14.734	0	8.77	SI	RAR	21,296	360,00	-9.093	14.734	0	16.90	SI
	QPR	1,637	13,07	-10.189	12.291	0	7.98	SI								
25,0%	RAR	0,322	17,43	-12.039	-2.938	0	54.13	SI	RAR	5,358	360,00	-12.039	-2.938	0	67.18	SI
	QPR	0,257	13,07	-10.189	-2.375	0	50.89	SI								
50,0%	RAR	1,014	17,43	-9.093	-7.756	0	17.19	SI	RAR	11,922	360,00	-11.701	-7.727	0	30.19	SI
	QPR	0,903	13,07	-10.189	-7.015	0	14.47	SI								
75,0%	RAR	0,319	17,43	-7.692	-2.693	0	54.59	SI	RAR	4,547	360,00	-7.692	-2.693	0	79.16	SI
	QPR	0,153	13,07	-10.189	-1.631	0	85.26	SI								
100,0%	RAR	2,118	17,43	-11.701	15.819	0	8.23	SI	RAR	23,075	360,00	-11.701	15.819	0	15.60	SI
	QPR	1,845	13,07	-10.189	13.778	0	7.08	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 3-7-11**							
Trave: Trave 3-7				**FRC=0,02 cm**												
0%	RAR	1,221	17,43	-4.889	9.021	0	14.28	SI	RAR	12,965	360,00	-4.889	9.021	0	27.76	SI
	QPR	1,003	13,07	-4.508	7.440	0	13.03	SI								
25,0%	RAR	0,153	17,43	-4.619	-1.340	0	NS	SI	RAR	2,348	360,00	-4.619	-1.340	0	NS	SI
	QPR	0,109	13,07	-4.508	-1.017	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,560	17,43	-4.741	-4.272	0	31.10	SI	RAR	6,423	360,00	-4.889	-4.275	0	56.04	SI
	QPR	0,505	13,07	-4.508	-3.864	0	25.87	SI								
75,0%	RAR	0,216	17,43	-4.867	-1.803	0	80.77	SI	RAR	3,014	360,00	-4.867	-1.803	0	NS	SI
	QPR	0,121	13,07	-4.508	-1.101	0	NS	SI								
100%	RAR	1,132	17,43	-4.741	8.380	0	15.39	SI	RAR	12,066	360,00	-4.741	8.380	0	29.83	SI
	QPR	0,980	13,07	-4.508	7.272	0	13.34	SI								
Trave: Trave 7-11				**FRC=0,05 cm**												
0%	RAR	1,883	17,43	-11.301	14.111	0	9.25	SI	RAR	20,678	360,00	-11.301	14.111	0	17.40	SI
	QPR	1,635	13,07	-10.350	12.280	0	7.99	SI								
25,0%	RAR	0,309	17,43	-10.852	-2.783	0	56.42	SI	RAR	5,015	360,00	-10.852	-2.783	0	71.78	SI
	QPR	0,258	13,07	-10.350	-2.389	0	50.73	SI								

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id$_{Cmb}$	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id$_{Cmb}$	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]		
50,0%	RAR	1,000	17,43	-10.852	-7.748	0	17.42	SI	RAR	11,917	360,00	-11.301	-7.755	0	30.20	SI
	QPR	0,904	13,07	-10.350	-7.028	0	14.46	SI								
75,0%	RAR	0,218	17,43	-11.259	-2.155	0	79.77	SI	RAR	4,193	360,00	-11.259	-2.155	0	85.85	SI
	QPR	0,153	13,07	-10.350	-1.636	0	85.56	SI								
100,0%	RAR	2,081	17,43	-10.852	15.512	0	8.37	SI	RAR	22,560	360,00	-10.852	15.512	0	15.95	SI
	QPR	1,845	13,07	-10.350	13.787	0	7.08	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 4-8-12**							
Trave: Trave 4-8				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,943	17,43	-4.025	6.983	0	18.48	SI	RAR	10,062	360,00	-4.025	6.983	0	35.77	SI
	QPR	0,840	13,07	-3.865	6.238	0	15.55	SI								
25,0%	RAR	0,149	17,43	-4.032	-1.277	0	NS	SI	RAR	2,198	360,00	-4.032	-1.277	0	NS	SI
	QPR	0,131	13,07	-3.865	-1.144	0	99.59	SI								
50,0%	RAR	0,480	17,43	-4.025	-3.658	0	36.29	SI	RAR	5,480	360,00	-4.025	-3.658	0	65.69	SI
	QPR	0,447	13,07	-3.865	-3.410	0	29.25	SI								
75,0%	RAR	0,116	17,43	-3.984	-1.038	0	NS	SI	RAR	1,863	360,00	-3.984	-1.038	0	NS	SI
	QPR	0,083	13,07	-3.865	-797	0	NS	SI								
100,0%	RAR	0,942	17,43	-4.032	6.975	0	18.50	SI	RAR	10,052	360,00	-4.032	6.975	0	35.81	SI
	QPR	0,871	13,07	-3.865	6.460	0	15.00	SI								
Trave: Trave 8-12				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	1,447	17,43	-9.154	10.866	0	12.04	SI	RAR	15,972	360,00	-9.154	10.866	0	22.53	SI
	QPR	1,341	13,07	-8.759	10.088	0	9.74	SI								
25,0%	RAR	0,234	17,43	-9.156	-2.155	0	74.58	SI	RAR	3,964	360,00	-9.156	-2.155	0	90.80	SI
	QPR	0,209	13,07	-8.759	-1.959	0	62.45	SI								
50,0%	RAR	0,788	17,43	-9.154	-6.135	0	22.12	SI	RAR	9,451	360,00	-9.154	-6.135	0	38.09	SI
	QPR	0,740	13,07	-8.759	-5.769	0	17.67	SI								
75,0%	RAR	0,145	17,43	-9.012	-1.511	0	NS	SI	RAR	3,071	360,00	-9.154	-1.507	0	NS	SI
	QPR	0,123	13,07	-8.759	-1.342	0	NS	SI								
100,0%	RAR	1,627	17,43	-9.156	12.165	0	10.70	SI	RAR	17,763	360,00	-9.156	12.165	0	20.26	SI
	QPR	1,513	13,07	-8.759	11.321	0	8.64	SI								

LEGENDA:

%L$_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L$_{LI}$), a partire dall'estremo iniziale.
Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
FRC Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
Id$_{Cmb}$ Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
$\sigma_{cd,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
N$_{Ed}$, M$_{Ed,3}$, M$_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.
σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
CS Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,\,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,\,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato [SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \le \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \le \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).

TRAVI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

%L$_{LI}$	Id$_{Cmb}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A$_e$	Δ_{sm}	W$_d$	W$_{amm}$	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 1-2-3-4**					
Trave: Trave 1-2				**FRC=0,05 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	21.283	28.298	0	1,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.125	28.023	0	1,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	21.391	3.890	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.125	3.725	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	21.283	-13.191	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.125	-12.967	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	21.283	-22.378	0	1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.125	-22.053	0	1,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	21.283	-23.861	0	1,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.125	-23.531	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	21.283	-17.638	0	1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.125	-17.403	0	0,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	21.283	-3.710	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.125	-3.667	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	21.283	17.925	0	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.125	17.676	0	1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	21.283	47.266	0	2,86	2,36	5,0058 E-04	638	362	0,181	0,400	2,21	SI
	QPR	21.125	46.628	0	2,82	2,36	4,9355 E-04	638	362	0,179	0,300	1,68	SI
Trave: Trave 2-3				**FRC=0,06 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	22.436	49.071	0	2,96	2,36	5,1905 E-04	638	362	0,188	0,400	2,13	SI
	QPR	22.278	48.438	0	2,93	2,36	5,1214 E-04	638	362	0,185	0,300	1,62	SI
12,5%	FRQ	22.436	16.607	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.278	16.387	0	0,92	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	22.436	-6.585	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.278	-6.509	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	22.436	-20.500	0	1,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.278	-20.247	0	1,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
50,0%	FRQ	22.436	-25.137	0	1,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.278	-24.825	0	1,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	22.436	-20.495	0	1,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.278	-20.243	0	1,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	22.436	-6.575	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.278	-6.500	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	22.436	16.625	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.278	16.403	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	22.436	49.104	0	2,97	2,36	5,1946 E-04	638	362	0,188	0,400	2,13	SI
	QPR	22.278	48.468	0	2,93	2,36	5,1241 E-04	638	362	0,185	0,300	1,62	SI
Trave: Trave 3-4				**FRC=0,05 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	21.177	46.912	0	2,84	2,36	4,9674 E-04	638	362	0,180	0,400	2,23	SI
	QPR	21.019	46.276	0	2,80	2,36	4,8976 E-04	638	362	0,177	0,300	1,69	SI
12,5%	FRQ	21.177	17.636	0	1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.019	17.389	0	0,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	21.037	-3.926	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.019	-3.887	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	21.177	-17.780	0	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.019	-17.544	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	21.177	-23.914	0	1,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.019	-23.584	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	21.177	-22.332	0	1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.019	-22.006	0	1,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	21.177	-13.032	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.019	-12.810	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	21.285	4.169	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.019	4.005	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	21.177	28.719	0	1,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.019	28.440	0	1,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 5-6-7-8**					
Trave: Trave 5-6				**FRC=0,11 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	42.851	66.176	0	2,87	2,36	5,3995 E-04	893	388	0,209	0,400	1,91	SI
	QPR	42.478	65.403	0	2,83	2,36	5,335 E-04	893	388	0,207	0,300	1,45	SI
12,5%	FRQ	43.024	7.388	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	42.478	7.029	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	42.851	-33.700	0	1,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	42.478	-33.083	0	1,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	42.851	-55.757	0	2,39	2,36	4,4576 E-04	893	388	0,173	0,400	2,31	SI
	QPR	42.478	-54.850	0	2,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	42.851	-59.199	0	2,55	2,36	4,7686 E-04	893	388	0,185	0,400	2,16	SI
	QPR	42.478	-58.274	0	2,51	2,36	4,6905 E-04	893	388	0,182	0,300	1,65	SI
62,5%	FRQ	42.851	-44.026	0	1,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	42.478	-43.353	0	1,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	42.851	-10.239	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	42.478	-10.088	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	42.851	42.162	0	1,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	42.478	41.520	0	1,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	42.851	113.172	0	4,79	2,36	7,8943 E-04	893	319	0,252	0,400	1,59	SI
	QPR	42.478	111.466	0	4,71	2,36	7,7149 E-04	893	319	0,246	0,300	1,22	SI
Trave: Trave 6-7				**FRC=0,09 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	40.649	109.567	0	4,64	2,36	7,5353 E-04	893	319	0,240	0,400	1,67	SI
	QPR	40.303	107.942	0	4,57	2,36	7,3653 E-04	893	319	0,235	0,300	1,28	SI
12,5%	FRQ	40.649	38.092	0	1,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	40.303	37.507	0	1,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	40.649	-13.014	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	40.303	-12.855	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	40.649	-43.750	0	1,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	40.303	-43.145	0	1,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	40.649	-54.118	0	2,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	40.303	-53.362	0	2,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	40.649	-44.116	0	1,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	40.303	-43.506	0	1,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	40.649	-13.746	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	40.303	-13.577	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	40.649	36.992	0	1,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	40.303	36.423	0	1,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	40.649	108.093	0	4,57	2,36	7,3741 E-04	893	319	0,235	0,400	1,70	SI
	QPR	40.303	106.491	0	4,50	2,36	7,2075 E-04	893	319	0,230	0,300	1,31	SI
Trave: Trave 7-8				**FRC=0,10 cm**				**AA= PCA**					

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
0%	FRQ	41.659	109.380	0	4,62	2,36	7,5 E-04	893	319	0,239	0,400	1,67	SI
	QPR	41.297	107.721	0	4,55	2,36	7,3239 E-04	893	319	0,233	0,300	1,29	SI
12,5%	FRQ	41.659	40.693	0	1,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.297	40.066	0	1,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	41.659	-9.981	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.297	-9.839	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	41.659	-42.642	0	1,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.297	-41.993	0	1,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	41.659	-57.292	0	2,47	2,36	4,6127 E-04	893	388	0,179	0,400	2,24	SI
	QPR	41.297	-56.397	0	2,43	2,36	4,5365 E-04	893	388	0,176	0,300	1,71	SI
62,5%	FRQ	41.659	-53.929	0	2,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.297	-53.051	0	2,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	41.659	-32.555	0	1,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.297	-31.956	0	1,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	41.828	7.247	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.297	6.890	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	41.659	64.148	0	2,78	2,36	5,2321 E-04	893	388	0,203	0,400	1,97	SI
	QPR	41.297	63.405	0	2,75	2,36	5,1706 E-04	893	388	0,200	0,300	1,50	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 9-10-11-12**					
Trave: Trave 9-10				**FRC=0,07 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	29.003	42.297	0	2,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.775	41.855	0	2,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	29.090	5.968	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.775	5.767	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	29.003	-19.394	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.775	-19.065	0	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	29.003	-33.131	0	1,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.775	-32.641	0	1,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	29.003	-35.462	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.775	-34.960	0	1,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	29.003	-26.390	0	1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.775	-26.025	0	1,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	29.003	-5.914	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.775	-5.835	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	29.003	25.964	0	1,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.775	25.609	0	1,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	29.003	69.245	0	3,60	2,36	7,3119 E-04	765	405	0,296	0,400	1,35	SI
	QPR	28.775	68.306	0	3,55	2,36	7,2086 E-04	765	405	0,292	0,300	1,03	SI
Trave: Trave 10-11				**FRC=0,07 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	28.019	67.970	0	3,53	2,36	7,1857 E-04	765	405	0,291	0,400	1,37	SI
	QPR	27.803	67.066	0	3,49	2,36	7,0866 E-04	765	405	0,287	0,300	1,05	SI
12,5%	FRQ	28.019	23.437	0	1,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.803	23.114	0	1,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	28.019	-8.402	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.803	-8.308	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	28.019	-27.546	0	1,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.803	-27.203	0	1,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	28.019	-33.998	0	1,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.803	-33.571	0	1,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	28.019	-27.756	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.803	-27.411	0	1,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	28.019	-8.824	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.803	-8.726	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	28.019	22.801	0	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.803	22.484	0	1,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	28.019	67.115	0	3,49	2,36	7,0875 E-04	765	405	0,287	0,400	1,39	SI
	QPR	27.803	66.219	0	3,44	2,36	6,9903 E-04	765	405	0,283	0,300	1,06	SI
Trave: Trave 11-12				**FRC=0,07 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	28.571	67.666	0	3,51	2,36	7,1401 E-04	765	405	0,289	0,400	1,38	SI
	QPR	28.346	66.742	0	3,47	2,36	7,0397 E-04	765	405	0,285	0,300	1,05	SI
12,5%	FRQ	28.571	25.185	0	1,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.346	24.835	0	1,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	28.571	-6.077	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.346	-5.999	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	28.571	-26.121	0	1,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.346	-25.762	0	1,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	28.571	-34.947	0	1,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.346	-34.453	0	1,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	28.571	-32.556	0	1,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.346	-32.075	0	1,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	28.571	-18.949	0	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	28.346	-18.626	0	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	28.657	6.094	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.346	5.891	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	28.571	41.911	0	2,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.346	41.477	0	2,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 1-5-9**					
Trave: Trave 1-5				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	4.352	6.424	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.121	5.951	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	4.352	2.425	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.121	2.072	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	4.005	-827	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.121	-710	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	4.005	-2.472	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.121	-2.415	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	4.143	-3.086	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.121	-3.063	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	4.352	-2.800	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.121	-2.676	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	4.352	-1.517	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.121	-1.272	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	4.005	1.307	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.121	1.126	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	4.005	4.739	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.121	4.498	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 5-9				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	7.800	9.374	0	1,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.191	9.014	0	1,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	7.800	3.049	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.191	2.779	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	6.887	-1.742	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.191	-1.653	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6.887	-4.316	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.191	-4.272	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	7.226	-5.102	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.191	-5.069	0	0,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	7.800	-4.127	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.191	-4.036	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	7.800	-1.344	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.191	-1.163	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6.887	3.694	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.191	3.559	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	6.887	10.319	0	1,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.191	10.138	0	1,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 2-6-10**					
Trave: Trave 2-6				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	4.527	7.172	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.289	6.809	0	0,92	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	4.527	2.939	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.289	2.668	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	4.171	-468	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.289	-378	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	4.171	-2.371	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.289	-2.327	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	4.320	-3.217	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.289	-3.181	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	4.527	-3.033	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.289	-2.938	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	4.527	-1.786	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.289	-1.599	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	4.171	974	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.289	835	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	4.171	4.549	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.289	4.365	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 6-10				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	8.192	9.865	0	1,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.482	9.592	0	1,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	8.192	3.095	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.482	2.890	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	7.127	-1.914	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.482	-1.846	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	7.127	-4.649	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.482	-4.615	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	7.532	-5.478	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.482	-5.417	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	7.532	-4.302	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.482	-4.253	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	8.192	-1.258	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.482	-1.122	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	7.127	4.078	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.482	3.976	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	7.127	11.177	0	1,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.482	11.041	0	1,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 3-7-11**					

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Trave: Trave 3-7				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	4.240	6.912	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.229	6.714	0	0,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	4.240	2.748	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.229	2.600	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	4.224	-467	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.229	-418	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	4.259	-2.370	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.229	-2.341	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	4.259	-3.203	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.229	-3.167	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	4.240	-2.949	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.229	-2.898	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	4.240	-1.633	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.229	-1.532	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	4.224	1.004	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.229	929	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	4.224	4.586	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.229	4.486	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 7-11				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	7.581	9.704	0	1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.611	9.550	0	1,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	7.581	2.970	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.611	2.855	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	7.626	-1.910	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.611	-1.873	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	7.662	-4.684	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.611	-4.633	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	7.662	-5.487	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.611	-5.427	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	7.662	-4.302	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.611	-4.253	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	7.581	-1.193	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.611	-1.112	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	7.626	4.057	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.611	3.997	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	7.662	11.187	0	1,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.611	11.072	0	1,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 4-8-12**					
Trave: Trave 4-8				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	3.897	5.844	0	0,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.890	5.767	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	3.897	1.983	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.890	1.925	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	3.886	-833	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.890	-813	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	3.911	-2.487	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.890	-2.469	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	3.911	-3.087	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.890	-3.064	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	3.911	-2.639	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.890	-2.618	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	3.897	-1.192	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.890	-1.153	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	3.886	1.341	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.890	1.311	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	3.886	4.792	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.890	4.753	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8-12				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	6.848	8.938	0	1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.821	8.878	0	1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	6.848	2.782	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.821	2.738	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	6.808	-1.628	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.821	-1.614	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6.854	-4.202	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.821	-4.176	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	6.854	-4.979	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.821	-4.948	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6.854	-3.956	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.821	-3.931	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	6.848	-1.157	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.821	-1.125	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6.808	3.494	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.821	3.471	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	6.854	9.915	0	1,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.821	9.856	0	1,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 1-2-3-4**					
Trave: Trave 1-2				**FRC=0,06 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-16.240	42.568	0	2,73	2,36	5,1202 E-04	638	362	0,185	0,400	2,16	SI
	QPR	-16.198	41.495	0	2,66	2,36	4,998 E-04	638	362	0,181	0,300	1,66	SI
12,5%	FRQ	-16.240	8.576	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
25,0%	QPR	-16.198	8.445	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-16.240	-15.003	0	1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
37,5%	QPR	-16.198	-14.488	0	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-16.240	-28.167	0	1,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
50,0%	QPR	-16.198	-27.302	0	1,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-16.240	-30.915	0	2,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
62,5%	QPR	-16.198	-29.998	0	1,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-16.240	-23.248	0	1,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
75,0%	QPR	-16.198	-22.574	0	1,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-16.240	-5.165	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	-16.198	-5.031	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-16.240	23.335	0	1,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
100,0%	QPR	-16.198	22.632	0	1,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-16.240	62.252	0	3,84	2,36	6,1186 E-04	638	319	0,195	0,400	2,05	SI
	QPR	-16.198	60.417	0	3,73	2,36	5,8367 E-04	638	319	0,186	0,300	1,61	SI
Trave: Trave 2-3				**FRC=0,08 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-16.617	66.551	0	4,11	2,36	6,7845 E-04	638	319	0,216	0,400	1,85	SI
	QPR	-16.543	64.648	0	3,99	2,36	6,4912 E-04	638	319	0,207	0,300	1,45	SI
12,5%	FRQ	-16.617	22.608	0	1,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.543	21.955	0	1,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-16.617	-8.802	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.543	-8.562	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-16.617	-27.672	0	1,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.543	-26.896	0	1,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-16.617	-34.001	0	2,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.543	-33.045	0	2,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-16.617	-27.787	0	1,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.543	-27.010	0	1,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-16.617	-9.031	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.543	-8.789	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-16.617	22.268	0	1,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.543	21.618	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-16.617	66.112	0	4,08	2,36	6,7159 E-04	638	319	0,214	0,400	1,87	SI
	QPR	-16.543	64.212	0	3,96	2,36	6,4219 E-04	638	319	0,205	0,300	1,47	SI
Trave: Trave 3-4				**FRC=0,06 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-15.794	62.236	0	3,84	2,36	6,1028 E-04	638	319	0,194	0,400	2,06	SI
	QPR	-15.757	60.403	0	3,73	2,36	5,8245 E-04	638	319	0,186	0,300	1,62	SI
12,5%	FRQ	-15.794	23.313	0	1,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.757	22.612	0	1,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-15.794	-5.188	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.757	-5.052	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-15.794	-23.259	0	1,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.757	-22.584	0	1,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-15.794	-30.899	0	2,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.757	-29.981	0	1,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-15.794	-28.109	0	1,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.757	-27.245	0	1,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-15.794	-14.886	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.757	-14.374	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-15.794	8.769	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.757	8.633	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-15.794	42.856	0	2,75	2,36	5,1459 E-04	638	362	0,186	0,400	2,15	SI
	QPR	-15.757	41.775	0	2,68	2,36	5,0218 E-04	638	362	0,182	0,300	1,65	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 5-6-7-8**					
Trave: Trave 5-6				**FRC=0,08 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-34.711	89.722	0	2,83	2,36	5,6206 E-04	829	333	0,187	0,400	2,14	SI
	QPR	-34.578	87.437	0	2,76	2,36	5,4866 E-04	829	333	0,183	0,300	1,64	SI
12,5%	FRQ	-35.015	6.551	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-34.578	6.347	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-34.711	-51.048	0	1,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-34.578	-49.186	0	1,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-34.711	-81.771	0	2,59	2,36	5,1583 E-04	829	333	0,172	0,400	2,33	SI
	QPR	-34.578	-79.046	0	2,50	2,36	4,9979 E-04	829	333	0,166	0,300	1,80	SI
50,0%	FRQ	-34.711	-86.013	0	2,72	2,36	5,4054 E-04	829	333	0,180	0,400	2,22	SI
	QPR	-34.578	-83.233	0	2,63	2,36	5,2419 E-04	829	333	0,175	0,300	1,72	SI
62,5%	FRQ	-34.711	-63.774	0	2,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-34.578	-61.748	0	1,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-34.711	-15.055	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
87,5%	QPR	-34.578	-14.591	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-34.711	60.145	0	1,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-34.578	58.238	0	1,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-34.711	161.818	0	4,83	2,36	9,2622 E-04	829	286	0,265	0,400	1,51	SI
	QPR	-34.578	156.732	0	4,68	2,36	8,8855 E-04	829	286	0,254	0,300	1,18	SI
Trave: Trave 6-7				**FRC=0,07 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-32.498	157.263	0	4,69	2,36	8,8978 E-04	829	286	0,255	0,400	1,57	SI
	QPR	-32.320	152.394	0	4,54	2,36	8,5362 E-04	829	286	0,244	0,300	1,23	SI
12,5%	FRQ	-32.498	55.415	0	1,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.320	53.653	0	1,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-32.498	-17.458	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.320	-16.997	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-32.498	-61.355	0	1,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.320	-59.556	0	1,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-32.498	-76.277	0	2,41	2,36	4,8135 E-04	829	333	0,160	0,400	2,50	SI
	QPR	-32.320	-74.024	0	2,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-32.498	-62.223	0	1,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.320	-60.401	0	1,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-32.498	-19.195	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.320	-18.688	0	0,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-32.498	52.808	0	1,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.320	51.114	0	1,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-32.498	153.777	0	4,58	2,36	8,6407 E-04	829	286	0,247	0,400	1,62	SI
	QPR	-32.320	148.999	0	4,44	2,36	8,2848 E-04	829	286	0,237	0,300	1,26	SI
Trave: Trave 7-8				**FRC=0,08 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-32.948	156.456	0	4,66	2,36	8,8446 E-04	829	286	0,253	0,400	1,58	SI
	QPR	-32.830	151.517	0	4,52	2,36	8,4777 E-04	829	286	0,243	0,300	1,24	SI
12,5%	FRQ	-32.948	58.171	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.830	56.311	0	1,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-32.948	-14.490	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.830	-14.053	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-32.948	-61.527	0	1,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.830	-59.576	0	1,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-32.948	-82.942	0	2,62	2,36	5,2059 E-04	829	333	0,173	0,400	2,31	SI
	QPR	-32.830	-80.258	0	2,54	2,36	5,0486 E-04	829	333	0,168	0,300	1,78	SI
62,5%	FRQ	-32.948	-78.733	0	2,49	2,36	4,9611 E-04	829	333	0,165	0,400	2,42	SI
	QPR	-32.830	-76.100	0	2,41	2,36	4,8071 E-04	829	333	0,160	0,300	1,87	SI
75,0%	FRQ	-32.948	-48.902	0	1,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.830	-47.102	0	1,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-33.251	6.941	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.830	6.737	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-32.948	87.510	0	2,76	2,36	5,4724 E-04	829	333	0,182	0,400	2,19	SI
	QPR	-32.830	85.303	0	2,69	2,36	5,3428 E-04	829	333	0,178	0,300	1,69	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 9-10-11-12**					
Trave: Trave 9-10				**FRC=0,06 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-24.830	58.139	0	2,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.742	56.867	0	1,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-24.689	3.510	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.742	3.339	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-24.830	-34.215	0	1,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.742	-33.183	0	1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-24.830	-54.210	0	1,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.742	-52.699	0	1,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-24.830	-56.751	0	1,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.742	-55.211	0	1,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-24.830	-41.839	0	1,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.742	-40.719	0	1,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-24.830	-9.476	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.742	-9.224	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-24.830	40.337	0	1,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.742	39.273	0	1,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-24.830	107.601	0	3,61	2,36	7,1782 E-04	765	319	0,229	0,400	1,75	SI
	QPR	-24.742	104.771	0	3,51	2,36	6,9015 E-04	765	319	0,220	0,300	1,36	SI
Trave: Trave 10-11				**FRC=0,05 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-23.618	105.627	0	3,54	2,36	6,9642 E-04	765	319	0,222	0,400	1,80	SI
	QPR	-23.502	102.886	0	3,45	2,36	6,6943	765	319	0,213	0,300	1,41	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	FRQ	-23.618	37.302	0	1,30	2,36	0 E-04	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.502	36.316	0	1,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-23.618	-11.595	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.502	-11.327	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-23.618	-41.065	0	1,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.502	-40.042	0	1,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-23.618	-51.110	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.502	-49.832	0	1,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-23.618	-41.731	0	1,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.502	-40.696	0	1,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-23.618	-12.928	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.502	-12.637	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-23.618	35.298	0	1,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.502	34.345	0	1,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-23.618	102.944	0	3,45	2,36	6,7028 E-04	765	319	0,214	0,400	1,87	SI
	QPR	-23.502	100.250	0	3,36	2,36	6,4374 E-04	765	319	0,205	0,300	1,46	SI
Trave: Trave 11-12				**FRC=0,06 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-23.565	105.252	0	3,52	2,36	6,9276 E-04	765	319	0,221	0,400	1,81	SI
	QPR	-23.490	102.469	0	3,43	2,36	6,6538 E-04	765	319	0,212	0,300	1,41	SI
12,5%	FRQ	-23.565	39.280	0	1,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.490	38.233	0	1,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-23.565	-9.522	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.490	-9.275	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-23.565	-41.156	0	1,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.490	-40.056	0	1,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-23.565	-55.622	0	1,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.490	-54.111	0	1,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-23.565	-52.921	0	1,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.490	-51.441	0	1,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-23.565	-33.055	0	1,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.490	-32.046	0	1,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-23.754	4.192	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.490	4.072	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-23.565	58.172	0	2,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.490	56.913	0	1,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 1-5-9**					
Trave: Trave 1-5				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-4.162	7.045	0	1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.296	6.363	0	0,92	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-4.162	2.509	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.296	1.998	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-4.363	-1.235	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.296	-1.065	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-4.363	-2.942	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.296	-2.857	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-4.314	-3.468	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.296	-3.406	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-4.162	-2.912	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.296	-2.740	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-4.162	-1.231	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.296	-889	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-4.363	2.375	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.296	2.119	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-4.363	6.595	0	0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.296	6.254	0	0,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 5-9				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-9.174	10.822	0	1,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.621	10.310	0	1,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-9.174	3.497	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.621	3.115	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-9.844	-2.128	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.621	-2.002	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-9.679	-5.111	0	0,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.621	-5.028	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-9.679	-6.047	0	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.621	-5.950	0	0,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-9.174	-4.894	0	0,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.621	-4.756	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-9.174	-1.701	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.621	-1.433	0	0,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-9.844	4.230	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.621	4.031	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-9.844	11.913	0	1,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.621	11.650	0	1,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 2-6-10**					
Trave: Trave 2-6				**FRC=0,02 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-4.360	8.009	0	1,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.511	7.490	0	1,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-4.360	2.934	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	-4.511	2.545	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-4.587	-1.127	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.511	-998	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-4.540	-3.223	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.511	-3.138	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-4.540	-3.980	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.511	-3.877	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-4.360	-3.344	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.511	-3.212	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-4.360	-1.408	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.511	-1.146	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-4.587	2.519	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.511	2.323	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-4.587	7.455	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.511	7.194	0	1,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 6-10				**FRC=0,05 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-9.610	12.686	0	1,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.189	12.291	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-9.610	4.000	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.189	3.705	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-10.479	-2.472	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.189	-2.375	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-10.270	-6.099	0	0,92	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.189	-5.948	0	0,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-10.270	-7.196	0	1,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.189	-7.015	0	1,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-10.270	-5.722	0	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.189	-5.576	0	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-9.610	-1.838	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.189	-1.631	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-10.479	4.974	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.189	4.821	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-10.270	14.125	0	2,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.189	13.778	0	1,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 3-7-11**					
Trave: Trave 3-7				**FRC=0,02 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-4.541	7.698	0	1,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.508	7.440	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-4.541	2.704	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.508	2.510	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-4.492	-1.081	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.508	-1.017	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-4.538	-3.227	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.508	-3.142	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-4.538	-3.967	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.508	-3.864	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-4.538	-3.267	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.508	-3.183	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-4.541	-1.231	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.508	-1.101	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-4.492	2.482	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.508	2.385	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-4.538	7.464	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.508	7.272	0	1,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 7-11				**FRC=0,05 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-10.431	12.603	0	1,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.350	12.280	0	1,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-10.450	3.836	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.350	3.692	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-10.431	-2.447	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.350	-2.389	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-10.431	-6.114	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.350	-5.962	0	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-10.431	-7.208	0	1,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.350	-7.028	0	1,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-10.431	-5.731	0	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.350	-5.585	0	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-10.450	-1.734	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.350	-1.636	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-10.431	4.941	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.350	4.822	0	0,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-10.431	14.135	0	2,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.350	13.787	0	1,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 4-8-12**					
Trave: Trave 4-8				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-3.878	6.355	0	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.865	6.238	0	0,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-3.863	1.958	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.865	1.893	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-3.866	-1.165	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.865	-1.144	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-3.878	-2.954	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.865	-2.902	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-3.878	-3.473	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
62,5%	QPR	-3.865	-3.410	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-3.878	-2.751	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
75,0%	QPR	-3.865	-2.699	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-3.863	-841	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	-3.865	-797	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-3.866	2.298	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
100,0%	QPR	-3.865	2.266	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-3.878	6.558	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.865	6.460	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8-12				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-8.806	10.241	0	1,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.759	10.088	0	1,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-8.759	3.083	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.759	3.035	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-8.806	-1.992	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.759	-1.959	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-8.806	-4.972	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.759	-4.894	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-8.806	-5.860	0	0,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.759	-5.769	0	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-8.806	-4.657	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.759	-4.585	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-8.759	-1.375	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.759	-1.342	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-8.806	4.023	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.759	3.960	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-8.806	11.500	0	1,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.759	11.321	0	1,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

%L_{LI} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
FRC Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.
$\sigma_{ct,f}$ Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo di compressione.
σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
ε_{sm} Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
A_e Area efficace del calcestruzzo teso.
Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.
W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.
CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
Verificato [SI] = $W_d \leq W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

TRAVI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)

Id_{Tr}	%L_{LI}	L_{LI}	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	$V_{Ed,E}^{(+)}$	$V_{Ed,E}^{(-)}$	$V_{Ed,G+Q}$	$V_{Ed,G}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(+)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	Note
	[%]	[m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1-2-3-4**							
Trave 1-2	0%	5,15	105.390	105.390	40.624	41.017	36.431	35.514	1,1	81.117	-9.604	0	0	4,22	35,66	GR
	100%		103.822	105.846	40.624	41.017	-58.104	-57.188		0	-103.222	0	0	-	3,32	
Trave 2-3	0%	5,65	108.252	103.822	37.535	37.535	39.584	38.881	1,1	80.873	-2.407	0	0	4,23	NS	GR
	100%		103.822	108.249	37.535	37.535	-63.873	-62.573		0	-105.162	0	0	-	3,26	
Trave 3-4	0%	5,15	105.469	103.822	41.014	40.694	36.096	35.455	1,1	81.211	-9.308	0	0	4,22	36,79	GR
	100%		105.809	105.809	41.014	40.694	-58.247	-57.061		0	-103.011	0	0	-	3,32	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 5-6-7-8**							
Trave 5-6	0%	5,50	135.065	131.090	48.438	57.887	110.569	107.852	1,1	163.850	0	0	0	2,09	-	GR
	100%		131.157	187.069	48.438	57.887	-101.081	-99.118		0	-164.757	0	0	-	2,08	
Trave 6-7	0%	5,75	186.586	131.157	55.264	55.262	116.523	113.932	1,1	177.313	0	0	0	1,93	-	GR
	100%		131.157	186.577	55.264	55.262	-106.600	-104.253		0	-167.388	0	0	-	2,04	
Trave 7-8	0%	5,41	186.804	131.157	58.793	49.233	110.152	107.701	1,1	174.824	0	0	0	1,96	-	GR
	100%		131.090	135.047	58.793	49.233	-98.707	-96.538		0	-152.863	0	0	-	2,24	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 9-10-11-12**							
Trave 9-10	0%	5,45	107.689	105.553	39.134	39.821	82.231	80.521	1,1	125.279	0	0	0	2,73	-	GR
	100%		105.553	111.430	39.134	39.821	-49.964	-49.048		0	-93.766	0	0	-	3,65	
Trave 10-11	0%	5,75	111.230	105.553	37.701	37.699	86.727	84.924	1,1	128.198	0	0	0	2,67	-	GR
	100%		105.553	111.218	37.701	37.699	-52.699	-51.733		0	-94.169	0	0	-	3,63	
Trave 11-12	0%	5,41	111.358	105.553	40.611	39.537	81.506	79.812	1,1	126.178	0	0	0	2,71	-	GR
	100%		108.218	108.218	40.611	39.537	-49.532	-48.624		0	-93.023	0	0	-	3,68	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1-5-9**							
Trave 1-5	0%	4,29	54.477	54.477	25.536	25.536	7.938	7.855	1,1	36.028	-20.235	0	0	7,07	12,59	GR
	100%		54.972	54.972	25.536	25.536	-7.514	-7.441		20.648	-35.603	0	0	12,34	7,16	

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	L_{LI}	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	$V_{Ed,E}^{(+)}$	$V_{Ed,E}^{(-)}$	$V_{Ed,G+Q}$	$V_{Ed,G}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(+)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	Note
	[%]	[m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
Trave 5-9	0%	5,87	54.762	54.762	18.661	18.661	9.891	9.801	1,1	30.419	-10.726	0	0	8,38	23,77	GR
	100%		54.859	54.859	18.661	18.661	-10.038	-9.944		10.584	-30.565	0	0	24,09	8,34	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 2-6-10**							
Trave 2-6	0%	4,29	54.669	54.669	25.521	25.521	8.168	8.031	1,1	36.241	-20.042	0	0	7,03	12,71	GR
	100%		54.907	54.907	25.521	25.521	-8.124	-7.992		20.082	-36.198	0	0	12,69	7,04	
Trave 6-10	0%	5,86	54.816	54.816	18.701	18.701	10.704	10.531	1,1	31.276	-10.040	0	0	8,15	25,39	GR
	100%		54.856	54.856	18.701	18.701	-10.732	-10.556		10.015	-31.303	0	0	25,46	8,14	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 3-7-11**							
Trave 3-7	0%	4,29	54.656	54.656	25.517	25.517	8.168	8.031	1,1	36.237	-20.038	0	0	7,03	12,72	GR
	100%		54.904	54.904	25.517	25.517	-8.127	-7.995		20.075	-36.197	0	0	12,70	7,04	
Trave 7-11	0%	5,86	54.823	54.823	18.707	18.707	10.705	10.531	1,1	31.283	-10.047	0	0	8,16	25,41	GR
	100%		54.884	54.884	18.707	18.707	-10.736	-10.560		10.018	-31.314	0	0	25,48	8,15	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 4-8-12**							
Trave 4-8	0%	4,29	54.383	54.383	25.502	25.502	7.963	7.879	1,1	36.016	-20.174	0	0	7,08	12,63	GR
	100%		55.100	55.100	25.502	25.502	-7.532	-7.459		20.593	-35.584	0	0	12,38	7,16	
Trave 8-12	0%	5,86	54.684	54.684	18.673	18.673	9.748	9.661	1,1	30.288	-10.879	0	0	8,43	23,46	GR
	100%		54.821	54.821	18.673	18.673	-9.763	-9.676		10.865	-30.304	0	0	23,49	8,42	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1-2-3-4**							
Trave 1-2	0%	5,15	97.079	97.079	37.838	42.436	47.102	39.348	1,1	88.724	-7.332	0	0	3,86	46,65	GR
	100%		97.787	121.466	37.838	42.436	-78.652	-64.301		0	-125.331	0	0	-	2,73	
Trave 2-3	0%	5,65	124.954	103.833	40.493	40.495	51.554	43.072	1,1	96.097	-1.473	0	0	3,56	NS	GR
	100%		103.833	124.966	40.493	40.495	-86.037	-70.346		0	-130.582	0	0	-	2,62	
Trave 3-4	0%	5,15	120.794	97.114	42.408	37.811	47.013	39.277	1,1	93.661	-2.315	0	0	3,65	NS	GR
	100%		97.667	97.667	42.408	37.811	-78.460	-64.150		0	-120.052	0	0	-	2,85	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 5-6-7-8**							
Trave 5-6	0%	5,50	183.979	183.979	70.064	79.818	154.404	125.131	1,1	231.475	0	0	0	1,71	-	GR
	100%		201.106	254.716	70.064	79.818	-141.767	-115.136		0	-229.566	0	0	-	1,72	
Trave 6-7	0%	5,75	254.568	201.106	79.253	79.253	163.127	132.169	1,1	250.306	0	0	0	1,58	-	GR
	100%		201.106	254.564	79.253	79.253	-149.112	-121.084		0	-236.289	0	0	-	1,67	
Trave 7-8	0%	5,41	255.181	201.106	81.287	71.286	154.222	124.937	1,1	243.637	0	0	0	1,62	-	GR
	100%		184.339	184.339	81.287	71.286	-138.044	-112.143		0	-216.459	0	0	-	1,82	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 9-10-11-12**							
Trave 9-10	0%	5,45	154.151	154.151	59.244	62.643	122.728	102.132	1,1	187.897	0	0	0	1,91	-	GR
	100%		168.670	187.188	59.244	62.643	-76.985	-65.952		0	-145.892	0	0	-	2,46	
Trave 10-11	0%	5,75	195.293	168.670	63.298	63.300	129.439	107.719	1,1	199.067	0	0	0	1,80	-	GR
	100%		168.670	195.306	63.298	63.300	-81.204	-69.567		60	-150.834	0	0	NS	2,38	
Trave 11-12	0%	5,41	185.555	168.670	63.075	59.952	121.650	101.239	1,1	191.032	0	0	0	1,88	-	GR
	100%		155.481	155.481	63.075	59.952	-76.326	-65.391		3.992	-142.274	0	0	89,74	2,52	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1-5-9**							
Trave 1-5	0%	4,29	53.872	53.872	25.225	25.225	9.354	8.344	1,1	37.101	-19.404	0	0	6,86	13,11	GR
	100%		54.245	54.245	25.225	25.225	-8.757	-7.876		19.871	-36.504	0	0	12,80	6,97	
Trave 5-9	0%	5,87	53.214	53.214	18.137	18.137	11.415	10.329	1,1	31.366	-9.621	0	0	8,11	26,44	GR
	100%		53.323	53.323	18.137	18.137	-11.620	-10.487		9.464	-31.570	0	0	26,88	8,06	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 2-6-10**							
Trave 2-6	0%	4,29	53.843	53.843	25.118	25.118	10.452	8.814	1,1	38.082	-18.815	0	0	6,68	13,52	GR
	100%		54.002	54.002	25.118	25.118	-10.395	-8.781		18.849	-38.025	0	0	13,50	6,69	
Trave 6-10	0%	5,86	53.232	53.232	18.160	18.160	13.648	11.549	1,1	33.624	-8.427	0	0	7,57	30,19	GR
	100%		53.267	53.267	18.160	18.160	-13.676	-11.564		8.412	-33.652	0	0	30,24	7,56	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 3-7-11**							
Trave 3-7	0%	4,29	53.841	53.841	25.127	25.127	10.453	8.814	1,1	38.092	-18.825	0	0	6,68	13,51	GR
	100%		54.043	54.043	25.127	25.127	-10.404	-8.786		18.854	-38.044	0	0	13,49	6,69	
Trave 7-11	0%	5,86	53.203	53.203	18.151	18.151	13.649	11.551	1,1	33.615	-8.416	0	0	7,57	30,23	GR
	100%		53.244	53.244	18.151	18.151	-13.683	-11.570		8.396	-33.650	0	0	30,30	7,56	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 4-8-12**							
Trave 4-8	0%	4,29	53.761	53.761	25.163	25.163	9.385	8.370	1,1	37.064	-19.309	0	0	6,86	13,18	GR
	100%		54.265	54.265	25.163	25.163	-8.779	-7.895		19.784	-36.458	0	0	12,86	6,98	
Trave 8-12	0%	5,86	53.385	53.385	18.223	18.223	11.216	10.169	1,1	31.261	-9.876	0	0	8,14	25,76	GR
	100%		53.483	53.483	18.223	18.223	-11.236	-10.180		9.865	-31.281	0	0	25,79	8,13	

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
L_{LI} Lunghezza libera d'Inflessione.
M_{Rd} Momento resistente del beam, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
$V_{Ed,E}$ Taglio di calcolo dovuto ai momenti resistenti del beam nelle due estremità, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
$V_{Ed,G+Q}$ Taglio di calcolo dovuto ai carichi permanenti e permanenti non strutturali + l'aliquota degli accidentali.
$V_{Ed,G}$ Taglio di calcolo dovuto ai carichi permanenti e permanenti non strutturali.
γ_{Rd} Coefficiente di sovraresistenza.
$V_{Ed,GR}$ Taglio di calcolo dovuto all'applicazione del criterio di Gerarchia delle resistenze, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
$V_{Ed,EL}$ Taglio di calcolo valutato attraverso un'analisi con spettro elastico con q=1.
CS Coefficiente di sicurezza, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma. ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100). Per ulteriori dettagli sulla verifica si rimanda alle tabelle relative alle Verifiche a Taglio.
Note GR = verifica eseguita con il taglio derivante dall'applicazione del criterio della Gerarchia delle Resistenze; SE = verifica eseguita con il taglio derivante da un'analisi

Travi (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	L_{LI}	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	$V_{Ed,E}^{(+)}$	$V_{Ed,E}^{(-)}$	$V_{Ed,G+Q}$	$V_{Ed,G}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(+)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	Note
	[%]	[m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			

con spettro elastico con q=1.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU

Lv	N_{Ed}	$M_{Ed,X}$	$M_{Ed,Y}$	CS	$M_{Rd,X}$	$M_{Rd,Y}$	$N_{Ed,max}$	N_R	α	R_f	ϕ_{Ve}	ϕ_{Vi}	ϕ_w	Lato 1				Lato 2			
														L	n_{reg}	n_f	ϕ	L	n_{reg}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[mm]	[mm]	[mm]	[cm]			[mm]	[cm]			[mm]
Pilastrata: Pilastrata 1																					
Primo Impalcato	129.074	24.334	73.273	2.10[S]	162.850	0	199.637	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																				
Impalcato Copertura	41.148	18.150	-59.786	2.40[S]	150.179	0	85.435	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																				
Pilastrata: Pilastrata 2																					
Primo Impalcato	285.979	20.137	79.033	2.25[S]	183.794	0	334.951	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																				
Impalcato Copertura	107.868	15.346	-37.561	3.93[S]	159.800	0	144.753	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																				
Pilastrata: Pilastrata 3																					
Primo Impalcato	285.316	20.101	-77.545	2.29[S]	183.741	0	334.488	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																				
Impalcato Copertura	107.649	15.192	37.389	3.95[S]	159.780	0	144.559	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																				
Pilastrata: Pilastrata 4																					
Primo Impalcato	132.420	23.416	-75.226	2.07[S]	163.338	0	203.506	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																				
Impalcato Copertura	42.568	17.135	59.521	2.42[S]	150.397	0	87.065	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																				
Pilastrata: Pilastrata 5																					
Primo Impalcato	251.926	-18.717	-92.998	2.86[S]	290.832	190.267	362.414	2.568.020	1,53	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	166.650	10.020	-110.665	2.09[V]	276.425	177.894	148.272	2.568.020	1,58	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 6																					
Primo Impalcato	654.475	125.951	27.523	4.43[S]	464.627	361.577	654.475	2.568.020	1,28	NO	16	-	8	60	1	8	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	264.959	54	-36.994	8.33[S]	421.099	308.478	273.707	2.568.020	1,00	NO	16	-	8	60	1	8	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 7																					
Primo Impalcato	648.125	124.298	27.746	4.49[S]	464.096	360.759	648.125	2.568.020	1,28	NO	16	-	8	60	1	8	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	262.056	20	36.581	8.42[S]	420.768	308.070	271.294	2.568.020	1,00	NO	16	-	8	60	1	8	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 8																					
Primo Impalcato	273.100	53.501	-85.051	2.75[S]	294.386	193.312	360.872	2.568.020	1,52	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	165.286	5.570	107.706	2.19[V]	276.194	177.689	147.376	2.568.020	1,58	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 9																					
Primo Impalcato	185.362	-56.388	-76.325	2.93[S]	279.597	180.617	266.636	2.568.020	1,57	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	61.285	-21.470	-75.448	3.30[S]	254.902	162.301	105.407	2.568.020	1,64	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 10																					
Primo Impalcato	419.753	-47.466	90.255	3.91[S]	393.295	283.613	451.970	2.568.020	1,39	NO	16	-	8	60	1	6	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	154.460	-19.459	41.589	12.50[S]	355.265	246.063	182.742	2.568.020	1,51	NO	16	-	8	60	1	6	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 11																					
Primo Impalcato	415.613	-48.005	90.628	3.88[S]	392.800	283.048	448.756	2.568.020	1,40	NO	16	-	8	60	1	6	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	153.616	-19.383	-41.115	12.70[S]	355.134	245.938	181.688	2.568.020	1,52	NO	16	-	8	60	1	6	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 12																					
Primo Impalcato (a)	182.839	-52.866	-79.025	2.87[S]	279.167	180.250	265.909	2.568.020	1,57	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura (a)	60.530	-21.029	75.322	3.32[S]	254.740	162.191	104.818	2.568.020	1,64	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU

Lv	N_{Ed}	$M_{Ed,X}$	$M_{Ed,Y}$	CS	$M_{Rd,X}$	$M_{Rd,Y}$	$N_{Ed,max}$	N_R	α	R_f	ϕ_{Ve}	ϕ_{Vi}	ϕ_w	Lato 1				Lato 2			
														L	n_{reg}	n_f	ϕ	L	n_{reg}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[mm]	[mm]	[mm]	[cm]			[mm]	[cm]			[mm]

CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
$N_{Ed,max}$ Massimo sforzo di compressione.
N_R Sforzo Normale resistente.
α Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
N_{Ed}, $M_{Ed,X}$, $M_{Ed,Y}$ Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
$M_{Rd,X}$, $M_{Rd,Y}$ Momento Resistente intorno ad X e Y.
ϕ_{Ve}, ϕ_{Vi}, ϕ_{St} Diametri, rispettivamente, delle barre di acciaio nei vertici esterni e nei vertici interni e delle staffe; [ϕ_{Vi}] = Significativo e valorizzato solo in caso di sezione cava.
L, n_{reg}, n_f, ϕ Per sezione del pilastro rettangolare e armata simmetricamente, lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro per il lato 1 e 2 della sezione. Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLU

Lv	$V_{Ed,3}$	$V_{Ed,2}$	N_{Ed}	CS	V_{Rcd}		$V_{Rsd,s}$		$V_{Rd,f}$		$V_{Rd,j}$		$V_{Rd,s}$	A_{sw}		s_{Asw}	R_f
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y		
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata 1																	
Primo Impalcato	87.813	0	120.349	3,77	0	598.995	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Impalcato Copertura	101.616	0	48.146	3,26	0	585.314	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 2																	
Primo Impalcato	100.458	0	237.991	3,30	0	619.867	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Impalcato Copertura	109.876	0	105.136	3,01	0	595.425	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 3																	
Primo Impalcato	100.387	0	238.635	3,30	0	619.981	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Impalcato Copertura	109.822	0	105.319	3,02	0	595.457	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 4																	
Primo Impalcato	88.067	0	124.166	3,76	0	599.672	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Impalcato Copertura	101.767	0	49.969	3,25	0	585.637	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 5																	
Primo Impalcato	165.559	111.676	247.999	3,63	572.366	600.246	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Impalcato Copertura	180.553	116.564	105.595	3,21	552.274	579.175	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 6																	
Primo Impalcato	249.048	199.448	512.275	2,44	608.146	637.769	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12	NO
Impalcato Copertura	281.090	210.083	227.300	2,12	568.751	596.455	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 7																	
Primo Impalcato	248.688	199.132	507.656	2,44	607.520	637.113	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12	NO
Impalcato Copertura	280.815	209.747	225.209	2,12	568.468	596.158	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 8																	
Primo Impalcato	165.173	111.350	247.206	3,63	572.258	600.134	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Impalcato Copertura	180.340	116.377	105.085	3,21	552.205	579.103	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 9																	
Primo Impalcato	153.538	101.404	171.442	3,84	562.001	589.376	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Impalcato Copertura	173.135	110.573	66.422	3,31	546.970	573.613	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 10																	
Primo Impalcato	212.985	158.529	345.358	2,85	585.547	614.069	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Impalcato Copertura	238.299	167.030	141.874	2,45	557.185	584.326	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 11																	
Primo Impalcato	212.690	158.190	343.811	2,86	585.338	613.850	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Impalcato Copertura	238.143	166.887	141.148	2,45	557.087	584.223	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 12																	
Primo Impalcato	153.316	101.213	170.550	3,84	561.880	589.250	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLU

Lv	$V_{Ed,3}$	$V_{Ed,2}$	N_{Ed}	CS	V_{Rcd}		$V_{Rsd,s}$		$V_{Rd,f}$		$V_{Rd,j}$		$V_{Rd,s}$	A_{sw}		s_{Asw}	R_f
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y		
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]	
(a) Impalcato Copertura (a)	172.976	110.457	66.112	3,32	546.928	573.569	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
$V_{Ed,3}$ Taglio di progetto in direzione 3.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
N_{Ed} Sforzo normale sollecitante di progetto
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
$V_{Rd,f}$ Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
$V_{Rd,j}$ Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.
$V_{Rd,s}$ Resistenza a taglio per scorrimento.
A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.
s_{Asw} Passo massimo staffe da normativa.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLD

Lv	N_{Ed}	$M_{Ed,X}$	$M_{Ed,Y}$	CS	$M_{Rd,X}$	$M_{Rd,Y}$	$N_{Ed,max}$	N_R	α	ϕ_{ve}	ϕ_{vi}	ϕ_w	Lato 1				Lato 2			
													L	n_{reg}	n_f	ϕ	L	n_{reg}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]		[mm]	[mm]	[mm]	[cm]			[mm]	[cm]			[mm]
Pilastrata: Pilastrata 1																				
Primo Impalcato	198.066	956	-28.017	7.15[S]	200.518	0	202.205	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																			
Impalcato Copertura	97.858	-9.675	53.802	3.39[S]	185.425	0	86.445	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																			
Pilastrata: Pilastrata 2																				
Primo Impalcato	378.338	5.847	3.140	34.13[S]	226.522	0	337.125	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																			
Impalcato Copertura	161.344	12.891	-1.933	14.96[S]	195.071	0	145.646	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																			
Pilastrata: Pilastrata 3																				
Primo Impalcato	378.878	3.997	382	56.40[S]	226.522	0	336.660	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																			
Impalcato Copertura	160.471	11.511	3.628	16.15[S]	194.955	0	145.453	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																			
Pilastrata: Pilastrata 4																				
Primo Impalcato	204.906	1.987	27.843	7.21[S]	201.517	0	206.108	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																			
Impalcato Copertura	78.181	9.452	52.443	3.42[S]	182.441	0	88.089	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																			
Pilastrata: Pilastrata 5																				
Primo Impalcato	420.066	-4.255	-50.354	11.28[S]	372.020	242.679	365.293	3.852.030	1,55	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	166.650	10.020	-110.665	2.74[S]	320.233	205.332	149.022	3.852.030	1,65	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 6																				
Primo Impalcato	809.088	13.861	69	41.58[S]	576.384	428.972	655.554	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	8	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	380.669	-10.833	-6.178	NS	521.259	370.526	274.113	3.852.030	1,48	16	16	8	60	1	8	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 7																				
Primo Impalcato	707.013	11.013	67	51.21[S]	564.096	415.517	649.209	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	8	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	377.385	-11.368	2.659	NS	520.761	370.066	271.700	3.852.030	1,48	16	16	8	60	1	8	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 8																				
Primo Impalcato	415.344	-2.452	49.747	11.55[S]	371.132	241.996	363.830	3.852.030	1,55	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	165.286	5.570	107.706	2.88[S]	319.916	205.127	148.142	3.852.030	1,65	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 9																				
Primo Impalcato	206.413	-67	-21.747	9.71[S]	329.153	211.266	269.400	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	130.847	17.511	72.918	5.14[S]	312.064	199.939	106.128	3.852.030	1,67	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 10																				
Primo	504.693	-11.972	68	40.24[S	481.838	334.675	453.313	3.852.0	1,00	16	16	8	60	1	6	16	40	1	1	16

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLD

Lv	N_{Ed}	$M_{Ed,X}$	$M_{Ed,Y}$	CS	$M_{Rd,X}$	$M_{Rd,Y}$	$N_{Ed,max}$	N_R	α	ϕ_{Ve}	ϕ_{Vi}	ϕ_w	Lato 1				Lato 2			
													L	n_{reg}	n_f	ϕ	L	n_{reg}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]		[mm]	[mm]	[mm]	[cm]			[mm]	[cm]			[mm]
Impalcato				]				30												
Impalcato Copertura	162.715	-11.692	31	36.37[S]	425.247	285.532	183.275	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	6	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 11																				
Primo Impalcato	482.659	-15.515	8	30.82[S]	478.324	331.586	450.100	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	6	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	208.193	-17.432	-31	24.85[S]	433.242	292.210	182.222	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	6	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 12																				
Primo Impalcato (a)	278.622	-4.674	32.188	21.67[S]	345.111	222.013	268.712	3.852.030	1,60	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura (a)	103.114	-15.653	71.257	5.25[S]	305.678	195.738	105.541	3.852.030	1,68	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
$N_{Ed,max}$ Massimo sforzo di compressione.
N_R Sforzo Normale resistente.
α Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.
N_{Ed}, $M_{Ed,X}$, $M_{Ed,Y}$ Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
$M_{Rd,X}$, $M_{Rd,Y}$ Momento Resistente intorno ad X e Y.
ϕ_{Ve}, ϕ_{Vi}, ϕ_{St} Diametri, rispettivamente, delle barre di acciaio nei vertici esterni e nei vertici interni e delle staffe; [ϕ_{Vi}] = Significativo e valorizzato solo in caso di sezione cava.
L, n_{reg}, n_f, ϕ Per sezione del pilastro rettangolare e armata simmetricamente, lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro per il lato 1 e 2 della sezione. Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLD

Lv	$V_{Ed,3}$	$V_{Ed,2}$	N_{Ed}	CS	V_{Rcd}		$V_{Rsd,s}$		$V_{Rd,f}$		$V_{Rd,j}$		$V_{Rd,s}$	A_{sw}		s_{Asw}
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y	
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]
Pilastrata: Pilastrata 1																
Primo Impalcato	20.570	33.372	120.349	10,70	898.492	898.492	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Impalcato Copertura	17.866	31.161	48.146	11,46	877.970	877.970	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 2																
Primo Impalcato	18.832	34.598	237.991	10,32	929.800	929.800	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Impalcato Copertura	16.596	19.147	105.136	18,65	893.137	893.137	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 3																
Primo Impalcato	18.698	34.000	238.635	10,50	929.971	929.971	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Impalcato Copertura	16.456	19.136	105.319	18,66	893.186	893.186	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 4																
Primo Impalcato	19.806	33.868	124.166	10,54	899.508	899.508	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Impalcato Copertura	17.213	30.932	49.969	11,54	878.456	878.456	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 5																
Primo Impalcato	41.757	42.405	247.999	6,54	858.549	900.369	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Impalcato Copertura	26.767	64.064	105.595	4,33	828.411	868.763	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 6																
Primo Impalcato	41.446	40.906	512.275	6,78	912.219	956.653	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Impalcato Copertura	23.988	25.446	227.300	10,91	853.127	894.683	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 7																
Primo Impalcato	40.712	41.399	507.656	6,70	911.280	955.669	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Impalcato Copertura	24.496	24.349	225.209	11,40	852.702	894.238	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 8																
Primo Impalcato	42.843	44.085	247.206	6,30	858.388	900.200	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Impalcato Copertura	26.161	62.273	105.085	4,46	828.307	868.654	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 9																
Primo Impalcato	34.213	38.263	171.442	7,25	843.001	884.064	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLD

Lv	$V_{Ed,3}$	$V_{Ed,2}$	N_{Ed}	CS	V_{Rcd}		$V_{Rsd,s}$		$V_{Rd,f}$		$V_{Rd,j}$		$V_{Rd,s}$	A_{sw}		s_{Asw}
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y	
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]
Impalcato Copertura	15.857	42.483	66.422	6,53	820.455	860.420	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 10																
Primo Impalcato	32.601	42.373	345.358	6,55	878.321	921.104	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Impalcato Copertura	15.083	24.576	141.874	11,29	835.778	876.489	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 11																
Primo Impalcato	32.666	42.792	343.811	6,49	878.007	920.775	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Impalcato Copertura	15.097	24.248	141.148	11,45	835.631	876.335	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 12																
Primo Impalcato (a)	32.947	40.411	170.550	6,87	842.820	883.875	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Impalcato Copertura (a)	15.552	42.265	66.112	6,57	820.392	860.354	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
$V_{Ed,3}$ Taglio di progetto in direzione 3.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
N_{Ed} Sforzo normale sollecitante di progetto
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
$V_{Rd,f}$ Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
$V_{Rd,j}$ Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.
$V_{Rd,s}$ Resistenza a taglio per scorrimento.
A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.
s_{Asw} Passo massimo staffe da normativa.

PILASTRI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Pilastri - verifiche delle tensioni di esercizio

Lv Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Pilastrata: Pilastrata 1																
Primo Impalcato																
	RAR	1,981	17,43	149.220	-620	19.374	8.79	SI	RAR	5,897	360,00	149.220	-620	19.374	61.04	SI
	QPR	1,762	13,07	139.521	-1.127	16.758	7.42	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	4,987	17,43	55.664	-6.589	38.810	3.49	SI	RAR	119,186	360,00	55.664	-6.589	38.810	3.02	SI
	QPR	2,768	13,07	70.732	7.048	-35.299	4.72	SI								
Pilastrata: Pilastrata 2																
Primo Impalcato																
	RAR	1,699	17,43	324.824	-3.208	-2.192	10.25	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,512	13,07	302.260	-1.937	-1.734	8.64	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,210	17,43	137.603	8.554	-2.178	14.41	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,106	13,07	131.133	7.398	-2.257	11.81	SI								
Pilastrata: Pilastrata 3																
Primo Impalcato																
	RAR	1,598	17,43	324.885	-2.401	-41	10.90	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,458	13,07	301.960	-1.814	284	8.96	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,205	17,43	137.190	8.341	2.742	14.46	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,103	13,07	130.999	7.369	2.186	11.85	SI								
Pilastrata: Pilastrata 4																
Primo Impalcato																
	RAR	1,995	17,43	154.192	-1.310	-19.224	8.73	SI	RAR	5,446	360,00	154.192	-1.310	-19.224	66.10	SI
	QPR	1,756	13,07	142.941	-1.123	-16.456	7.44	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	4,960	17,43	57.763	-7.047	-38.547	3.51	SI	RAR	117,177	360,00	57.763	-7.047	-38.547	3.07	SI
	QPR	2,743	13,07	72.184	6.561	34.936	4.76	SI								
Pilastrata: Pilastrata 5																
Primo Impalcato																
	RAR	3,042	17,43	315.789	3.145	34.589	5.72	SI	RAR	4,208	360,00	315.789	3.145	34.589	85.55	SI
	QPR	2,668	13,07	290.946	1.836	29.981	4.90	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	7,778	17,43	122.830	-7.196	81.014	2.24	SI	RAR	196,513	360,00	122.830	-7.196	81.014	1.83	SI
	QPR	6,983	13,07	113.671	-4.294	74.746	1.87	SI								
Pilastrata: Pilastrata 6																
Primo Impalcato																
	RAR	2,669	17,43	696.186	-11.425	-443	6.53	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,381	13,07	638.779	-8.241	-547	5.49	SI								

Pilastri - verifiche delle tensioni di esercizio

Lv Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Impalcato Copertura																
	RAR	1,384	17,43	289.995	7.714	4.165	12.58	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,276	13,07	267.671	6.760	4.079	10.24	SI								
Pilastrata: Pilastrata 7																
Primo Impalcato																
	RAR	2,603	17,43	689.037	-9.563	-864	6.69	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,356	13,07	632.385	-7.903	-706	5.54	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,280	17,43	287.496	8.066	-1.707	13.62	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,180	13,07	265.258	7.232	-1.715	11.07	SI								
Pilastrata: Pilastrata 8																
Primo Impalcato																
	RAR	2,969	17,43	312.309	1.927	-34.245	5.87	SI	RAR	3,663	360,00	312.309	1.927	-34.245	98.27	SI
	QPR	2,642	13,07	288.186	1.760	-29.732	4.94	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	7,338	17,43	121.797	-4.183	-78.840	2.37	SI	RAR	187,299	360,00	121.797	-4.183	-78.840	1.92	SI
	QPR	6,766	13,07	112.513	-3.787	-72.760	1.93	SI								
Pilastrata: Pilastrata 9																
Primo Impalcato																
	RAR	2,001	17,43	211.636	3.806	21.291	8.71	SI	RAR	2,474	360,00	211.636	3.806	21.291	NS	SI
	QPR	1,796	13,07	197.199	2.894	18.951	7.28	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	5,740	17,43	98.224	-13.306	-52.590	3.03	SI	RAR	137,703	360,00	77.053	12.818	52.576	2.61	SI
	QPR	5,289	13,07	71.478	11.555	48.940	2.47	SI								
Pilastrata: Pilastrata 10																
Primo Impalcato																
	RAR	2,371	17,43	444.691	22.712	-1.932	7.35	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,015	13,07	431.751	15.011	-840	6.48	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,248	17,43	182.899	-14.896	2.608	13.96	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,159	13,07	174.592	-13.580	2.252	11.28	SI								
Pilastrata: Pilastrata 11																
Primo Impalcato																
	RAR	2,267	17,43	460.309	18.335	-1.741	7.68	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,026	13,07	428.569	15.420	-1.006	6.45	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,202	17,43	181.499	-14.908	-1.704	14.50	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,115	13,07	173.552	-13.753	-1.264	11.72	SI								
Pilastrata: Pilastrata 12																
Primo Impalcato																
	RAR	2,024	17,43	209.750	3.272	-22.228	8.61	SI	RAR	2,883	360,00	209.750	3.272	-22.228	NS	SI
	QPR	1,821	13,07	195.574	3.065	-19.444	7.17	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	5,623	17,43	97.405	-12.449	52.038	3.09	SI	RAR	136,252	360,00	76.200	11.752	-52.376	2.64	SI
	QPR	5,230	13,07	70.772	11.244	-48.560	2.49	SI								

LEGENDA:

Lv	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti del pilastro al livello considerato.
Rinf.	Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
Id_{Cmb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc}	Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
$\sigma_{cd,amm}$	Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$	Sollecitazioni di progetto.
σ_{at}	Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$	Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio.
CS	Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato	[Si] = $\sigma_{cc} \leq \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \leq \sigma_{td,amm}$. [NO] = $\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$.

PILASTRI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Pilastri - verifica allo stato limite di fessurazione

Lv	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Pilastrata: Pilastrata 1													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	141.462	-1.189	17.442	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	139.521	-1.127	16.758	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	52.680	-7.044	36.358	2,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	52.078	-6.991	35.954	2,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 2													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	278.479	-812	2.551	-1,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	278.697	-981	2.464	-1,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	112.657	-7.484	1.957	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	112.480	-7.108	2.101	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

Lv	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Pilastrata: Pilastrata 3													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	278.587	-1.216	-1.462	-1,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	278.397	-1.096	-1.286	-1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	112.431	-7.301	-1.900	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	112.346	-7.110	-1.752	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 4													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	144.950	-1.184	-17.134	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	142.941	-1.123	-16.456	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	54.157	-6.619	-35.993	2,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	53.530	-6.568	-35.592	2,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 5													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	295.470	1.834	31.296	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	290.946	1.836	29.981	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	137.953	6.814	-71.177	3,42	2,36	1,6719 E-04	330	208	0,035	0,400	11,49	SI
-	QPR	136.471	6.795	-70.835	3,41	2,36	1,6623 E-04	309	224	0,037	0,300	8,07	SI
Pilastrata: Pilastrata 6													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	638.875	-9.114	-545	-1,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	638.779	-8.241	-547	-1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	267.532	6.843	4.181	-0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	267.671	6.760	4.079	-0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 7													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	632.431	-8.279	-706	-1,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	632.385	-7.903	-706	-1,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	265.116	7.329	-1.775	-0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	265.258	7.232	-1.715	-0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 8													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	292.660	1.760	-31.015	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	288.186	1.760	-29.732	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	136.774	6.127	69.078	3,29	2,36	3,3989 E-04	723	315	0,107	0,400	3,74	SI
-	QPR	135.313	6.113	68.742	3,28	2,36	3,3904 E-04	723	315	0,107	0,300	2,81	SI
Pilastrata: Pilastrata 9													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	199.812	2.994	19.701	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	197.199	2.894	18.951	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	95.127	-12.444	-48.519	2,60	2,36	2,4117 E-04	667	299	0,072	0,400	5,54	SI
-	QPR	94.278	-12.412	-48.314	2,59	2,36	2,4061 E-04	667	299	0,072	0,300	4,16	SI
Pilastrata: Pilastrata 10													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	431.490	16.445	-1.044	-0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	431.751	15.011	-840	-0,92	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	174.541	-13.836	2.297	-0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	174.592	-13.580	2.252	-0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 11													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	428.469	16.041	-1.211	-0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	428.569	15.420	-1.006	-0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	173.498	-14.010	-1.296	-0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	173.552	-13.753	-1.264	-0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 12													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	198.155	3.163	-20.191	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	195.574	3.065	-19.444	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	94.409	-11.749	47.865	2,55	2,36	1,1196 E-04	231	223	0,025	0,400	16,01	SI
-	QPR	93.572	-11.718	47.662	2,54	2,36	1,114 E-04	231	223	0,025	0,300	12,07	SI

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti del pilastro al livello considerato.
AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

Lv	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		

N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.

$\sigma_{ct,f}$ Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.

σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].

ε_{sm} Deformazione unitaria media delle barre di armatura.

A_e Area efficace del calcestruzzo teso.

Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.

W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.

W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.

CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).

Verificato [SI] = $W_d \leq W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

PILASTRI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio

Lv	$\%L_{LI}$	L_{LI}	Dir	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	CS	Note
	[%]	[m]		[N·m]	[N·m]		[N]	[N]	[N]	[N]		
Pilastrata: Pilastrata 1												
Primo Impalcato	0%	4,40	X	177.592	-177.592	1,1	87.813	87.813	0	0	3,54	GR
			Y	177.592	-177.592		87.813	87.813	0	0	3,54	
	100%		X	173.660	-173.660		87.813	87.813	0	0	3,54	
			Y	173.660	-173.660		87.813	87.813	0	0	3,54	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	158.788	-158.788	1,1	101.616	101.616	0	0	3,06	GR
			Y	158.788	-158.788		101.616	101.616	0	0	3,06	
	100%		X	155.299	-155.299		101.616	101.616	0	0	3,06	
			Y	155.299	-155.299		101.616	101.616	0	0	3,06	
Pilastrata: Pilastrata 2												
Primo Impalcato	0%	4,40	X	202.394	-202.394	1,1	100.458	100.458	0	0	3,09	GR
			Y	202.394	-202.394		100.458	100.458	0	0	3,09	
	100%		X	199.438	-199.438		100.458	100.458	0	0	3,09	
			Y	199.438	-199.438		100.458	100.458	0	0	3,09	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	171.502	-171.502	1,1	109.876	109.876	0	0	2,83	GR
			Y	171.502	-171.502		109.876	109.876	0	0	2,83	
	100%		X	168.114	-168.114		109.876	109.876	0	0	2,83	
			Y	168.114	-168.114		109.876	109.876	0	0	2,83	
Pilastrata: Pilastrata 3												
Primo Impalcato	0%	4,40	X	202.305	-202.305	1,1	100.387	100.387	0	0	3,09	GR
			Y	202.305	-202.305		100.387	100.387	0	0	3,09	
	100%		X	199.244	-199.244		100.387	100.387	0	0	3,09	
			Y	199.244	-199.244		100.387	100.387	0	0	3,09	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	171.401	-171.401	1,1	109.822	109.822	0	0	2,83	GR
			Y	171.401	-171.401		109.822	109.822	0	0	2,83	
	100%		X	168.047	-168.047		109.822	109.822	0	0	2,83	
			Y	168.047	-168.047		109.822	109.822	0	0	2,83	
Pilastrata: Pilastrata 4												
Primo Impalcato	0%	4,40	X	178.093	-178.093	1,1	88.067	88.067	0	0	3,53	GR
			Y	178.093	-178.093		88.067	88.067	0	0	3,53	
	100%		X	174.176	-174.176		88.067	88.067	0	0	3,53	
			Y	174.176	-174.176		88.067	88.067	0	0	3,53	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	159.012	-159.012	1,1	101.767	101.767	0	0	3,05	GR
			Y	159.012	-159.012		101.767	101.767	0	0	3,05	
	100%		X	155.539	-155.539		101.767	101.767	0	0	3,05	
			Y	155.539	-155.539		101.767	101.767	0	0	3,05	
Pilastrata: Pilastrata 5												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	220.820	-220.820	1,1	111.676	111.676	0	0	2,16	GR
			Y	326.567	-326.567		165.559	165.559	0	0	2,29	
	100%		X	215.732	-215.732		111.676	111.676	0	0	2,16	
			Y	320.619	-320.619		165.559	165.559	0	0	2,29	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	182.315	-182.315	1,1	116.564	116.564	0	0	2,07	GR
			Y	281.557	-281.557		180.553	180.553	0	0	2,10	
	100%		X	177.974	-177.974		116.564	116.564	0	0	2,07	
			Y	276.517	-276.517		180.553	180.553	0	0	2,10	
Pilastrata: Pilastrata 6												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	390.998	-390.998	1,1	199.448	199.448	0	0	1,21	GR
			Y	488.106	-488.106		249.048	249.048	0	0	1,52	
	100%		X	388.662	-388.662		199.448	199.448	0	0	1,21	
			Y	485.447	-485.447		249.048	249.048	0	0	1,52	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	326.735	-326.735	1,1	210.083	210.083	0	0	1,15	GR
			Y	436.104	-436.104		281.090	281.090	0	0	1,35	
	100%		X	322.612	-322.612		210.083	210.083	0	0	1,15	
			Y	432.720	-432.720		281.090	281.090	0	0	1,35	
Pilastrata: Pilastrata 7												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	390.385	-390.385	1,1	199.132	199.132	0	0	1,21	GR
			Y	487.407	-487.407		248.688	248.688	0	0	1,53	
	100%		X	388.039	-388.039		199.132	199.132	0	0	1,21	
			Y	484.738	-484.738		248.688	248.688	0	0	1,53	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	326.209	-326.209	1,1	209.747	209.747	0	0	1,15	GR
			Y	435.683	-435.683		280.815	280.815	0	0	1,35	
	100%		X	322.099	-322.099		209.747	209.747	0	0	1,15	

Pilastri (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio

Lv	%L_{LI}	L_{LI}	Dir	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	CS	Note
	[%]	[m]		[N·m]	[N·m]		[N]	[N]	[N]	[N]		
			Y	432.291	-432.291		280.815	280.815	0	0	1,35	
Pilastrata: Pilastrata 8												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	220.188	-220.188	1,1	111.350	111.350	0	0	2,17	GR
			Y	325.817	-325.817		165.173	165.173	0	0	2,30	
	100%		X	215.088	-215.088		111.350	111.350	0	0	2,17	
			Y	319.861	-319.861		165.173	165.173	0	0	2,30	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	182.022	-182.022	1,1	116.377	116.377	0	0	2,07	GR
			Y	281.220	-281.220		180.340	180.340	0	0	2,11	
	100%		X	177.689	-177.689		116.377	116.377	0	0	2,07	
			Y	276.194	-276.194		180.340	180.340	0	0	2,11	
Pilastrata: Pilastrata 9												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	200.856	-200.856	1,1	101.404	101.404	0	0	2,38	GR
			Y	303.204	-303.204		153.538	153.538	0	0	2,47	
	100%		X	195.543	-195.543		101.404	101.404	0	0	2,38	
			Y	296.989	-296.989		153.538	153.538	0	0	2,47	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	173.078	-173.078	1,1	110.573	110.573	0	0	2,18	GR
			Y	270.673	-270.673		173.135	173.135	0	0	2,19	
	100%		X	168.692	-168.692		110.573	110.573	0	0	2,18	
			Y	264.472	-264.472		173.135	173.135	0	0	2,19	
Pilastrata: Pilastrata 10												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	312.273	-312.273	1,1	158.529	158.529	0	0	1,52	GR
			Y	418.422	-418.422		212.985	212.985	0	0	1,78	
	100%		X	307.430	-307.430		158.529	158.529	0	0	1,52	
			Y	414.155	-414.155		212.985	212.985	0	0	1,78	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	260.254	-260.254	1,1	167.030	167.030	0	0	1,44	GR
			Y	370.558	-370.558		238.299	238.299	0	0	1,59	
	100%		X	256.022	-256.022		167.030	167.030	0	0	1,44	
			Y	366.002	-366.002		238.299	238.299	0	0	1,59	
Pilastrata: Pilastrata 11												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	311.616	-311.616	1,1	158.190	158.190	0	0	1,53	GR
			Y	417.854	-417.854		212.690	212.690	0	0	1,78	
	100%		X	306.763	-306.763		158.190	158.190	0	0	1,53	
			Y	413.571	-413.571		212.690	212.690	0	0	1,78	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	260.036	-260.036	1,1	166.887	166.887	0	0	1,45	GR
			Y	370.315	-370.315		238.143	238.143	0	0	1,59	
	100%		X	255.797	-255.797		166.887	166.887	0	0	1,45	
			Y	365.764	-365.764		238.143	238.143	0	0	1,59	
Pilastrata: Pilastrata 12												
Primo Impalcato (a)	0%	4,30	X	200.482	-200.482	1,1	101.213	101.213	0	0	2,38	GR
			Y	302.773	-302.773		153.316	153.316	0	0	2,48	
	100%		X	195.169	-195.169		101.213	101.213	0	0	2,38	
			Y	296.554	-296.554		153.316	153.316	0	0	2,48	
Impalcato Copertura (a)	0%	3,40	X	172.894	-172.894	1,1	110.457	110.457	0	0	2,18	GR
			Y	270.445	-270.445		172.976	172.976	0	0	2,19	
	100%		X	168.520	-168.520		110.457	110.457	0	0	2,18	
			Y	264.209	-264.209		172.976	172.976	0	0	2,19	

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
%L_{LI} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
L_{LI} Lunghezza libera d'Inflessione.
Dir Direzione locale della sezione rispetto a cui è eseguita la verifica.
γ_{Rd} Coefficiente di sovraresistenza.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
Note GR = verifica eseguita con il taglio derivante dall'applicazione del criterio della Gerarchia delle Resistenze; SE = verifica eseguita con il taglio derivante da un'analisi con spettro elastico con q=1.
M_{Rd} Momento resistente del beam, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
$V_{Ed,GR}$ Taglio di calcolo dovuto all'applicazione del criterio di Gerarchia delle resistenze.
$V_{Ed,EL}$ Taglio di calcolo valutato attraverso un'analisi con spettro elastico con q=1.

DETTAGLI COSTRUTTIVI PER LA DUTTILITÀ - PILASTRI IN PRESENZA DI SISMA (Elevazione)

Dettagli Costruttivi per la Duttilità - Pilastri in Presenza di Sisma

Lv	$V_{sw,c}$	V_{nc}	ω_{wd}	α_n	α_s	ν_d	$\omega_{wd,min}$	CS	CS_{min}
	[cm^2]	[cm^3]							
Duttilità di curvatura richiesta allo SLV nelle direzioni X e Y: [$\mu_{\phi,x}$= 6,80; $\mu_{\phi,y}$= 6,80]									
Pilastrata: Pilastrata 1									
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	1,000	0,736	0,000	0,080	NS	1,180
Impalcato Copertura	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Pilastrata: Pilastrata 2									
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	1,000	0,736	0,081	0,080	41,926	1,180
Impalcato Copertura	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Pilastrata: Pilastrata 3									
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	1,000	0,736	0,081	0,080	43,249	1,180
Impalcato Copertura	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Pilastrata: Pilastrata 4									
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	1,000	0,736	0,000	0,080	NS	1,180
Impalcato Copertura	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Pilastrata: Pilastrata 5									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	0,789	0,720	0,092	0,080	12,725	2,328

Dettagli Costruttivi per la Duttilità - Pilastri in Presenza di Sisma

Lv	$V_{sw,c}$	V_{nc}	ω_{wd}	α_n	α_s	ν_d	$\omega_{wd,min}$	CS	CS_{min}
	[cm³]	[cm³]							
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328
Pilastrata: Pilastrata 6									
Primo Impalcato	142,25	20170	0,168	0,748	0,720	0,166	0,080	2,089	2,096
Impalcato Copertura	142,25	20170	0,168	-	-	-	0,080	-	2,096
Pilastrata: Pilastrata 7									
Primo Impalcato	142,25	20170	0,168	0,748	0,720	0,164	0,080	2,127	2,096
Impalcato Copertura	142,25	20170	0,168	-	-	-	0,080	-	2,096
Pilastrata: Pilastrata 8									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	0,789	0,720	0,091	0,080	13,013	2,328
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328
Pilastrata: Pilastrata 9									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	0,789	0,720	0,000	0,080	NS	2,328
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328
Pilastrata: Pilastrata 10									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	0,781	0,720	0,114	0,080	5,511	2,328
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328
Pilastrata: Pilastrata 11									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	0,781	0,720	0,114	0,080	5,624	2,328
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328
Pilastrata: Pilastrata 12									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	0,789	0,720	0,000	0,080	NS	2,328
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328

LEGENDA:

Lv	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
$V_{sw,c}$	Volume delle staffe di confinamento
V_{nc}	Volume del nucleo confinato di calcestruzzo
ω_{wd}	Rapporto meccanico dell'armatura di confinamento
α_n	Coefficiente di efficacia del confinamento nel piano della sezione
α_s	Coefficiente di efficacia del confinamento nel piano verticale
ν_d	Forza assiale adimensionalizzata di progetto allo SLV
$\omega_{wd,min}$	Minimo rapporto meccanico dell'armatura di confinamento
CS	Coefficiente di sicurezza del rapporto meccanico dell'armatura trasversale di confinamento
CS_{min}	Coefficiente di sicurezza del rapporto meccanico minimo dell'armatura trasversale di confinamento

PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)

REGOLARITÁ DELLA STRUTTURA IN PIANTA		
a)	la configurazione in pianta è compatta ossia la distribuzione di masse e rigidezze è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e il contorno di ogni orizzontamento è convesso; il requisito può ritenersi soddisfatto, anche in presenza di rientranze in pianta, quando esse non influenzano significativamente la rigidezza nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento;	SI
b)	il rapporto tra i lati del rettangolo circoscritto alla pianta di ogni orizzontamento è inferiore a 4;	SI
c)	ciascun orizzontamento ha una rigidezza nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidezza degli elementi strutturali verticali da potersi assumere che la sua deformazione in pianta influenzi in modo trascurabile la distribuzione delle azioni sismiche tra questi ultimi e ha resistenza sufficiente a garantire l'efficacia di tale distribuzione;	SI
		La struttura è regolare in pianta.
REGOLARITÁ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA		
d)	tutti i sistemi resistenti alle azioni orizzontali si estendono per tutta l'altezza della costruzione o, se sono presenti parti aventi differenti altezze, fino alla sommità della rispettiva parte dell'edificio;	SI
e)	massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25%, la rigidezza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidezza si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o di pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base;	SI
f)	nelle strutture intelaiate, il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti diversi (tale rapporto, calcolato per un generico orizzontamento, non deve differire più del 30% dall'analogo rapporto calcolato per l'orizzontamento adiacente); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti;	SI
g)	eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengano con continuità da un orizzontamento al successivo; oppure avvengano in modo che il rientro di un orizzontamento non superi il 10% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante, né il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro orizzontamenti, per il quale non sono previste limitazioni di restringimento;	SI
		La struttura è regolare in altezza.

Piani - Verifiche Regolarità

Id_{Piano}	Q_{Lv}	H_{Lv}	Rd_{Tmp}	Ir_{Tmp}	M_{SLU}	K_{SLU}		R_{eff}		R_{ric}	
						X	Y	X	Y	X	Y
	[m]	[m]			[N·s²/m]	[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]
Impalcato Copertura	3,80	3,80	NO	NO	164.712	222.645	93.086	1.496.616	1.986.622	383.416	220.375
Primo Impalcato	-1,00	4,80	NO		241.862	172.503	129.088	1.391.032	1.773.607	439.811	353.296

LEGENDA:

Id_{Piano}	Identificativo del livello o piano.
Q_{Lv}	Quota del livello o piano.
H_{Lv}	Altezza del livello o piano.
Rd_{Tmp}	Per i piani con riduzione dei tamponamenti, sono state incrementate le azioni di calcolo per gli elementi verticali (pilastri e pareti) di un fattore 1,4: [SI] = Piano con riduzione dei tamponamenti - [NO] = Piano senza riduzione dei tamponamenti.
Ir_{Tmp}	Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.
M_{SLU}	Massa eccitabile della struttura allo S.L. Ultimo, nelle direzioni X, Y, Z.
K_{SLU}	Valori delle Rigidezze di Piano, valutate allo SLU, riferite agli assi X ed Y del riferimento globale.
R_{eff}	Valori delle Resistenze Effettive di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
R_{ric}	Valori delle Resistenze Richieste di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
(*)	Vedi tabelle "Livelli o Piani" o "Solai e Balconi".

EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)

Effetti delle non linearità geometriche per sisma

Id_{Piano}	Q_{Lv}	H_{Lv}	$\delta_{d,X}$	$\delta_{d,Y}$	$P_{\theta,X}$	$P_{\theta,Y}$	$T_{\theta,X}$	$T_{\theta,Y}$	Θ_X	Θ_Y
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[N]	[N]	[N]	[N]	[rad]	[rad]
Impalcato Copertura	3,80	3,80	1,0770	2,0807	1.615.813	1.615.813	239.789	193.685	1,9098 E-02	4,568 E-02
Primo Impalcato	-1,00	4,80	2,2560	2,4351	3.988.489	3.988.489	389.168	314.343	4,8169 E-02	6,437 E-02

LEGENDA:

Id_{Piano} Identificativo del livello o piano.
H_{Lv} Altezza del livello o piano.
$\delta_{d,X}$, $\delta_{d,Y}$ Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.
$P_{\theta,X}$, $P_{\theta,Z}$ Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "θ".
$T_{\theta,X}$, $T_{\theta,Y}$ Valori del tagliante di piano utilizzati per il calcolo di "θ".
θ_X, θ_Y Coefficienti "θ" del piano.
Nota Le forze sismiche orizzontali agenti sui piani caratterizzati da valori di θ compresi tra 0,1 e 0,2, sono state incrementate del fattore "$1/(1-\theta)$", per portare in conto gli effetti del secondo ordine.

PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)

Piani - Verifiche allo SLO

Id_{Piano}	Q_{Lv}	H_{Lv}	$\delta_{amm,SLO}$	$\delta_{d,SLO}$		$\Delta\delta_{SLO}$		$C_{lg}T_{mp}$	Note
				X	Y	X	Y		
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		
Impalcato Copertura	3,80	3,80	1,2667	0,3563	0,6893	0,9104	0,5774	RF	Verificato
Primo Impalcato	-1,00	4,80	1,6000	0,7403	0,8224	0,8597	0,7776	RF	Verificato

LEGENDA:

Id_{Piano} Identificativo del livello o piano.
Q_{Lv} Quota del livello o piano.
H_{Lv} Altezza del livello o piano.
$\delta_{amm,SLO}$ Spostamento Differenziale ammissibile per SLO.
$\delta_{d,SLO}$ Spostamento Differenziale di progetto allo SLO.
$\Delta\delta_{SLO}$ Differenza fra spostamento limite e quello di calcolo nelle direzioni X e Y.
$C_{lg}T_{mp}$ Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.

SOLAI (CA)- VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione)

Solai (CA)- Verifiche allo SLU

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$M_{Ed,X,s}$	$M_{Ed,X,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	CS_i
	[%]		[N·m]	[N·m]	[cm²]	[cm²]		
Impalcato Copertura					**Sezione: Solai 2.1**			
Travetto 2-1	0%	▨	17.098	0	3,08	0,00	1.89	-
	12,5%	T	7.851	2.238	1,54	0,00	2.04	-
	25,0%	T	0	11.291	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	17.245	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	20.418	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	20.361	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	19.127	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	14.796	1,54	0,00	-	-
	100%	▨	15.314	7.366	1,54	0,00	1.07	-
Travetto 3-2	0%	▨	8.570	4.235	1,54	0,00	1.91	-
	12,5%	T	0	7.351	1,54	0,00	-	-
	25,0%	T	0	8.822	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	8.935	1,54	0,00	-	-
	50,0%	T	900	11.427	1,54	0,00	17.88	-
	62,5%	T	4.239	6.653	1,54	0,00	3.79	-
	75,0%	T	8.650	3.081	1,54	0,00	1.86	-
	87,5%	T	14.131	0	1,54	0,00	1.13	-
	100,0%	▨	18.317	0	3,08	0,00	1.77	-
Impalcato Copertura					**Sezione: Solai 2.2**			
Travetto 2-1	0%	▨	17.086	0	3,08	0,00	1.89	-
	12,5%	T	7.853	2.236	1,54	0,00	2.04	-
	25,0%	T	0	11.277	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	17.224	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	20.395	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	20.335	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	19.105	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	14.780	1,54	0,00	-	-
	100%	▨	15.296	7.361	1,54	0,00	1.07	-
Travetto 3-2	0%	▨	8.578	4.240	1,54	0,00	1.91	-
	12,5%	T	0	7.363	1,54	0,00	-	-
	25,0%	T	0	8.839	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	8.953	1,54	0,00	-	-
	50,0%	T	878	11.438	1,54	0,00	18.32	-
	62,5%	T	4.216	6.672	1,54	0,00	3.81	-
	75,0%	T	8.626	3.099	1,54	0,00	1.86	-
	87,5%	T	14.109	0	1,54	0,00	1.14	-
	100%	▨	18.300	0	3,08	0,00	1.77	-
Impalcato Copertura					**Sezione: Solai 2.3**			
Travetto 2-1	0%	▨	17.069	0	3,08	0,00	1.89	-
	12,5%	T	7.855	2.232	1,54	0,00	2.04	-
	25,0%	T	0	11.257	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	17.193	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	20.362	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	20.299	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	19.072	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	14.757	1,54	0,00	-	-

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$M_{Ed,X,s}$	$M_{Ed,X,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	CS_i
	[%]		[N·m]	[N·m]	[cm²]	[cm²]		
	100%	▨	15.272	7.353	1,54	0,00	1.07	-
Travetto 3-2	0%	▨	8.590	4.247	1,54	0,00	1.90	-
	12,5%	T	0	7.380	1,54	0,00	-	-
	25,0%	T	0	8.863	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	8.980	1,54	0,00	-	-
	50,0%	T	846	11.454	1,54	0,00	19.02	-
	62,5%	T	4.182	6.700	1,54	0,00	3.84	-
	75,0%	T	8.592	3.124	1,54	0,00	1.87	-
	87,5%	T	14.077	0	1,54	0,00	1.14	-
	100,0%	▨	18.277	0	3,08	0,00	1.77	-
Primo Impalcato					**Sezione: Solai 1.1**			
Travetto 2-1	0%	▨	25.752	0	3,08	0,00	1.25	-
	12,5%	T	12.047	4.000	1,54	0,00	1.33	-
	25,0%	T	1.418	17.251	1,54	0,00	11.34	-
	37,5%	T	0	25.932	1,54	0,00	-	-
	50,0%	T	0	30.046	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	30.398	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	28.466	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	21.966	3,08	0,00	-	-
	100%	▨	22.391	10.897	3,08	0,00	1.44	-
Travetto 3-2	0%	▨	12.530	6.561	1,54	0,00	1.30	-
	12,5%	T	0	11.531	1,54	0,00	-	-
	25,0%	T	0	14.069	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	844	14.428	1,54	0,00	19.06	-
	50,0%	T	4.083	16.707	1,54	0,00	3.94	-
	62,5%	T	8.564	11.584	1,54	0,00	1.87	-
	75,0%	T	14.284	6.648	1,54	0,00	1.12	-
	87,5%	T	21.246	0	3,08	0,00	1.47	-
	100,0%	▨	27.406	0	3,08	0,00	1.18	-
Primo Impalcato					**Sezione: Solai 1.2**			
Travetto 2-1	0%	▨	25.726	0	3,08	0,00	1.26	-
	12,5%	T	12.049	3.998	1,54	0,00	1.33	-
	25,0%	T	1.441	17.224	1,54	0,00	11.16	-
	37,5%	T	0	25.890	1,54	0,00	-	-
	50,0%	T	0	29.995	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	30.346	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	28.420	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	21.933	3,08	0,00	-	-
	100,0%	▨	22.355	10.886	3,08	0,00	1.45	-
Travetto 3-2	0%	▨	12.548	6.570	1,54	0,00	1.30	-
	12,5%	T	0	11.554	1,54	0,00	-	-
	25,0%	T	0	14.101	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	805	14.463	1,54	0,00	19.99	-
	50,0%	T	4.039	16.731	1,54	0,00	3.98	-
	62,5%	T	8.516	11.620	1,54	0,00	1.88	-
	75,0%	T	14.236	6.680	1,54	0,00	1.13	-
	87,5%	T	21.198	0	3,08	0,00	1.47	-
	100%	▨	27.372	0	3,08	0,00	1.18	-
Primo Impalcato					**Sezione: Solai 1.3**			
Travetto 2-1	0%	▨	25.705	0	3,08	0,00	1.26	-
	12,5%	T	12.051	3.996	1,54	0,00	1.33	-
	25,0%	T	1.460	17.203	1,54	0,00	11.02	-
	37,5%	T	0	25.856	1,54	0,00	-	-
	50,0%	T	0	29.955	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	30.305	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	28.384	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	21.908	3,08	0,00	-	-
	100,0%	▨	22.326	10.878	3,08	0,00	1.45	-
Travetto 3-2	0%	▨	12.562	6.578	1,54	0,00	1.30	-
	12,5%	T	0	11.572	1,54	0,00	-	-
	25,0%	T	0	14.126	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	775	14.491	1,54	0,00	20.76	-
	50,0%	T	4.005	16.749	1,54	0,00	4.01	-
	62,5%	T	8.480	11.649	1,54	0,00	1.89	-
	75,0%	T	14.198	6.705	1,54	0,00	1.13	-
	87,5%	T	21.161	0	3,08	0,00	1.47	-
	100%	▨	27.345	0	3,08	0,00	1.18	-

LEGENDA:

$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.

Tp Tipo di sezione verificata.

$M_{Ed,X,s}$ Momento di progetto intorno ad X che tende le fibre superiori.

$M_{Ed,X,i}$ Momento di progetto intorno ad X che tende le fibre inferiori.

CS_s Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS>= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

CS_i Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

$A_{s,s}$, $A_{s,i}$ Armatura a flessione superiore e inferiore.

SOLAI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO ALLO SLU (Elevazione)

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$V_{Ed,Y}^{(+)}$	$V_{Ed,Y}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	$V_{Rd}^{(+)}$	$V_{Rd}^{(-)}$	$N_{Ed}^{(+)}$	$N_{Ed}^{(-)}$	$V_{Rsd,p}^{(+)}$	$V_{Rsd,p}^{(-)}$	$A_{sw,p}^{(+)}$	$A_{sw,p}^{(-)}$
	[%]		[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.1**						

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$V_{Ed,Y}^{(+)}$	$V_{Ed,Y}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	$V_{Rd}^{(+)}$	$V_{Rd}^{(-)}$	$N_{Ed}^{(+)}$	$N_{Ed}^{(-)}$	$V_{Rsd,p}^{(+)}$	$V_{Rsd,p}^{(-)}$	$A_{sw,p}^{(+)}$	$A_{sw,p}^{(-)}$
	[%]		[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
Travetto 2-1	0%	▨	20.646	0	7,89	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	16.391	0	3,73	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	12.136	0	5,04	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	7.881	0	7,76	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	3.626	0	16,86	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	258	-1.013	NS	60,34	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-5.268	-	11,60	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-9.523	-	6,42	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-13.779	-	11,83	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	9.454	0	17,24	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	6.354	0	9,62	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	3.254	-303	18,78	NS	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	154	-2.323	NS	26,31	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-4.766	-	12,82	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-7.866	-	7,77	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-10.966	-	5,57	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-14.067	-	4,35	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-17.167	-	9,49	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.2**						
Travetto 2-1	0%	▨	20.635	0	7,90	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	16.383	0	3,73	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	12.130	0	5,04	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	7.878	0	7,76	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	3.625	0	16,86	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	260	-1.012	NS	60,40	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-5.264	-	11,61	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-9.517	-	6,42	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-13.769	-	11,84	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	9.463	0	17,22	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	6.361	0	9,61	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	3.259	-294	18,75	NS	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	158	-2.315	NS	26,40	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-4.761	-	12,84	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-7.862	-	7,77	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-10.964	-	5,57	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-14.066	-	4,35	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-17.168	-	9,49	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.3**						
Travetto 2-1	0%	▨	20.619	0	7,90	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	16.371	0	3,73	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	12.122	0	5,04	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	7.873	0	7,76	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	3.625	0	16,86	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	264	-1.010	NS	60,52	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-5.258	-	11,62	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-9.507	-	6,43	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-13.755	-	11,85	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	9.476	0	17,20	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	6.372	0	9,59	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	3.267	-282	18,71	NS	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	163	-2.305	NS	26,52	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-4.752	-	12,86	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-7.857	-	7,78	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-10.961	-	5,58	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-14.065	-	4,35	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-17.169	-	9,49	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.1**						
Travetto 2-1	0%	▨	30.401	0	5,36	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	24.152	0	2,53	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	17.904	0	3,41	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	11.656	0	5,24	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	5.407	0	11,30	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	796	-1.632	76,79	37,45	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-7.881	-	7,76	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-14.129	-	4,33	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-20.378	-	8,00	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	14.629	0	11,14	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	10.070	0	6,07	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	5.510	-1.505	11,09	40,61	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	951	-3.831	64,27	15,95	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-7.075	-	8,64	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-11.634	-	5,25	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-16.194	-	3,77	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-20.753	-	2,95	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-25.312	-	6,44	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.2**						
Travetto 2-1	0%	▨	30.377	0	5,37	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	24.135	0	2,53	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	17.892	0	3,42	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	11.649	0	5,25	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	5.406	0	11,31	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	801	-1.630	76,31	37,50	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-7.873	-	7,76	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-14.115	-	4,33	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-20.358	-	8,01	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$V_{Ed,Y}^{(+)}$	$V_{Ed,Y}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	$V_{Rd}^{(+)}$	$V_{Rd}^{(-)}$	$N_{Ed}^{(+)}$	$N_{Ed}^{(-)}$	$V_{Rsd,p}^{(+)}$	$V_{Rsd,p}^{(-)}$	$A_{sw,p}^{(+)}$	$A_{sw,p}^{(-)}$
	[%]		[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
Travetto 3-2	0%	▨	14.646	0	11,13	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	10.083	0	6,06	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	5.520	-1.488	11,07	41,08	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	956	-3.815	63,94	16,02	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-7.063	-	8,65	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-11.626	-	5,26	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-16.189	-	3,78	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-20.752	-	2,95	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-25.315	-	6,44	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.3**						
Travetto 2-1	0%	▨	30.359	0	5,37	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	24.121	0	2,53	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	17.883	0	3,42	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	11.644	0	5,25	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	5.406	0	11,31	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	805	-1.628	75,93	37,54	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-7.866	-	7,77	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-14.105	-	4,33	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-20.343	-	8,01	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	14.659	0	11,12	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	10.093	0	6,06	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	5.527	-1.474	11,06	41,47	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	961	-3.803	63,60	16,07	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-7.053	-	8,67	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-11.619	-	5,26	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-16.185	-	3,78	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-20.751	-	2,95	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-25.317	-	6,44	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000

LEGENDA:

Id_{Cmp} Identificativo della campata.

$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.

Tp Tipo di sezione verificata.

$V_{Ed,Y}^{(+/-)}$ Valori massimo e minimo del taglio di progetto.

$CS^{(+/-)}$ Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "$V_{Ed,Y}^{(+)}$" e "$V_{Ed,Y}^{(-)}$" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).

$V_{Rd}^{(+)}$, $V_{Rd}^{(-)}$ Valori massimo e minimo del taglio ultimo, per conglomerato compresso.

$N_{Ed}^{(+/-)}$ Sforzo Normale medio nella Sezione di Verifica.

$V_{Rsd,p}^{(+)}$, $V_{Rsd,p}^{(-)}$ Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuti ai ferri piegati, relativi alle sollecitazioni "$V_{Ed,Y}^{(+)}$" e "$V_{Ed,Y}^{(-)}$".

$A_{sw,p}^{(+)}$, $A_{sw,p}^{(-)}$ Aree dei ferri piegati.

TRAVI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

$\%LLI$ Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Impalcato Copertura									**Sezione: Solai 2.1**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,15 cm**												
0%	RAR	1,305	17,43	0	12.884	0	13.36	SI	RAR	15,618	360,00	0	12.884	0	23.05	SI
	QPR	1,305	13,07	0	12.884	0	10.02	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=0,02 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,765	17,43	0	3.454	0	22.77	SI	RAR	6,102	360,00	0	3.454	0	58.99	SI
	QPR	0,765	13,07	0	3.454	0	17.07	SI								
100,0%	RAR	1,397	17,43	0	13.802	0	12.47	SI	RAR	16,731	360,00	0	13.802	0	21.51	SI
	QPR	1,397	13,07	0	13.802	0	9.35	SI								
Impalcato Copertura									**Sezione: Solai 2.2**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,15 cm**												
0%	RAR	1,304	17,43	0	12.875	0	13.37	SI	RAR	15,607	360,00	0	12.875	0	23.06	SI
	QPR	1,304	13,07	0	12.875	0	10.02	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id$_{Cmb}$	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id$_{Cmb}$	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Campata : Travetto 3-2				**FRC=0,02 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,762	17,43	0	3.437	0	22.88	SI	RAR	6,072	360,00	0	3.437	0	59.29	SI
	QPR	0,762	13,07	0	3.437	0	17.16	SI								
100%	RAR	1,396	17,43	0	13.790	0	12.48	SI	RAR	16,716	360,00	0	13.790	0	21.53	SI
	QPR	1,396	13,07	0	13.790	0	9.36	SI								
Impalcato Copertura									**Sezione: Solai 2.3**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,15 cm**												
0%	RAR	1,302	17,43	0	12.862	0	13.38	SI	RAR	15,591	360,00	0	12.862	0	23.09	SI
	QPR	1,302	13,07	0	12.862	0	10.03	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=0,02 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,756	17,43	0	3.411	0	23.05	SI	RAR	6,026	360,00	0	3.411	0	59.74	SI
	QPR	0,756	13,07	0	3.411	0	17.29	SI								
100,0%	RAR	1,394	17,43	0	13.772	0	12.49	SI	RAR	16,694	360,00	0	13.772	0	21.56	SI
	QPR	1,394	13,07	0	13.772	0	9.37	SI								
Primo Impalcato									**Sezione: Solai 1.1**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,22 cm**												
0%	RAR	1,916	17,43	0	18.919	0	9.09	SI	RAR	22,933	360,00	0	18.919	0	15.69	SI
	QPR	1,916	13,07	0	18.919	0	6.82	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=0,03 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	1,488	17,43	0	6.715	0	11.71	SI	RAR	11,863	360,00	0	6.715	0	30.34	SI
	QPR	1,488	13,07	0	6.715	0	8.78	SI								
100,0%	RAR	2,039	17,43	0	20.135	0	8.54	SI	RAR	24,407	360,00	0	20.135	0	14.74	SI
	QPR	2,039	13,07	0	20.135	0	6.41	SI								
Primo Impalcato									**Sezione: Solai 1.2**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,22 cm**												
0%	RAR	1,914	17,43	0	18.900	0	9.10	SI	RAR	22,910	360,00	0	18.900	0	15.71	SI
	QPR	1,914	13,07	0	18.900	0	6.83	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=0,03 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	1,480	17,43	0	6.680	0	11.77	SI	RAR	11,801	360,00	0	6.680	0	30.50	SI
	QPR	1,480	13,07	0	6.680	0	8.83	SI								
100%	RAR	2,036	17,43	0	20.109	0	8.56	SI	RAR	24,376	360,00	0	20.109	0	14.76	SI
	QPR	2,036	13,07	0	20.109	0	6.42	SI								
Primo Impalcato									**Sezione: Solai 1.3**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,22 cm**												
0%	RAR	1,912	17,43	0	18.885	0	9.11	SI	RAR	22,892	360,00	0	18.885	0	15.72	SI

Solai - verifiche delle tensioni di esercizio

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id$_{Cmb}$	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id$_{Cmb}$	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]		
25,0%	QPR	1,912	13,07	0	18.885	0	6.83	SI								
	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
50,0%	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
75,0%	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
100,0%	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
Campata : Travetto 3-2				**FRC=0,03 cm**												
0%	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
25,0%	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
50,0%	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
	RAR	1,474	17,43	0	6.652	0	11.82	SI	RAR	11,751	360,00	0	6.652	0	30.63	SI
75,0%	QPR	1,474	13,07	0	6.652	0	8.86	SI								
	RAR	2,034	17,43	0	20.089	0	8.56	SI	RAR	24,352	360,00	0	20.089	0	14.78	SI
100%	QPR	2,034	13,07	0	20.089	0	6.42	SI								

LEGENDA:

%L$_{LI}$	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L$_{LI}$), a partire dall'estremo iniziale.
Rinf.	Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
FRC	Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
Id$_{Cmb}$	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc}	Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
$\sigma_{cd,amm}$	Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
N$_{Ed}$, M$_{Ed,3}$, M$_{Ed,2}$	Sollecitazioni di progetto.
σ_{at}	Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$	Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
CS	Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato	[SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \le \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \le \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).

TRAVI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Solai - verifica allo stato limite di fessurazione

%L$_{LI}$	Id$_{Cmb}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A$_e$	Δ_{sm}	W$_d$	W$_{amm}$	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.1**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,15 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	12.884	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.884	0	1,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	2.962	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2.962	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-3.886	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.886	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-8.716	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.716	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-11.527	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-11.527	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-12.319	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.319	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-11.093	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-11.093	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-7.849	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-7.849	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-2.585	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.585	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=0,02 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-1.153	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.153	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-3.064	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.064	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-3.903	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.903	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-3.671	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.671	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-2.367	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.367	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	8	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	8	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	3.454	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.454	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	7.972	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	7.972	0	1,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	13.802	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	13.802	0	1,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.2**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,15 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	12.875	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	0	12.875	0	1,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	2.965	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2.965	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-3.876	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.876	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-8.700	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.700	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-11.509	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-11.509	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-12.302	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.302	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-11.078	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-11.078	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-7.839	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-7.839	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-2.583	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.583	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=0,02 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-1.156	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.156	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-3.072	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.072	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-3.915	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.915	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-3.686	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.686	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-2.384	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.384	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-10	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-10	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	3.437	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.437	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	7.956	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	7.956	0	1,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	13.790	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	13.790	0	1,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.3**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,15 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	12.862	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.862	0	1,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	2.970	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2.970	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-3.860	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.860	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-8.678	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.678	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-11.483	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-11.483	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-12.276	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.276	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-11.057	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-11.057	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-7.825	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-7.825	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-2.580	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.580	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=0,02 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-1.159	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.159	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-3.083	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.083	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-3.933	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.933	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-3.708	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.708	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-2.409	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.409	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-36	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-36	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	3.411	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.411	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	7.933	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	7.933	0	1,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	13.772	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	13.772	0	1,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.1**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,22 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	18.919	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	18.919	0	1,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	4.927	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	4.927	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-3.179	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.179	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-8.956	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	0	-8.956	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-12.403	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.403	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-13.519	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.519	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-12.306	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.306	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-8.762	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.762	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-2.889	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.889	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-1.132	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.132	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-2.925	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.925	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-3.478	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.478	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-2.791	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.791	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-863	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-863	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	2.306	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2.306	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	6.715	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	6.715	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	12.365	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.365	0	1,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	20.135	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	20.135	0	1,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.2**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,22 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	18.900	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	18.900	0	1,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	4.935	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	4.935	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-3.159	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.159	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-8.928	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.928	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-12.371	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.371	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-13.488	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.488	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-12.280	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.280	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-8.745	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.745	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	-2.885	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.885	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-1.136	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.136	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-2.940	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.940	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-3.501	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.501	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-2.820	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.820	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-896	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-896	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	2.271	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2.271	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	6.680	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	6.680	0	0,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	12.331	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.331	0	1,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	20.109	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	20.109	0	1,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.3**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,22 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	18.885	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	18.885	0	1,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	4.941	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	4.941	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-3.144	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.144	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-8.907	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.907	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-12.347	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.347	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-13.464	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.464	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-12.259	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
87,5%	QPR	0	-12.259	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	0	-8.732	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
100,0%	QPR	0	-8.732	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	0	-2.882	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.882	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-1.139	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.139	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-2.951	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.951	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-3.519	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.519	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-2.842	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.842	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-922	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-922	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	2.243	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2.243	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	6.652	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	6.652	0	0,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	12.305	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.305	0	1,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	20.089	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	20.089	0	1,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

%L_{LI} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
FRC Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.
$\sigma_{ct,f}$ Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
ε_{sm} Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
A_e Area efficace del calcestruzzo teso.
Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.
W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.
CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
Verificato [SI] = $W_d \leq W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Fondazione)

Dati generali di verifica

Id_{Nd}	Pos	Stato	$Id_{Pil,sup}$	σ_{cR}	σ_{tR}	f_{yk}	f_{fk}	$N_{d,sup}$	$N_{d,inf}$	$A_{S,st}$	CS		R_f
											η	ξ/f	
				[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]				

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Fondazione)

Dati indicati per direzione

Dir	Id_{Tr}	b_j	h_{jw}	A_{sup}/M^+	A_{inf}/M^-	Or_{Vjd}	$V_{c,\eta}$	$V_{c,\xi}$	σ_η	σ_ξ	$V_{jsd,sup}$	$V_{jsd,inf}$	V_d	V_{jsr}	V_{rsd}	h_{jc}
		[cm]	[cm]	[cm²;N·m]	[cm²;N·m]		[N]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]

LEGENDA:

Dir Direzione di verifica: 1 = asse locale 3 del pilastro; 2 = asse locale 2 del pilastro
Id_{Tr} Identificativo delle travi che definiscono la direzione.
b_j Larghezza effettiva del nodo relativo alla trave esaminata.
h_{jw} Distanza tra le armature superiori ed inferiori della trave.
A_{sup}/M^+ Se Or. V_{jd} = A -> Armatura superiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Massimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
A_{inf}/M^- Se Or. V_{jd} = A -> Armatura inferiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Minimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
Or_{Vjd} Origine del taglio nel nodo per la direzione considerata: [A] = taglio derivante dalle armature delle travi concorrenti nel nodo; [M] = taglio derivante dai momenti agenti agli estremi delle travi concorrenti nel nodo.
V_d Max Taglio di Progetto per Fessurazione Diagonale.
V_{jsr} Forza orizzontale resistente del rinforzo.
V_{rsd} Forza orizzontale resistente del rinforzo+staffe.
h_{jc} Distanza, tra le giaciture più esterne delle armature del pilastro, nella direzione in esame.
Id_{rf} Identificativo dell'intervento.
Pos Posizione del nodo: [I] = interno; [E] = esterno
C/NC Identificativo dello stato del nodo ([NC] = Non Confinato; [C] = Confinato).
$Id_{pil,sup}$ Identificativo del pilastro al di sopra del nodo.
σ_{cR} Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
σ_{tR} Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
f_{yk} Resistenza caratteristica allo snervamento delle staffe nel nodo.
f_{fk} Resistenza caratteristica ultima del rinforzo in FRP; [-] = rinforzo non presente.
$N_{d,sup}$ Sforzo normale nel pilastro al di sopra del nodo.
$N_{d,inf}$ Sforzo normale nel pilastro al di sotto del nodo.
A_{sw} Staffe nel nodo (numero di staffe/diametro in mm/passo in cm/numero di bracci; [-] = assenza di staffe nel nodo).
CS Coefficiente di sicurezza: [η] = a compressione; [ξ/f] = max tra controllo f_{ctd} e fessurazione diagonale garantita da staffe e rinforzo ([NS] = Non Significativo per valori di CS ≥ 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Dati indicati per direzione

Dir	Id$_{Tr}$	b_j	h_{jw}	A_{sup}/M^+	A_{inf}/M^-	Or_{vjd}	$V_{c,\eta}$	$V_{c,\xi}$	σ_η	σ_ξ	$V_{jsd,sup}$	$V_{jsd,inf}$	V_d	V_{jsr}	V_{rsd}	h_{jc}
		[cm]	[cm]	[cm^2;N·m]	[cm^2;N·m]		[N]	[N]	[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]

R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
V_c Tagli nel pilastro al di sopra del nodo impiegato per la verifica: [η] = tensione principale di compressione; [ξ] = tensione principale di trazione
σ Tensioni principali di progetto: [η] = compressione; [ξ] = trazione; [-] = rinforzo presente.
V_{jsd} Taglio di progetto per il meccanismo della fessurazione diagonale superiore e inferiore. [-] = rinforzo non presente.

NODI (CA) - VERIFICA A PUNZONAMENTO (Fondazione)

Nodi (CA) - Verifica a punzonamento

Id$_{Nd}$	Sp_p	Dir_{pz}	$V_{Ed,pz}$	β	u_0	$V_{Rd,0,max}$	D_{st}	θ	u_1	$R_{z,terr}$	$V_{Ed,red}$	$V_{Rd,1,c}$	$A_{s,pz,A/B}$	$V_{Rd,1,cs,s}$	$V_{Rd,1,cs,c}$	α	$D_{st,out}$	u_{out}	$CS_{0,max}$	$CS_{1,c}$	$CS_{1,cs}$
	[m]		[N]		[m]	[N]	[m]	[°]	[m]	[N]	[N]	[N]	[cm^2]	[N]	[N]	[°]	[m]	[m]			
00020	0,50	0	212.887	2,007	1,57	3.112.611	0,31	55,5	3,52	47.916	331.089	1.893.534	-	-	1.420.150	-	-	-	8,12	5,72	NS
00021	0,50	0	334.921	1,511	1,57	3.112.611	0,40	48,8	4,05	55.514	422.178	1.711.627	-	-	1.283.720	-	-	-	6,64	4,05	NS
00022	0,50	0	334.858	1,521	1,57	3.112.611	0,40	48,8	4,05	56.640	423.217	1.711.627	-	-	1.283.720	-	-	-	6,60	4,04	NS
00023	0,50	0	213.257	1,945	1,00	1.981.549	0,40	48,8	3,59	77.185	264.621	1.517.472	-	-	1.138.104	-	-	-	5,50	5,73	NS
00033	0,50	0	368.688	1,803	1,40	2.774.169	0,52	41,0	4,14	160.108	376.105	1.329.205	-	-	996.904	-	-	-	4,74	3,53	NS
00034	0,50	0	984.478	1,022	2,00	3.963.099	0,55	39,7	5,42	208.170	793.611	1.781.437	-	-	1.336.078	-	-	-	4,19	2,24	NS
00035	0,50	0	994.358	1,025	2,00	3.963.099	0,55	39,7	5,42	209.653	804.623	1.781.437	-	-	1.336.078	-	-	-	4,13	2,21	NS
00036	0,50	0	362.280	1,820	1,40	2.774.169	0,40	48,8	3,08	128.849	424.871	1.301.349	-	-	976.012	-	-	-	4,73	3,06	NS
00037	0,50	0	273.520	2,397	1,00	1.981.549	0,48	43,3	2,66	186.672	208.181	923.821	-	-	692.866	-	-	-	3,66	4,44	NS
00038	0,50	0	469.527	1,514	1,60	3.170.479	0,48	43,3	3,57	158.415	475.122	1.239.889	-	-	929.917	-	-	-	4,92	2,61	NS
00039	0,50	0	659.932	1,075	1,60	3.170.479	0,48	43,3	3,57	212.250	481.361	1.239.889	-	-	929.917	-	-	-	4,90	2,58	NS
00040	0,50	0	210.359	2,964	1,00	1.981.549	0,31	55,5	1,95	130.714	250.419	1.049.164	-	-	786.873	-	-	-	4,02	4,19	NS

LEGENDA:

Id$_{Nd}$ Identificativo del nodo.
Sp_p Spessore della piastra.
Dir_{pz} Direzione di punzonamento (0 = verso il basso; 1 = verso l'alto).
$V_{Ed,pz}$ Forza di punzonamento di progetto.
β Coefficiente amplificativo per l'eccentricità
u_0 Perimetro di verifica in adiacenza del pilastro
$V_{Rd,0,max}$ Forza resistente in adiacenza del pilastro
D_{st} Distanza dal pilastro del perimetro critico u_1
θ Angolo di diffusione
u_1 Perimetro di verifica di base
$R_{z,terr}$ Reazione del terreno all'interno del perimetro u_1
$V_{Ed,red}$ Forza netta di punzonamento
$V_{Rd,1,c}$ Forza resistente in assenza di armature lungo u_1
$A_{s,pz,A/B}$ Armatura a punzonamento esecutiva alla distanza della prima fila di armature dal pilastro.
$V_{Rd,1,cs,s}$ Forza resistente dovuta alle armature lungo u_1
$V_{Rd,1,cs,c}$ Forza resistente dovuta al calcestruzzo, in presenza di armature, lungo u_1
α Angolo compreso fra l'armatura a punzonamento ed il piano della piastra
$D_{st,out}$ Distanza dal pilastro oltre la quale non è richiesta armatura
u_{out} Perimetro critico oltre il quale non è richiesta armatura
$CS_{0,max}$ Coefficiente di sicurezza per la verifica in adiacenza del pilastro, lungo il perimetro u_0
$CS_{1,c}$ Coefficiente di sicurezza in assenza di armature lungo il perimetro u_1
$CS_{1,cs}$ Coefficiente di sicurezza in presenza di armature lungo il perimetro u_1

PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm^2/cm]	[cm^2/cm]			[N]	[N·m]	[cm^2/cm]	[cm^2/cm]			[N]	[N·m]	[cm^2/cm]	[cm^2/cm]	
Fondazione					**Platea 1**														
P	S	00011	0	0	0,08042	0,08042	-	00012	1	533	0,08042	0,08042	NS	00013	0	1.114	0,08042	0,08042	NS
	I		0	16.645	0,08042	0,08042	8,73		1	9.982	0,08042	0,08042	14,55		0	504	0,08042	0,08042	NS
S	S		6	1.725	0,08042	0,08042	84,22		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.098	0,08042	0,08042	NS
	I		-5	18.034	0,08042	0,08042	8,06		2	9.170	0,08042	0,08042	15,84		0	318	0,08042	0,08042	NS
P	S	00014	0	1.860	0,08042	0,08042	78,11	00020	0	0	0,08042	0,08042	-	00021	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	294	0,08042	0,08042	NS		-20	64.486	0,08042	0,08042	2,25		-89	132.111	0,08042	0,08042	1,10
S	S		0	1.792	0,08042	0,08042	81,07		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	202	0,08042	0,08042	NS		-13	74.669	0,08042	0,08042	1,95		94	127.138	0,08042	0,08042	1,14
P	S	00022	0	0	0,08042	0,08042	-	00023	0	0	0,08042	0,08042	-	00033	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-14	143.3	0,080	0,080	1,01		-54	55.26	0,080	0,080	2,63		0	97.83	0,080	0,080	1,48

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
				06	42	42				1	42	42				3	42	42	
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		-8	133.7 87	0,080 42	0,080 42	1,09		127	75.81 5	0,080 42	0,080 42	1,92		0	140.1 10	0,080 42	0,080 42	1,04
P	S	00034	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00035	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00036	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	262.3 55	0,160 85	0,160 85	1,08		0	266.8 25	0,160 85	0,160 85	1,06		-3	100.2 34	0,080 42	0,080 42	1,45
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	261.3 70	0,160 85	0,160 85	1,09		0	265.2 93	0,160 85	0,160 85	1,07		11	175.8 47	0,160 85	0,160 85	2,02
P	S	00037	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00038	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00039	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		42	80.96 5	0,080 42	0,080 42	1,79		-55	216.2 99	0,160 85	0,160 85	1,46		44	228.4 44	0,160 85	0,160 85	1,35
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		-15	71.63 9	0,080 42	0,080 42	2,03		-35	138.4 79	0,080 42	0,080 42	1,05		-2	144.2 37	0,080 42	0,080 42	1,01
P	S	00040	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00041	0	4.259	0,080 42	0,080 42	34,11	00042	0	8.248	0,080 42	0,080 42	17,61
	I		-47	67.07 7	0,080 42	0,080 42	2,17		0	848	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.261	0,080 42	0,080 42	NS
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	548	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		-6	81.97 1	0,080 42	0,080 42	1,77		0	150	0,080 42	0,080 42	NS		0	877	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00043	0	9.208	0,080 42	0,080 42	15,78	00044	0	9.557	0,080 42	0,080 42	15,20	00045	0	7.813	0,080 42	0,080 42	18,59
	I		0	605	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	387	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.717	0,080 42	0,080 42	84,61		0	1.039	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00046	0	7.354	0,080 42	0,080 42	19,75	00047	0	6.001	0,080 42	0,080 42	24,21	00048	0	3.650	0,080 42	0,080 42	39,80
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	2.250	0,080 42	0,080 42	64,57		0	2.275	0,080 42	0,080 42	63,86		0	675	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00049	0	2.650	0,080 42	0,080 42	54,82	00050	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00051	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	3.467	0,080 42	0,080 42	41,90		0	5.365	0,080 42	0,080 42	27,08
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	1.870	0,080 42	0,080 42	77,69		0	580	0,080 42	0,080 42	NS		0	392	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00052	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00053	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00054	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	8.662	0,080 42	0,080 42	16,77		0	8.400	0,080 42	0,080 42	17,29		0	5.528	0,080 42	0,080 42	26,28
S	S		0	346	0,080 42	0,080 42	NS		0	292	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	348	0,080 42	0,080 42	NS		0	237	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00055	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00056	0	1.871	0,080 42	0,080 42	77,65	00057	0	3.948	0,080 42	0,080 42	36,80
	I		0	2.575	0,080 42	0,080 42	56,42		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	941	0,080 42	0,080 42	NS		0	795	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.414	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00058	0	5.972	0,080 42	0,080 42	24,33	00059	0	5.401	0,080 42	0,080 42	26,90	00060	0	5.427	0,080 42	0,080 42	26,77
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	2.021	0,080 42	0,080 42	71,88		0	664	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.954	0,080 42	0,080 42	74,35
P	S	00061	0	2.885	0,080 42	0,080 42	50,36	00062	0	936	0,080 42	0,080 42	NS	00063	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	1.128	0,080 42	0,080 42	NS		0	4.240	0,080 42	0,080 42	34,26
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	1.224	0,080 42	0,080 42	NS		0	685	0,080 42	0,080 42	NS		0	697	0,080 42	0,080 42	NS

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
P	S	00064	0	0	0,08042	0,08042	-	00065	0	0	0,08042	0,08042	-	00066	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	6.762	0,08042	0,08042	21,48		0	8.754	0,08042	0,08042	16,60		0	6.914	0,08042	0,08042	21,01
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	532	0,08042	0,08042	NS		0	172	0,08042	0,08042	NS
	I		0	218	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	63	0,08042	0,08042	NS
P	S	00067	0	0	0,08042	0,08042	-	00068	0	1.243	0,08042	0,08042	NS	00069	0	3.541	0,08042	0,08042	41,03
	I		0	3.853	0,08042	0,08042	37,71		0	1.774	0,08042	0,08042	81,89		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	541	0,08042	0,08042	NS		0	951	0,08042	0,08042	NS		0	1.915	0,08042	0,08042	75,86
P	S	00070	0	4.037	0,08042	0,08042	35,99	00071	0	5.659	0,08042	0,08042	25,67	00072	0	6.041	0,08042	0,08042	24,05
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	676	0,08042	0,08042	NS		0	2.112	0,08042	0,08042	68,79		0	1.880	0,08042	0,08042	77,28
P	S	00073	0	5.974	0,08042	0,08042	24,32	00074	0	6.492	0,08042	0,08042	22,38	00075	0	5.595	0,08042	0,08042	25,97
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.155	0,08042	0,08042	NS		0	1.991	0,08042	0,08042	72,97
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	935	0,08042	0,08042	NS		0	1.293	0,08042	0,08042	NS		0	353	0,08042	0,08042	NS
P	S	00076	0	4.442	0,08042	0,08042	32,71	00077	0	2.226	0,08042	0,08042	65,26	00078	0	382	0,08042	0,08042	NS
	I		0	2.344	0,08042	0,08042	61,98		0	1.308	0,08042	0,08042	NS		0	494	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	418	0,08042	0,08042	NS		0	2.111	0,08042	0,08042	68,82
	I		0	580	0,08042	0,08042	NS		0	180	0,08042	0,08042	NS		0	284	0,08042	0,08042	NS
P	S	00079	0	1.137	0,08042	0,08042	NS	00080	0	0	0,08042	0,08042	-	00081	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	897	0,08042	0,08042	NS		-1	221	0,08042	0,08042	NS		0	3.397	0,08042	0,08042	42,77
S	S		0	3.723	0,08042	0,08042	39,02		0	1.575	0,08042	0,08042	92,24		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	1.555	0,08042	0,08042	93,43		0	8.779	0,08042	0,08042	16,55		-14	17.774	0,08042	0,08042	8,17
P	S	00082	-3	2.107	0,08042	0,08042	68,95	00083	1	1.179	0,08042	0,08042	NS	00084	2	3.790	0,08042	0,08042	38,33
	I		-8	3.164	0,08042	0,08042	45,92		2	1.415	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-9	1.595	0,08042	0,08042	91,08
	I		10	30.166	0,08042	0,08042	4,82		0	34.162	0,08042	0,08042	4,25		5	10.165	0,08042	0,08042	14,29
P	S	00085	-4	1.008	0,08042	0,08042	NS	00086	0	1.427	0,08042	0,08042	NS	00087	0	2.677	0,08042	0,08042	54,27
	I		-1	338	0,08042	0,08042	NS		0	739	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		4	16.148	0,08042	0,08042	9,00		0	25.557	0,08042	0,08042	5,68		0	30.280	0,08042	0,08042	4,80
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00088	0	4.053	0,08042	0,08042	35,84	00089	0	3.218	0,08042	0,08042	45,15	00090	0	7.418	0,08042	0,08042	19,58
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	320	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	32.805	0,08042	0,08042	4,43		0	23.843	0,08042	0,08042	6,09		0	18.989	0,08042	0,08042	7,65
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	5.991	0,08042	0,08042	24,25
P	S	00091	0	4.305	0,08042	0,08042	33,75	00092	-40	8.560	0,08042	0,08042	16,97	00093	-22	4.579	0,08042	0,08042	31,73
	I		0	1.997	0,08042	0,08042	72,75		36	14.893	0,08042	0,08042	9,75		24	15.982	0,08042	0,08042	9,09
S	S		-1	2.484	0,08042	0,08042	58,49		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		1	38.748	0,08042	0,08042	3,75		113	68.547	0,08042	0,08042	2,12		-7	81.752	0,08042	0,08042	1,78
P	S	00094	0	0	0,08042	0,08042	-	00095	1	5.097	0,08042	0,08042	28,50	00096	0	448	0,08042	0,08042	NS
	I		2	2.397	0,08042	0,08042	60,61		-1	2.310	0,08042	0,08042	62,89		0	2.801	0,08042	0,08042	51,87
S	S		0	0	0,080	0,080	-		-2	16.36	0,080	0,080	8,88		0	20.12	0,080	0,080	7,22

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	52.131	42 0,08042	42 0,08042	2,79		2	2 13.796	42 0,08042	42 0,08042	10,53		0	2 0	42 0,08042	42 0,08042	-
P	S	00097	0	750	0,08042	0,08042	NS	00098	0	3.336	0,08042	0,08042	43,55	00099	0	1.989	0,08042	0,08042	73,04
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	232	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	29.608	0,08042	0,08042	4,91		0	33.017	0,08042	0,08042	4,40		0	34.706	0,08042	0,08042	4,19
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00100	0	559	0,08042	0,08042	NS	00101	0	2.073	0,08042	0,08042	70,08	00102	0	4.704	0,08042	0,08042	30,88
	I		0	53	0,08042	0,08042	NS		0	470	0,08042	0,08042	NS		0	346	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	39.790	0,08042	0,08042	3,65		0	38.383	0,08042	0,08042	3,78		0	44.277	0,08042	0,08042	3,28
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00103	0	0	0,08042	0,08042	-	00104	0	67	0,08042	0,08042	NS	00105	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	2.736	0,08042	0,08042	53,10		0	5.599	0,08042	0,08042	25,95		-10	8.102	0,08042	0,08042	17,93
S	S		0	48.235	0,08042	0,08042	3,01		0	43.858	0,08042	0,08042	3,31		-35	36.435	0,08042	0,08042	3,99
	I		0	679	0,08042	0,08042	NS		0	15.105	0,08042	0,08042	9,62		21	42.909	0,08042	0,08042	3,39
P	S	00106	-19	3.024	0,08042	0,08042	48,04	00107	31	294	0,08042	0,08042	NS	00108	-45	28.732	0,08042	0,08042	5,06
	I		7	6.937	0,08042	0,08042	20,94		-59	36.501	0,08042	0,08042	3,98		125	43.519	0,08042	0,08042	3,34
S	S		15	2.275	0,08042	0,08042	63,86		-19	8.549	0,08042	0,08042	16,99		33	6.230	0,08042	0,08042	23,32
	I		-9	31.950	0,08042	0,08042	4,55		53	6.315	0,08042	0,08042	23,00		-62	9.456	0,08042	0,08042	15,37
P	S	00109	1	40.193	0,08042	0,08042	3,61	00110	0	50.783	0,08042	0,08042	2,86	00111	0	46.737	0,08042	0,08042	3,11
	I		1	9.827	0,08042	0,08042	14,78		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	37	0,08042	0,08042	NS		0	674	0,08042	0,08042	NS		0	7.517	0,08042	0,08042	19,33
	I		0	3.036	0,08042	0,08042	47,85		0	437	0,08042	0,08042	NS		0	364	0,08042	0,08042	NS
P	S	00112	0	48.650	0,08042	0,08042	2,99	00113	0	52.361	0,08042	0,08042	2,77	00114	0	44.230	0,08042	0,08042	3,28
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	6.505	0,08042	0,08042	22,33		0	929	0,08042	0,08042	NS		0	5.385	0,08042	0,08042	26,98
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00115	0	39.787	0,08042	0,08042	3,65	00116	-1	24.750	0,08042	0,08042	5,87	00117	-2	8.099	0,08042	0,08042	17,94
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-2	17.460	0,08042	0,08042	8,32
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.737	0,08042	0,08042	53,08		3	410	0,08042	0,08042	NS
	I		0	706	0,08042	0,08042	NS		0	2.771	0,08042	0,08042	52,43		-4	2.660	0,08042	0,08042	54,62
P	S	00118	0	0	0,08042	0,08042	-	00119	0	0	0,08042	0,08042	-	00120	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		43	67.165	0,08042	0,08042	2,16		10	149.108	0,16085	0,16085	1,91		20	67.996	0,08042	0,08042	2,14
S	S		-30	11.116	0,08042	0,08042	13,07		-1	3.514	0,08042	0,08042	41,34		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		50	6.718	0,08042	0,08042	21,62		2	3.938	0,08042	0,08042	36,89		-29	12.327	0,08042	0,08042	11,79
P	S	00121	0	5.304	0,08042	0,08042	27,39	00122	0	24.288	0,08042	0,08042	5,98	00123	0	44.993	0,08042	0,08042	3,23
	I		0	24.368	0,08042	0,08042	5,96		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	5.267	0,08042	0,08042	27,58		0	2.245	0,08042	0,08042	64,71
	I		0	2.231	0,08042	0,08042	65,12		0	1.145	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00124	0	48.919	0,08042	0,08042	2,97	00125	0	51.273	0,08042	0,08042	2,83	00126	0	55.355	0,08042	0,08042	2,62
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	6.653	0,08042	0,08042	21,84		0	6.710	0,08042	0,08042	21,65		0	759	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00127	0	45.903	0,08042	0,08042	3,16	00128	0	32.479	0,08042	0,08042	4,47	00129	0	16.907	0,08042	0,08042	8,59

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	8.299	0,08042	0,08042	17,51
S	S		0	6.066	0,08042	0,08042	23,95		0	7.232	0,08042	0,08042	20,09		0	658	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	331	0,08042	0,08042	NS
P	S	00130	0	0	0,08042	0,08042	-	00131	0	0	0,08042	0,08042	-	00132	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	44.360	0,08042	0,08042	3,27		-468	120.420	0,08042	0,08042	1,21		367	107.572	0,08042	0,08042	1,35
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		42	1.887	0,08042	0,08042	76,98
	I		21	12.055	0,08042	0,08042	12,05		15	20.102	0,08042	0,08042	7,23		-43	19.898	0,08042	0,08042	7,30
P	S	00133	0	0	0,08042	0,08042	-	00134	0	18.594	0,08042	0,08042	7,81	00135	0	33.009	0,08042	0,08042	4,40
	I		3	37.316	0,08042	0,08042	3,89		0	5.361	0,08042	0,08042	27,10		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	573	0,08042	0,08042	NS		0	7.050	0,08042	0,08042	20,61
	I		0	10.841	0,08042	0,08042	13,40		0	336	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00136	0	45.825	0,08042	0,08042	3,17	00137	0	55.495	0,08042	0,08042	2,62	00138	0	53.896	0,08042	0,08042	2,70
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	5.870	0,08042	0,08042	24,75		0	766	0,08042	0,08042	NS		0	7.642	0,08042	0,08042	19,01
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	254	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00139	0	56.686	0,08042	0,08042	2,56	00140	0	62.178	0,08042	0,08042	2,34	00141	1	57.341	0,08042	0,08042	2,53
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	7.257	0,08042	0,08042	20,02		0	3.189	0,08042	0,08042	45,56		-20	4.672	0,08042	0,08042	31,10
	I		0	107	0,08042	0,08042	NS		0	628	0,08042	0,08042	NS		24	677	0,08042	0,08042	NS
P	S	00142	-74	61.905	0,08042	0,08042	2,35	00143	-13	10.818	0,08042	0,08042	13,43	00144	-3	7.265	0,08042	0,08042	20,00
	I		102	23.349	0,08042	0,08042	6,22		-9	31.253	0,08042	0,08042	4,65		-4	8.392	0,08042	0,08042	17,31
S	S		-6	15.706	0,08042	0,08042	9,25		24	10.834	0,08042	0,08042	13,41		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-8	5.421	0,08042	0,08042	26,80		-33	1.234	0,08042	0,08042	NS		2	49.674	0,08042	0,08042	2,92
P	S	00145	-22	2.194	0,08042	0,08042	66,22	00146	0	194	0,08042	0,08042	NS	00147	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		26	10.408	0,08042	0,08042	13,96		0	8.845	0,08042	0,08042	16,42		0	4.891	0,08042	0,08042	29,70
S	S		19	53.941	0,08042	0,08042	2,69		1	51.690	0,08042	0,08042	2,81		0	54.275	0,08042	0,08042	2,68
	I		-23	69.804	0,08042	0,08042	2,08		-2	19.652	0,08042	0,08042	7,39		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00148	0	6.847	0,08042	0,08042	21,22	00149	0	2.134	0,08042	0,08042	68,08	00150	0	853	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	617	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	51.359	0,08042	0,08042	2,83		0	44.555	0,08042	0,08042	3,26		0	46.308	0,08042	0,08042	3,14
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00151	0	2.532	0,08042	0,08042	57,38	00152	0	4.423	0,08042	0,08042	32,85	00153	0	1.406	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	40.869	0,08042	0,08042	3,55		0	39.890	0,08042	0,08042	3,64		0	37.123	0,08042	0,08042	3,91
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00154	0	712	0,08042	0,08042	NS	00155	0	11.093	0,08042	0,08042	13,10	00156	-8	60	0,08042	0,08042	NS
	I		0	2.385	0,08042	0,08042	60,91		0	27	0,08042	0,08042	NS		9	2.549	0,08042	0,08042	56,99
S	S		0	23.918	0,08042	0,08042	6,07		-2	23.619	0,08042	0,08042	6,15		0	1.050	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		2	11.095	0,08042	0,08042	13,09		0	53.495	0,08042	0,08042	2,72
P	S	00157	0	0	0,08042	0,08042	-	00158	0	0	0,08042	0,08042	-	00159	1	10.241	0,08042	0,08042	14,19
	I		5	31.275	0,08042	0,08042	4,65		-139	24.757	0,08042	0,08042	5,87		-6	2.146	0,08042	0,08042	67,70
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		5	7.371	0,08042	0,08042	19,71
	I		-54	128.8	0,080	0,080	1,13		-51	112.4	0,080	0,080	1,29		-4	37.98	0,080	0,080	3,82

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
				01	42	42				56	42	42				3	42	42	
P	S	00160	1	11.575	0,08042	0,08042	12,55	00161	-1	4.683	0,08042	0,08042	31,02	00162	0	5.960	0,08042	0,08042	24,38
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-9	28.194	0,08042	0,08042	5,15		-2	30.303	0,08042	0,08042	4,79		0	40.174	0,08042	0,08042	3,62
	I		8	3.106	0,08042	0,08042	46,77		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00163	0	2.902	0,08042	0,08042	50,06	00164	0	3.279	0,08042	0,08042	44,31	00165	-1	1.903	0,08042	0,08042	76,34
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	611	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	35.885	0,08042	0,08042	4,05		0	32.408	0,08042	0,08042	4,48		0	20.959	0,08042	0,08042	6,93
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00166	13	6.458	0,08042	0,08042	22,50	00167	-7	1.647	0,08042	0,08042	88,21	00168	42	4.219	0,08042	0,08042	34,43
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		10	5.025	0,08042	0,08042	28,91		-53	7.983	0,08042	0,08042	18,20
S	S		11	7.391	0,08042	0,08042	19,66		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-15	14.225	0,08042	0,08042	10,21		3	52.242	0,08042	0,08042	2,78		-35	42.290	0,08042	0,08042	3,44
P	S	00169	0	0	0,08042	0,08042	-	00170	0	0	0,08042	0,08042	-	00171	0	2.697	0,08042	0,08042	53,87
	I		0	5.940	0,08042	0,08042	24,46		0	264	0,08042	0,08042	NS		0	812	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	4.196	0,08042	0,08042	34,62		0	6.198	0,08042	0,08042	23,44
	I		-1	21.485	0,08042	0,08042	6,76		0	7.919	0,08042	0,08042	18,35		0	835	0,08042	0,08042	NS
P	S	00172	0	773	0,08042	0,08042	NS	00173	0	1.163	0,08042	0,08042	NS	00174	-21	830	0,08042	0,08042	NS
	I		0	294	0,08042	0,08042	NS		0	791	0,08042	0,08042	NS		-21	18.905	0,08042	0,08042	7,68
S	S		0	3.075	0,08042	0,08042	47,24		0	1.066	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	251	0,08042	0,08042	NS		0	18.595	0,08042	0,08042	7,81
P	S	00175	-45	3.197	0,08042	0,08042	45,45	00176	0	2.306	0,08042	0,08042	63,00	00177	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		33	33.504	0,08042	0,08042	4,34		0	607	0,08042	0,08042	NS		-11	46.346	0,08042	0,08042	3,13
S	S		5	6.884	0,08042	0,08042	21,10		0	1.597	0,08042	0,08042	90,97		165	35.125	0,08042	0,08042	4,13
	I		-4	42.898	0,08042	0,08042	3,39		0	0	0,08042	0,08042	-		-201	109.500	0,08042	0,08042	1,33
P	S	00178	-7	50.093	0,08042	0,08042	2,90	00179	0	54.029	0,08042	0,08042	2,69	00180	0	50.343	0,08042	0,08042	2,89
	I		10	16.607	0,08042	0,08042	8,75		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-188	30.957	0,08042	0,08042	4,69		1	18.733	0,08042	0,08042	7,76		0	16.482	0,08042	0,08042	8,81
	I		222	40.530	0,08042	0,08042	3,58		-1	4.487	0,08042	0,08042	32,38		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00181	0	47.562	0,08042	0,08042	3,05	00182	0	36.837	0,08042	0,08042	3,94	00183	0	17.002	0,08042	0,08042	8,54
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	3.007	0,08042	0,08042	48,31
S	S		0	13.427	0,08042	0,08042	10,82		0	14.469	0,08042	0,08042	10,04		0	13.038	0,08042	0,08042	11,14
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	8.195	0,08042	0,08042	17,73
P	S	00184	0	0	0,08042	0,08042	-	00185	0	0	0,08042	0,08042	-	00186	0	15.141	0,08042	0,08042	9,59
	I		0	74.881	0,08042	0,08042	1,94		1	92.524	0,08042	0,08042	1,57		0	6.555	0,08042	0,08042	22,16
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	12.353	0,08042	0,08042	11,76
	I		-8	56.124	0,08042	0,08042	2,59		9	66.712	0,08042	0,08042	2,18		0	10.120	0,08042	0,08042	14,36
P	S	00187	0	36.443	0,08042	0,08042	3,99	00188	0	46.717	0,08042	0,08042	3,11	00189	0	44.951	0,08042	0,08042	3,23
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	14.406	0,08042	0,08042	10,08		0	13.037	0,08042	0,08042	11,14		0	14.065	0,08042	0,08042	10,33
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00190	0	35.279	0,08042	0,08042	4,12	00191	0	12.804	0,08042	0,08042	11,35	00192	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	11.911	0,08042	0,08042	12,20		-6	110.239	0,16085	0,16085	2,58

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
S	S		0	12.974	0,08042	0,08042	11,20		-3	12.688	0,08042	0,08042	11,45		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		2	12.693	0,08042	0,08042	11,45		-19	86.637	0,08042	0,08042	1,68
P	S	00193	0	0	0,08042	0,08042	-	00194	0	18.743	0,08042	0,08042	7,75	00195	0	37.714	0,08042	0,08042	3,85
	I		-11	61.491	0,08042	0,08042	2,36		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-19	1.285	0,08042	0,08042	NS		-1	13.590	0,08042	0,08042	10,69		0	13.576	0,08042	0,08042	10,70
	I		15	48.520	0,08042	0,08042	2,99		0	6.758	0,08042	0,08042	21,50		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00196	0	44.109	0,08042	0,08042	3,29	00197	0	43.564	0,08042	0,08042	3,33	00198	0	44.816	0,08042	0,08042	3,24
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	12.838	0,08042	0,08042	11,32		0	15.671	0,08042	0,08042	9,27		0	18.291	0,08042	0,08042	7,94
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	6.199	0,08042	0,08042	23,44
P	S	00199	-9	37.066	0,08042	0,08042	3,92	00200	10	3.794	0,08042	0,08042	38,29	00201	4	24.190	0,08042	0,08042	6,01
	I		-9	29.648	0,08042	0,08042	4,90		-4	43.739	0,08042	0,08042	3,32		-5	8.672	0,08042	0,08042	16,75
S	S		9	19.559	0,08042	0,08042	7,43		-67	24.954	0,08042	0,08042	5,82		-17	51.369	0,08042	0,08042	2,83
	I		-5	35.820	0,08042	0,08042	4,06		40	76.112	0,08042	0,08042	1,91		20	14.298	0,08042	0,08042	10,16
P	S	00202	-4	41.317	0,08042	0,08042	3,52	00203	0	40.216	0,08042	0,08042	3,61	00204	0	38.645	0,08042	0,08042	3,76
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		7	33.558	0,08042	0,08042	4,33		0	24.253	0,08042	0,08042	5,99		0	19.714	0,08042	0,08042	7,37
	I		-8	3.853	0,08042	0,08042	37,71		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00205	0	32.990	0,08042	0,08042	4,40	00206	0	19.858	0,08042	0,08042	7,32	00207	0	794	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	17.296	0,08042	0,08042	8,40
S	S		0	19.024	0,08042	0,08042	7,64		0	21.118	0,08042	0,08042	6,88		3	26.431	0,08042	0,08042	5,50
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-3	2.135	0,08042	0,08042	68,05
P	S	00208	0	0	0,08042	0,08042	-	00209	0	0	0,08042	0,08042	-	00210	0	18.644	0,08042	0,08042	7,79
	I		-38	51.895	0,08042	0,08042	2,80		-3	20.892	0,08042	0,08042	6,95		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		11	38.325	0,08042	0,08042	3,79		-4	27.823	0,08042	0,08042	5,22		0	21.677	0,08042	0,08042	6,70
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		4	2.646	0,08042	0,08042	54,90		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00211	0	32.604	0,08042	0,08042	4,46	00212	0	35.932	0,08042	0,08042	4,04	00213	0	31.930	0,08042	0,08042	4,55
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	19.349	0,08042	0,08042	7,51		0	19.105	0,08042	0,08042	7,60		0	19.352	0,08042	0,08042	7,51
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00214	0	16.189	0,08042	0,08042	8,97	00215	0	0	0,08042	0,08042	-	00216	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-1	25.847	0,08042	0,08042	5,62		32	48.498	0,08042	0,08042	3,00
S	S		0	22.246	0,08042	0,08042	6,53		7	29.076	0,08042	0,08042	5,00		-23	38.620	0,08042	0,08042	3,76
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-5	3.509	0,08042	0,08042	41,40		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00217	1	3.557	0,08042	0,08042	40,84	00218	0	20.884	0,08042	0,08042	6,96	00219	0	31.930	0,08042	0,08042	4,55
	I		-1	13.320	0,08042	0,08042	10,91		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-1	25.433	0,08042	0,08042	5,71		0	20.428	0,08042	0,08042	7,11		0	18.432	0,08042	0,08042	7,88
	I		1	1.504	0,08042	0,08042	96,59		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00220	0	34.566	0,08042	0,08042	4,20	00221	0	33.160	0,08042	0,08042	4,38	00222	0	31.549	0,08042	0,08042	4,60
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.859	0,08042	0,08042	78,15
S	S		0	18.837	0,08042	0,08042	7,71		0	22.677	0,08042	0,08042	6,41		2	30.578	0,08042	0,08042	4,75
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-1	4.387	0,08042	0,08042	33,12
P	S	00223	6	13.14	0,080	0,080	11,0	00224	0	11.16	0,080	0,080	13,0	00225	0	26.14	0,080	0,080	5,56

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		6	7 13.048	42 0,08042	42 0,08042	5 11,13		0	7 0	42 0,08042	42 0,08042	1 -		0	6 0	42 0,08042	42 0,08042	-
S	S		34	44.957	0,08042	0,08042	3,23		0	53.080	0,08042	0,08042	2,74		0	40.604	0,08042	0,08042	3,58
	I		-18	8.393	0,08042	0,08042	17,31		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00226	0	30.241	0,08042	0,08042	4,80	00227	0	29.867	0,08042	0,08042	4,86	00228	0	26.735	0,08042	0,08042	5,43
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	29.535	0,08042	0,08042	4,92		0	22.398	0,08042	0,08042	6,49		0	20.323	0,08042	0,08042	7,15
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00229	0	19.872	0,08042	0,08042	7,31	00230	0	8.023	0,08042	0,08042	18,11	00231	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	13.326	0,08042	0,08042	10,90
S	S		0	22.723	0,08042	0,08042	6,39		0	28.484	0,08042	0,08042	5,10		0	35.434	0,08042	0,08042	4,10
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00232	0	0	0,08042	0,08042	-	00233	0	7.143	0,08042	0,08042	20,34	00234	0	19.724	0,08042	0,08042	7,37
	I		0	14.568	0,08042	0,08042	9,97		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	36.266	0,08042	0,08042	4,01		0	30.137	0,08042	0,08042	4,82		0	24.343	0,08042	0,08042	5,97
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00235	0	25.708	0,08042	0,08042	5,65	00236	0	25.457	0,08042	0,08042	5,71	00237	0	18.706	0,08042	0,08042	7,77
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	21.605	0,08042	0,08042	6,72		0	21.637	0,08042	0,08042	6,71		0	24.588	0,08042	0,08042	5,91
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00238	0	6.175	0,08042	0,08042	23,53	00239	0	0	0,08042	0,08042	-	00240	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	1.577	0,08042	0,08042	92,12		0	15.541	0,08042	0,08042	9,35		0	11.555	0,08042	0,08042	12,57
S	S		0	30.680	0,08042	0,08042	4,74		0	36.349	0,08042	0,08042	4,00		0	34.540	0,08042	0,08042	4,21
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00241	0	9.051	0,08042	0,08042	16,05	00242	0	19.923	0,08042	0,08042	7,29	00243	0	24.809	0,08042	0,08042	5,86
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	27.377	0,08042	0,08042	5,31		0	21.748	0,08042	0,08042	6,68		0	19.302	0,08042	0,08042	7,53
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00244	0	25.483	0,08042	0,08042	5,70	00245	0	24.414	0,08042	0,08042	5,95	00246	0	19.125	0,08042	0,08042	7,60
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.226	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	21.202	0,08042	0,08042	6,85		0	27.440	0,08042	0,08042	5,29		-1	36.850	0,08042	0,08042	3,94
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00247	0	9.035	0,08042	0,08042	16,08	00248	0	13.362	0,08042	0,08042	10,87	00249	0	22.066	0,08042	0,08042	6,58
	I		0	2.165	0,08042	0,08042	67,10		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		1	46.272	0,08042	0,08042	3,14		0	41.798	0,08042	0,08042	3,48		0	31.162	0,08042	0,08042	4,66
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00250	0	22.995	0,08042	0,08042	6,32	00251	0	21.437	0,08042	0,08042	6,78	00252	0	17.536	0,08042	0,08042	8,28
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	23.536	0,08042	0,08042	6,17		0	20.073	0,08042	0,08042	7,24		0	21.158	0,08042	0,08042	6,87
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00253	0	10.833	0,08042	0,08042	13,41	00254	0	3.155	0,08042	0,08042	46,05	00255	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.568	0,08042	0,08042	92,65		0	5.845	0,08042	0,08042	24,86
S	S		0	26.110	0,08042	0,08042	5,56		0	32.652	0,08042	0,08042	4,45		0	36.252	0,08042	0,08042	4,01

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00256	0	2.423	0,08042	0,08042	59,96	00257	0	10.894	0,08042	0,08042	13,34	00258	0	17.337	0,08042	0,08042	8,38
	I		0	1.488	0,08042	0,08042	97,63		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	33.808	0,08042	0,08042	4,30		0	27.806	0,08042	0,08042	5,22		0	22.657	0,08042	0,08042	6,41
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00259	0	19.275	0,08042	0,08042	7,54	00260	0	16.934	0,08042	0,08042	8,58	00261	0	10.073	0,08042	0,08042	14,42
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	20.938	0,08042	0,08042	6,94		0	23.015	0,08042	0,08042	6,31		0	28.280	0,08042	0,08042	5,14
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00262	0	2.006	0,08042	0,08042	72,42	00263	0	0	0,08042	0,08042	-	00264	0	4.057	0,08042	0,08042	35,81
	I		0	2.201	0,08042	0,08042	66,01		0	5.479	0,08042	0,08042	26,52		0	662	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	34.063	0,08042	0,08042	4,26		0	35.843	0,08042	0,08042	4,05		0	31.728	0,08042	0,08042	4,58
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00265	0	11.404	0,08042	0,08042	12,74	00266	0	16.820	0,08042	0,08042	8,64	00267	0	19.003	0,08042	0,08042	7,64
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	25.118	0,08042	0,08042	5,78		0	20.238	0,08042	0,08042	7,18		0	18.982	0,08042	0,08042	7,65
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00268	0	18.669	0,08042	0,08042	7,78	00269	0	17.535	0,08042	0,08042	8,29	00270	0	10.995	0,08042	0,08042	13,21
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	21.759	0,08042	0,08042	6,68		0	27.913	0,08042	0,08042	5,20		0	35.908	0,08042	0,08042	4,05
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00271	0	5.231	0,08042	0,08042	27,77	00272	0	15.931	0,08042	0,08042	9,12	00273	0	19.071	0,08042	0,08042	7,62
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	42.323	0,08042	0,08042	3,43		0	33.332	0,08042	0,08042	4,36		0	24.727	0,08042	0,08042	5,88
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00274	0	18.707	0,08042	0,08042	7,77	00275	0	16.103	0,08042	0,08042	9,02	00276	0	11.750	0,08042	0,08042	12,36
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	19.208	0,08042	0,08042	7,56		0	18.141	0,08042	0,08042	8,01		0	21.233	0,08042	0,08042	6,84
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00277	0	5.489	0,08042	0,08042	26,47	00278	0	836	0,08042	0,08042	NS	00279	0	208	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.534	0,08042	0,08042	94,71		0	953	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	26.789	0,08042	0,08042	5,42		0	31.491	0,08042	0,08042	4,61		0	32.022	0,08042	0,08042	4,54
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00280	0	5.564	0,08042	0,08042	26,11	00281	0	11.990	0,08042	0,08042	12,12	00282	0	15.273	0,08042	0,08042	9,51
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	28.121	0,08042	0,08042	5,17		0	22.824	0,08042	0,08042	6,37		0	19.441	0,08042	0,08042	7,47
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00283	0	15.119	0,08042	0,08042	9,61	00284	0	11.541	0,08042	0,08042	12,59	00285	0	5.012	0,08042	0,08042	28,99
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	19.622	0,08042	0,08042	7,40		0	23.281	0,08042	0,08042	6,24		0	28.576	0,08042	0,08042	5,08
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00286	0	182	0,08042	0,08042	NS	00287	0	1.445	0,08042	0,08042	NS	00288	0	6.228	0,08042	0,08042	23,33
	I		0	1.040	0,080	0,080	NS		0	1.041	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					42	42					42	42					42	42	
S	S		0	32.098	0,080	0,080	4,53		0	31.045	0,080	0,080	4,68		0	26.064	0,080	0,080	5,57
	I		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-
P	S	00289	0	11.749	0,080	0,080	12,37	00290	0	14.826	0,080	0,080	9,80	00291	0	15.844	0,080	0,080	9,17
	I		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-
S	S		0	20.508	0,080	0,080	7,08		0	17.403	0,080	0,080	8,35		0	18.103	0,080	0,080	8,03
	I		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-
P	S	00292	0	15.033	0,080	0,080	9,66	00293	0	12.766	0,080	0,080	11,38	00294	0	4.606	0,080	0,080	31,54
	I		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-
S	S		0	22.474	0,080	0,080	6,46		0	29.129	0,080	0,080	4,99		0	36.048	0,080	0,080	4,03
	I		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-
P	S	00295	0	10.747	0,080	0,080	13,52	00296	0	17.767	0,080	0,080	8,18	00297	0	19.032	0,080	0,080	7,63
	I		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-
S	S		0	34.857	0,080	0,080	4,17		0	25.461	0,080	0,080	5,71		0	18.514	0,080	0,080	7,85
	I		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-
P	S	00298	0	17.311	0,080	0,080	8,39	00299	0	13.693	0,080	0,080	10,61	00300	0	7.969	0,080	0,080	18,23
	I		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-
S	S		0	15.275	0,080	0,080	9,51		0	16.224	0,080	0,080	8,95		0	20.591	0,080	0,080	7,06
	I		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-
P	S	00301	0	1.745	0,080	0,080	83,25	00302	0	0	0,080	0,080	-	00303	0	990	0,080	0,080	NS
	I		0	1.026	0,080	0,080	NS		0	3.654	0,080	0,080	39,76		0	404	0,080	0,080	NS
S	S		0	26.035	0,080	0,080	5,58		0	28.887	0,080	0,080	5,03		0	26.950	0,080	0,080	5,39
	I		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-
P	S	00304	0	8.143	0,080	0,080	17,84	00305	0	13.634	0,080	0,080	10,66	00306	0	15.322	0,080	0,080	9,48
	I		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-
S	S		0	21.955	0,080	0,080	6,62		0	17.470	0,080	0,080	8,32		0	15.865	0,080	0,080	9,16
	I		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-
P	S	00307	0	13.292	0,080	0,080	10,93	00308	0	7.538	0,080	0,080	19,27	00309	0	687	0,080	0,080	NS
	I		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-		0	696	0,080	0,080	NS
S	S		0	17.793	0,080	0,080	8,16		0	22.443	0,080	0,080	6,47		0	27.257	0,080	0,080	5,33
	I		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-
P	S	00310	0	0	0,080	0,080	-	00311	0	2.428	0,080	0,080	59,83	00312	0	8.456	0,080	0,080	17,18
	I		0	3.260	0,080	0,080	44,56		0	273	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	28.709	0,080	0,080	5,06		0	25.441	0,080	0,080	5,71		0	19.902	0,080	0,080	7,30
	I		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-
P	S	00313	0	13.187	0,080	0,080	11,02	00314	0	15.311	0,080	0,080	9,49	00315	0	15.364	0,080	0,080	9,46
	I		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-
S	S		0	15.590	0,080	0,080	9,32		0	14.508	0,080	0,080	10,01		0	17.122	0,080	0,080	8,48
	I		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-
P	S	00316	0	13.815	0,080	0,080	10,52	00317	0	8.558	0,080	0,080	16,98	00318	0	6.651	0,080	0,080	21,84
	I		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-
S	S		0	22.684	0,080	0,080	6,40		0	29.797	0,080	0,080	4,88		0	33.398	0,080	0,080	4,35
	I		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-		0	0	42	42	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
P	S	00319	0	17.984	0,08042	0,08042	8,08	00320	0	21.640	0,08042	0,08042	6,71	00321	0	21.419	0,08042	0,08042	6,78
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	24.913	0,08042	0,08042	5,83		0	17.157	0,08042	0,08042	8,47		0	12.428	0,08042	0,08042	11,69
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00322	0	18.404	0,08042	0,08042	7,89	00323	0	12.492	0,08042	0,08042	11,63	00324	0	3.548	0,08042	0,08042	40,95
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	178	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	11.035	0,08042	0,08042	13,17		0	13.016	0,08042	0,08042	11,16		0	17.779	0,08042	0,08042	8,17
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00325	0	0	0,08042	0,08042	-	00326	0	0	0,08042	0,08042	-	00327	0	2.986	0,08042	0,08042	48,65
	I		0	9.989	0,08042	0,08042	14,54		0	10.606	0,08042	0,08042	13,70		0	134	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	22.751	0,08042	0,08042	6,39		0	23.266	0,08042	0,08042	6,24		0	18.870	0,08042	0,08042	7,70
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00328	0	12.645	0,08042	0,08042	11,49	00329	0	17.604	0,08042	0,08042	8,25	00330	0	17.357	0,08042	0,08042	8,37
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	13.989	0,08042	0,08042	10,39		0	11.462	0,08042	0,08042	12,67		0	11.580	0,08042	0,08042	12,55
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00331	0	11.886	0,08042	0,08042	12,22	00332	0	2.334	0,08042	0,08042	62,24	00333	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	989	0,08042	0,08042	NS		0	10.931	0,08042	0,08042	13,29
S	S		0	14.311	0,08042	0,08042	10,15		0	19.374	0,08042	0,08042	7,50		0	23.434	0,08042	0,08042	6,20
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00334	0	0	0,08042	0,08042	-	00335	0	4.380	0,08042	0,08042	33,17	00336	0	12.769	0,08042	0,08042	11,38
	I		0	8.386	0,08042	0,08042	17,32		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	22.307	0,08042	0,08042	6,51		0	17.126	0,08042	0,08042	8,48		0	12.405	0,08042	0,08042	11,71
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00337	0	17.092	0,08042	0,08042	8,50	00338	0	18.109	0,08042	0,08042	8,02	00339	0	16.237	0,08042	0,08042	8,95
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	10.452	0,08042	0,08042	13,90		0	11.411	0,08042	0,08042	12,73		0	15.291	0,08042	0,08042	9,50
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00340	0	12.793	0,08042	0,08042	11,36	00341	0	4.723	0,08042	0,08042	30,76	00342	0	15.256	0,08042	0,08042	9,52
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	21.231	0,08042	0,08042	6,84		0	27.130	0,08042	0,08042	5,35		1	20.303	0,08042	0,08042	7,16
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00343	0	25.070	0,08042	0,08042	5,79	00344	0	27.333	0,08042	0,08042	5,32	00345	0	25.574	0,08042	0,08042	5,68
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	12.673	0,08042	0,08042	11,46		0	8.173	0,08042	0,08042	17,78		0	6.355	0,08042	0,08042	22,86
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00346	0	20.413	0,08042	0,08042	7,12	00347	0	9.065	0,08042	0,08042	16,03	00348	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		1	12.745	0,08042	0,08042	11,40
S	S		0	4.891	0,08042	0,08042	29,70		0	5.550	0,08042	0,08042	26,18		1	8.878	0,08042	0,08042	16,36
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	367	0,08042	0,08042	NS		-1	167	0,08042	0,08042	NS
P	S	00349	0	0	0,08042	0,08042	-	00350	0	0	0,08042	0,08042	-	00351	0	8.473	0,08042	0,08042	17,15
	I		0	33.734	0,08042	0,08042	4,31		-1	15.022	0,08042	0,08042	9,67		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	11.73	0,080	0,080	12,3		0	9.450	0,080	0,080	15,3		0	5.981	0,080	0,080	24,29

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	9 0	42 0,080 42	42 0,080 42	8 -		0	0	42 0,080 42	42 0,080 42	7 -		0	328	42 0,080 42	42 0,080 42	NS
P	S	00352	0	20.311	0,080 42	0,080 42	7,15	00353	0	23.337	0,080 42	0,080 42	6,23	00354	0	19.572	0,080 42	0,080 42	7,42
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	4.837	0,080 42	0,080 42	30,03		0	5.191	0,080 42	0,080 42	27,99		0	4.931	0,080 42	0,080 42	29,46
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00355	0	6.619	0,080 42	0,080 42	21,95	00356	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00357	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	17.360	0,080 42	0,080 42	8,37		0	32.309	0,080 42	0,080 42	4,50
S	S		0	6.285	0,080 42	0,080 42	23,11		0	9.957	0,080 42	0,080 42	14,59		1	11.644	0,080 42	0,080 42	12,48
	I		0	339	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00358	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00359	0	10.587	0,080 42	0,080 42	13,72	00360	0	19.932	0,080 42	0,080 42	7,29
	I		0	10.172	0,080 42	0,080 42	14,28		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		-1	8.388	0,080 42	0,080 42	17,32		0	5.424	0,080 42	0,080 42	26,78		0	4.745	0,080 42	0,080 42	30,62
	I		1	168	0,080 42	0,080 42	NS		0	121	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00361	0	22.843	0,080 42	0,080 42	6,36	00362	0	21.657	0,080 42	0,080 42	6,71	00363	-1	17.738	0,080 42	0,080 42	8,19
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	5.552	0,080 42	0,080 42	26,17		0	7.562	0,080 42	0,080 42	19,21		1	11.566	0,080 42	0,080 42	12,56
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00364	0	8.469	0,080 42	0,080 42	17,15	00365	-2	15.740	0,080 42	0,080 42	9,23	00366	0	28.367	0,080 42	0,080 42	5,12
	I		0	3.652	0,080 42	0,080 42	39,78		0	11.763	0,080 42	0,080 42	12,35		0	2.311	0,080 42	0,080 42	62,86
S	S		0	17.109	0,080 42	0,080 42	8,49		29	10.892	0,080 42	0,080 42	13,34		-5	3.019	0,080 42	0,080 42	48,12
	I		0	192	0,080 42	0,080 42	NS		-30	33.452	0,080 42	0,080 42	4,34		5	21.371	0,080 42	0,080 42	6,80
P	S	00367	0	33.171	0,080 42	0,080 42	4,38	00368	0	33.138	0,080 42	0,080 42	4,38	00369	0	29.254	0,080 42	0,080 42	4,97
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	2.663	0,080 42	0,080 42	54,55		0	3.370	0,080 42	0,080 42	43,11		0	1.876	0,080 42	0,080 42	77,44
	I		0	7.043	0,080 42	0,080 42	20,63		0	777	0,080 42	0,080 42	NS		0	645	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00370	0	21.014	0,080 42	0,080 42	6,91	00371	0	3.464	0,080 42	0,080 42	41,94	00372	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	5.480	0,080 42	0,080 42	26,51		47	57.489	0,080 42	0,080 42	2,53
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	6.711	0,080 42	0,080 42	21,65		-1	21.562	0,080 42	0,080 42	6,74		-40	35.959	0,080 42	0,080 42	4,04
P	S	00373	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00374	0	1.833	0,080 42	0,080 42	79,26	00375	0	20.851	0,080 42	0,080 42	6,97
	I		-55	65.140	0,080 42	0,080 42	2,23		0	8.177	0,080 42	0,080 42	17,77		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		25	37.807	0,080 42	0,080 42	3,84		0	23.605	0,080 42	0,080 42	6,15		0	7.950	0,080 42	0,080 42	18,27
P	S	00376	0	28.555	0,080 42	0,080 42	5,09	00377	0	28.186	0,080 42	0,080 42	5,15	00378	0	19.275	0,080 42	0,080 42	7,54
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	957	0,080 42	0,080 42	NS		0	814	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	1.607	0,080 42	0,080 42	90,40		0	1.903	0,080 42	0,080 42	76,34		0	8.933	0,080 42	0,080 42	16,26
P	S	00379	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00380	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00381	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	11.729	0,080 42	0,080 42	12,39		77	70.813	0,080 42	0,080 42	2,05		-50	48.625	0,080 42	0,080 42	2,99
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	24.994	0,080 42	0,080 42	5,81		-24	38.593	0,080 42	0,080 42	3,76		50	33.457	0,080 42	0,080 42	4,34
P	S	00382	-1	5.699	0,080 42	0,080 42	25,49	00383	0	21.616	0,080 42	0,080 42	6,72	00384	0	27.452	0,080 42	0,080 42	5,29

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	2.480	0,08042	0,08042	58,58		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.667	0,08042	0,08042	87,15
	I		0	19.224	0,08042	0,08042	7,56		0	5.910	0,08042	0,08042	24,58		0	1.032	0,08042	0,08042	NS
P	S	00385	0	28.297	0,08042	0,08042	5,13	00386	0	24.978	0,08042	0,08042	5,82	00387	-21	17.084	0,08042	0,08042	8,50
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		19	13.690	0,08042	0,08042	10,61
S	S		0	2.480	0,08042	0,08042	58,58		1	1.405	0,08042	0,08042	NS		37	5.415	0,08042	0,08042	26,83
	I		0	2.347	0,08042	0,08042	61,90		-1	9.862	0,08042	0,08042	14,73		-34	25.214	0,08042	0,08042	5,76
P	S	00388	39	1.647	0,08042	0,08042	88,20	00389	-3	22.871	0,08042	0,08042	6,35	00390	0	39.577	0,08042	0,08042	3,67
	I		-36	14.181	0,08042	0,08042	10,25		0	52.945	0,08042	0,08042	2,74		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-23	6.859	0,08042	0,08042	21,18		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		21	39.269	0,08042	0,08042	3,70		-33	96.565	0,08042	0,08042	1,50		0	21.817	0,08042	0,08042	6,66
P	S	00391	0	38.158	0,08042	0,08042	3,81	00392	0	34.781	0,08042	0,08042	4,18	00393	0	29.507	0,08042	0,08042	4,92
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	1.627	0,08042	0,08042	89,29		0	1.865	0,08042	0,08042	77,90		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	4.896	0,08042	0,08042	29,67		0	387	0,08042	0,08042	NS		0	3.966	0,08042	0,08042	36,63
P	S	00394	0	16.674	0,08042	0,08042	8,71	00395	0	0	0,08042	0,08042	-	00396	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		6	26.215	0,08042	0,08042	5,54		1	36.060	0,08042	0,08042	4,03
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	21.764	0,08042	0,08042	6,68		0	72.595	0,08042	0,08042	2,00		-6	83.701	0,08042	0,08042	1,74
P	S	00397	0	15.569	0,08042	0,08042	9,33	00398	0	29.658	0,08042	0,08042	4,90	00399	0	32.412	0,08042	0,08042	4,48
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	25.137	0,08042	0,08042	5,78		0	5.721	0,08042	0,08042	25,39		0	1.130	0,08042	0,08042	NS
P	S	00400	0	28.827	0,08042	0,08042	5,04	00401	0	12.768	0,08042	0,08042	11,38	00402	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		11	47.236	0,08042	0,08042	3,08
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	6.682	0,08042	0,08042	21,74		0	28.159	0,08042	0,08042	5,16		1	94.216	0,08042	0,08042	1,54
P	S	00403	0	0	0,08042	0,08042	-	00404	0	18.653	0,08042	0,08042	7,79	00405	0	28.762	0,08042	0,08042	5,05
	I		4	17.713	0,08042	0,08042	8,20		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-1	63.074	0,08042	0,08042	2,30		0	18.979	0,08042	0,08042	7,65		0	3.545	0,08042	0,08042	40,98
P	S	00406	0	31.429	0,08042	0,08042	4,62	00407	0	30.661	0,08042	0,08042	4,74	00408	-1	28.726	0,08042	0,08042	5,06
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	564	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	1.025	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	1.289	0,08042	0,08042	NS		0	7.429	0,08042	0,08042	19,56		0	28.302	0,08042	0,08042	5,13
P	S	00409	69	10.612	0,08042	0,08042	13,69	00410	4	30.897	0,08042	0,08042	4,70	00411	0	35.180	0,08042	0,08042	4,13
	I		-64	25.722	0,08042	0,08042	5,65		-3	4.043	0,08042	0,08042	35,93		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		56	6.223	0,08042	0,08042	23,34		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.070	0,08042	0,08042	NS
	I		-53	52.374	0,08042	0,08042	2,77		6	23.849	0,08042	0,08042	6,09		0	5.838	0,08042	0,08042	24,88
P	S	00412	0	35.146	0,08042	0,08042	4,13	00413	0	31.152	0,08042	0,08042	4,66	00414	0	22.795	0,08042	0,08042	6,37
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	3.859	0,08042	0,08042	37,65		0	1.869	0,08042	0,08042	77,73		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	6.221	0,080	0,080	23,35

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					42	42					42	42					42	42	
P	S	00415	0	4.419	0,080	0,080	32,88	00416	0	0	0,080	0,080	-	00417	0	0	0,080	0,080	-
	I		0	5.470	0,080	0,080	26,56		90	67.755	0,080	0,080	2,14		-112	77.794	0,080	0,080	1,87
S	S		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
	I		-1	25.209	0,080	0,080	5,76		-45	48.189	0,080	0,080	3,01		46	51.885	0,080	0,080	2,80
P	S	00418	0	2.576	0,080	0,080	56,40	00419	0	22.686	0,080	0,080	6,40	00420	0	30.470	0,080	0,080	4,77
	I		0	8.192	0,080	0,080	17,73		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	788	0,080	0,080	NS
	I		1	28.206	0,080	0,080	5,15		0	8.014	0,080	0,080	18,13		0	340	0,080	0,080	NS
P	S	00421	0	30.060	0,080	0,080	4,83	00422	0	20.956	0,080	0,080	6,93	00423	0	56	0,080	0,080	NS
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	12.112	0,080	0,080	11,99
S	S		0	658	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
	I		0	652	0,080	0,080	NS		0	9.304	0,080	0,080	15,61		-1	30.319	0,080	0,080	4,79
P	S	00424	0	0	0,080	0,080	-	00425	0	0	0,080	0,080	-	00426	0	6.767	0,080	0,080	21,47
	I		123	85.488	0,080	0,080	1,70		-68	56.569	0,080	0,080	2,57		0	2.140	0,080	0,080	67,89
S	S		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
	I		-21	54.059	0,080	0,080	2,69		51	44.346	0,080	0,080	3,28		0	22.295	0,080	0,080	6,52
P	S	00427	0	23.432	0,080	0,080	6,20	00428	0	29.252	0,080	0,080	4,97	00429	0	30.059	0,080	0,080	4,83
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	0	0,080	0,080	-		0	1.563	0,080	0,080	92,95		0	2.547	0,080	0,080	57,04
	I		0	5.222	0,080	0,080	27,82		0	0	0,080	0,080	-		0	1.158	0,080	0,080	NS
P	S	00430	1	26.482	0,080	0,080	5,49	00431	3	18.401	0,080	0,080	7,90	00432	0	0	0,080	0,080	-
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	17.139	0,080	0,080	8,48		-10	20.713	0,080	0,080	7,01
S	S		0	0	0,080	0,080	-		45	3.662	0,080	0,080	39,67		-43	4.162	0,080	0,080	34,91
	I		-1	8.793	0,080	0,080	16,52		-49	29.833	0,080	0,080	4,87		47	46.462	0,080	0,080	3,13
P	S	00433	-2	17.381	0,080	0,080	8,36	00434	0	27.873	0,080	0,080	5,21	00435	0	30.511	0,080	0,080	4,76
	I		2	1.227	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		5	21.286	0,080	0,080	6,82		0	13.013	0,080	0,080	11,16		0	8.934	0,080	0,080	16,26
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00436	0	28.773	0,080	0,080	5,05	00437	0	23.263	0,080	0,080	6,25	00438	0	10.595	0,080	0,080	13,71
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	7.895	0,080	0,080	18,40		0	6.174	0,080	0,080	23,53		0	5.290	0,080	0,080	27,46
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00439	0	0	0,080	0,080	-	00440	0	0	0,080	0,080	-	00441	0	0	0,080	0,080	-
	I		1	14.480	0,080	0,080	10,03		0	40.633	0,080	0,080	3,58		-1	17.079	0,080	0,080	8,51
S	S		0	8.513	0,080	0,080	17,07		0	11.622	0,080	0,080	12,50		0	9.038	0,080	0,080	16,07
	I		0	1.290	0,080	0,080	NS		0	534	0,080	0,080	NS		0	1.187	0,080	0,080	NS
P	S	00442	0	10.012	0,080	0,080	14,51	00443	0	23.237	0,080	0,080	6,25	00444	0	26.462	0,080	0,080	5,49
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	5.450	0,080	0,080	26,66		0	5.448	0,080	0,080	26,67		0	6.368	0,080	0,080	22,81
	I		0	245	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	00445	0	22.257	0,080	0,080	6,53	00446	0	7.664	0,080	0,080	18,96	00447	0	0	0,080	0,080	-
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	20.147	0,080	0,080	7,21

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
S	S		0	5.469	0,08042	0,08042	26,56		0	5.739	0,08042	0,08042	25,31		0	9.609	0,08042	0,08042	15,12
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	384	0,08042	0,08042	NS		0	1.093	0,08042	0,08042	NS
P	S	00448	0	0	0,08042	0,08042	-	00449	0	0	0,08042	0,08042	-	00450	0	12.494	0,08042	0,08042	11,63
	I		0	38.995	0,08042	0,08042	3,73		0	11.494	0,08042	0,08042	12,64		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	11.582	0,08042	0,08042	12,54		0	7.800	0,08042	0,08042	18,63		0	5.030	0,08042	0,08042	28,88
	I		0	439	0,08042	0,08042	NS		0	1.323	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00451	0	22.805	0,08042	0,08042	6,37	00452	0	25.759	0,08042	0,08042	5,64	00453	0	24.146	0,08042	0,08042	6,02
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	5.686	0,08042	0,08042	25,55		0	6.944	0,08042	0,08042	20,92		0	8.116	0,08042	0,08042	17,90
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00454	0	20.364	0,08042	0,08042	7,13	00455	0	8.457	0,08042	0,08042	17,18	00456	0	8.436	0,08042	0,08042	17,22
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	5.222	0,08042	0,08042	27,82		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	12.263	0,08042	0,08042	11,85		0	17.657	0,08042	0,08042	8,23		0	34.862	0,08042	0,08042	4,17
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.458	0,08042	0,08042	99,64		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00457	0	21.260	0,08042	0,08042	6,83	00458	0	24.734	0,08042	0,08042	5,87	00459	0	25.018	0,08042	0,08042	5,81
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	25.731	0,08042	0,08042	5,65		0	17.803	0,08042	0,08042	8,16		0	13.189	0,08042	0,08042	11,02
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00460	0	21.858	0,08042	0,08042	6,65	00461	0	14.839	0,08042	0,08042	9,79	00462	0	3.908	0,08042	0,08042	37,17
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	694	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	11.860	0,08042	0,08042	12,25		0	13.677	0,08042	0,08042	10,62		0	18.699	0,08042	0,08042	7,77
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00463	0	0	0,08042	0,08042	-	00464	0	0	0,08042	0,08042	-	00465	0	3.777	0,08042	0,08042	38,46
	I		0	13.702	0,08042	0,08042	10,60		0	14.294	0,08042	0,08042	10,16		0	728	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	24.017	0,08042	0,08042	6,05		0	24.345	0,08042	0,08042	5,97		0	19.275	0,08042	0,08042	7,54
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00466	0	15.208	0,08042	0,08042	9,55	00467	0	21.132	0,08042	0,08042	6,87	00468	0	20.671	0,08042	0,08042	7,03
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	14.001	0,08042	0,08042	10,38		0	11.630	0,08042	0,08042	12,49		0	11.884	0,08042	0,08042	12,22
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00469	0	13.773	0,08042	0,08042	10,55	00470	0	2.426	0,08042	0,08042	59,88	00471	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.302	0,08042	0,08042	63,11		0	15.128	0,08042	0,08042	9,60
S	S		0	14.744	0,08042	0,08042	9,85		0	20.230	0,08042	0,08042	7,18		0	24.701	0,08042	0,08042	5,88
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00472	0	0	0,08042	0,08042	-	00473	0	5.312	0,08042	0,08042	27,35	00474	0	15.529	0,08042	0,08042	9,36
	I		0	11.360	0,08042	0,08042	12,79		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	23.266	0,08042	0,08042	6,24		0	17.527	0,08042	0,08042	8,29		0	12.748	0,08042	0,08042	11,40
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00475	0	20.468	0,08042	0,08042	7,10	00476	0	21.150	0,08042	0,08042	6,87	00477	0	18.840	0,08042	0,08042	7,71
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	11.131	0,08042	0,08042	13,05		0	12.383	0,08042	0,08042	11,73		0	16.416	0,08042	0,08042	8,85
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00478	0	14.49	0,080	0,080	10,0	00479	0	5.225	0,080	0,080	27,8	00480	0	13.47	0,080	0,080	10,78

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	70	0,08042	0,08042	2,50		0	199	0,08042	0,08042	0,40		0	20	0,08042	0,08042	4,58
S	S		0	22.348	0,08042	0,08042			0	27.314	0,08042	0,08042			0	31.736	0,08042	0,08042	
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00481	0	20.828	0,08042	0,08042	6,98	00482	0	21.810	0,08042	0,08042	6,66	00483	0	20.494	0,08042	0,08042	7,09
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	22.527	0,08042	0,08042	6,45		0	16.015	0,08042	0,08042	9,07		0	12.995	0,08042	0,08042	11,18
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00484	0	16.265	0,08042	0,08042	8,93	00485	0	8.318	0,08042	0,08042	17,47	00486	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	4.308	0,08042	0,08042	33,72
S	S		0	13.694	0,08042	0,08042	10,61		0	17.803	0,08042	0,08042	8,16		0	23.554	0,08042	0,08042	6,17
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00487	0	0	0,08042	0,08042	-	00488	0	0	0,08042	0,08042	-	00489	0	9.224	0,08042	0,08042	15,75
	I		0	10.428	0,08042	0,08042	13,93		0	3.589	0,08042	0,08042	40,48		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	26.565	0,08042	0,08042	5,47		0	23.895	0,08042	0,08042	6,08		0	18.363	0,08042	0,08042	7,91
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00490	0	16.544	0,08042	0,08042	8,78	00491	0	18.568	0,08042	0,08042	7,82	00492	0	15.493	0,08042	0,08042	9,38
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	14.143	0,08042	0,08042	10,27		0	12.839	0,08042	0,08042	11,32		0	14.688	0,08042	0,08042	9,89
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00493	0	7.099	0,08042	0,08042	20,46	00494	0	0	0,08042	0,08042	-	00495	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	4.962	0,08042	0,08042	29,28		0	9.660	0,08042	0,08042	15,04
S	S		0	19.408	0,08042	0,08042	7,49		0	24.730	0,08042	0,08042	5,87		0	26.285	0,08042	0,08042	5,53
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00496	0	1.759	0,08042	0,08042	82,59	00497	0	10.082	0,08042	0,08042	14,41	00498	0	16.154	0,08042	0,08042	8,99
	I		0	2.442	0,08042	0,08042	59,49		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	22.379	0,08042	0,08042	6,49		0	16.634	0,08042	0,08042	8,73		0	12.894	0,08042	0,08042	11,27
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00499	0	18.208	0,08042	0,08042	7,98	00500	0	17.132	0,08042	0,08042	8,48	00501	0	15.149	0,08042	0,08042	9,59
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	12.321	0,08042	0,08042	11,79		0	15.003	0,08042	0,08042	9,68		0	20.261	0,08042	0,08042	7,17
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00502	0	9.398	0,08042	0,08042	15,46	00503	0	5.963	0,08042	0,08042	24,36	00504	0	17.206	0,08042	0,08042	8,44
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.279	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	26.114	0,08042	0,08042	5,56		-4	25.386	0,08042	0,08042	5,72		3	19.453	0,08042	0,08042	7,47
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00505	0	20.249	0,08042	0,08042	7,17	00506	0	19.917	0,08042	0,08042	7,29	00507	0	17.601	0,08042	0,08042	8,25
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	13.924	0,08042	0,08042	10,43		0	10.839	0,08042	0,08042	13,40		0	9.806	0,08042	0,08042	14,82
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00508	0	11.952	0,08042	0,08042	12,16	00509	0	3.498	0,08042	0,08042	41,53	00510	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.091	0,08042	0,08042	69,48		1	13.214	0,08042	0,08042	10,99
S	S		0	10.588	0,08042	0,08042	13,72		0	13.551	0,08042	0,08042	10,72		-6	17.418	0,08042	0,08042	8,34

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00511	0	0	0,08042	0,08042	-	00512	0	4.310	0,08042	0,08042	33,71	00513	0	12.984	0,08042	0,08042	11,19
	I		-1	11.712	0,08042	0,08042	12,40		0	512	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		6	17.458	0,08042	0,08042	8,32		0	14.009	0,08042	0,08042	10,37		0	11.474	0,08042	0,08042	12,66
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00514	0	17.179	0,08042	0,08042	8,46	00515	0	16.579	0,08042	0,08042	8,76	00516	0	10.813	0,08042	0,08042	13,44
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	10.341	0,08042	0,08042	14,05		0	10.298	0,08042	0,08042	14,11		0	11.524	0,08042	0,08042	12,61
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00517	0	2.208	0,08042	0,08042	65,80	00518	0	0	0,08042	0,08042	-	00519	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	3.888	0,08042	0,08042	37,37		0	14.666	0,08042	0,08042	9,91		0	8.737	0,08042	0,08042	16,63
S	S		0	14.657	0,08042	0,08042	9,91		0	17.757	0,08042	0,08042	8,18		0	16.373	0,08042	0,08042	8,87
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00520	0	5.586	0,08042	0,08042	26,01	00521	0	13.187	0,08042	0,08042	11,02	00522	0	16.551	0,08042	0,08042	8,78
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	12.724	0,08042	0,08042	11,42		0	10.354	0,08042	0,08042	14,03		0	9.371	0,08042	0,08042	15,50
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00523	0	16.415	0,08042	0,08042	8,85	00524	0	15.335	0,08042	0,08042	9,47	00525	2	9.861	0,08042	0,08042	14,73
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.737	0,08042	0,08042	53,08
S	S		0	9.810	0,08042	0,08042	14,81		0	12.364	0,08042	0,08042	11,75		-1	16.533	0,08042	0,08042	8,79
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00526	0	3.072	0,08042	0,08042	47,29	00527	5	9.102	0,08042	0,08042	15,96	00528	0	21.259	0,08042	0,08042	6,83
	I		0	1.855	0,08042	0,08042	78,32		1	8.732	0,08042	0,08042	16,64		0	1.212	0,08042	0,08042	NS
S	S		4	20.539	0,08042	0,08042	7,07		-19	10.902	0,08042	0,08042	13,33		0	6.199	0,08042	0,08042	23,44
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		32	6.567	0,08042	0,08042	22,12		1	2.706	0,08042	0,08042	53,69
P	S	00529	0	20.052	0,08042	0,08042	7,25	00530	0	18.926	0,08042	0,08042	7,68	00531	0	15.601	0,08042	0,08042	9,31
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	5.648	0,08042	0,08042	25,72		0	5.202	0,08042	0,08042	27,93		0	3.764	0,08042	0,08042	38,60
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00532	0	7.685	0,08042	0,08042	18,90	00533	0	0	0,08042	0,08042	-	00534	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		2	15.917	0,08042	0,08042	9,13		9	36.797	0,08042	0,08042	3,95
S	S		0	1.505	0,08042	0,08042	96,53		0	0	0,08042	0,08042	-		-15	4.702	0,08042	0,08042	30,90
	I		0	2.338	0,08042	0,08042	62,14		-3	8.270	0,08042	0,08042	17,57		10	8.635	0,08042	0,08042	16,82
P	S	00535	0	0	0,08042	0,08042	-	00536	0	9.047	0,08042	0,08042	16,06	00537	0	16.035	0,08042	0,08042	9,06
	I		2	12.241	0,08042	0,08042	11,87		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-2	33	0,08042	0,08042	NS		0	2.328	0,08042	0,08042	62,40		0	4.854	0,08042	0,08042	29,93
	I		1	7.013	0,08042	0,08042	20,72		0	895	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00538	0	17.437	0,08042	0,08042	8,33	00539	0	14.670	0,08042	0,08042	9,90	00540	0	6.518	0,08042	0,08042	22,29
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	361	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	5.430	0,08042	0,08042	26,75		0	3.711	0,08042	0,08042	39,15		0	1.352	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	3.422	0,08042	0,08042	42,45
P	S	00541	0	0	0,08042	0,08042	-	00542	0	0	0,08042	0,08042	-	00543	0	2.045	0,08042	0,08042	71,04
	I		5	21.88	0,080	0,080	6,64		37	33.02	0,080	0,080	4,40		0	7.900	0,080	0,080	18,39

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
				9	42	42				5	42	42					42	42	
S	S		6	991	0,080 42	0,080 42	NS		-31	5.163	0,080 42	0,080 42	28,14		0	158	0,080 42	0,080 42	NS
	I		-8	9.695	0,080 42	0,080 42	14,98		38	7.355	0,080 42	0,080 42	19,75		0	5.598	0,080 42	0,080 42	25,95
P	S	00544	0	10.337	0,080 42	0,080 42	14,05	00545	0	15.637	0,080 42	0,080 42	9,29	00546	0	16.723	0,080 42	0,080 42	8,69
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	2.739	0,080 42	0,080 42	53,04		0	4.372	0,080 42	0,080 42	33,23		0	4.436	0,080 42	0,080 42	32,75
	I		0	426	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00547	0	16.274	0,080 42	0,080 42	8,93	00548	-5	13.941	0,080 42	0,080 42	10,42	00549	-31	437	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		1	8.023	0,080 42	0,080 42	18,11		15	11.451	0,080 42	0,080 42	12,69
S	S		0	4.199	0,080 42	0,080 42	34,60		7	5.200	0,080 42	0,080 42	27,94		-31	9.501	0,080 42	0,080 42	15,29
	I		0	961	0,080 42	0,080 42	NS		-3	5.560	0,080 42	0,080 42	26,13		15	8.146	0,080 42	0,080 42	17,83
P	S	00550	5	5.501	0,080 42	0,080 42	26,41	00551	-5	24.165	0,080 42	0,080 42	6,01	00552	0	22.261	0,080 42	0,080 42	6,53
	I		-8	44.398	0,080 42	0,080 42	3,27		-1	19.784	0,080 42	0,080 42	7,34		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	1.543	0,080 42	0,080 42	94,15
	I		-31	65.940	0,080 42	0,080 42	2,20		4	26.982	0,080 42	0,080 42	5,38		0	7.522	0,080 42	0,080 42	19,31
P	S	00553	0	19.099	0,080 42	0,080 42	7,61	00554	0	17.155	0,080 42	0,080 42	8,47	00555	0	12.505	0,080 42	0,080 42	11,62
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	2.113	0,080 42	0,080 42	68,75		0	708	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	1.381	0,080 42	0,080 42	NS		0	231	0,080 42	0,080 42	NS		0	4.881	0,080 42	0,080 42	29,76
P	S	00556	0	5.626	0,080 42	0,080 42	25,82	00557	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00558	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	6.421	0,080 42	0,080 42	22,63		-5	64.554	0,080 42	0,080 42	2,25		23	50.659	0,080 42	0,080 42	2,87
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	18.984	0,080 42	0,080 42	7,65		-67	71.953	0,080 42	0,080 42	2,02		45	59.331	0,080 42	0,080 42	2,45
P	S	00559	0	6.768	0,080 42	0,080 42	21,47	00560	0	13.618	0,080 42	0,080 42	10,67	00561	0	16.711	0,080 42	0,080 42	8,69
	I		0	3.204	0,080 42	0,080 42	45,34		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	284	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.270	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	15.917	0,080 42	0,080 42	9,13		0	3.543	0,080 42	0,080 42	41,00		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00562	0	16.216	0,080 42	0,080 42	8,96	00563	0	11.227	0,080 42	0,080 42	12,94	00564	0	3.560	0,080 42	0,080 42	40,81
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	11.434	0,080 42	0,080 42	12,71
S	S		0	1.077	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	568	0,080 42	0,080 42	NS		0	6.483	0,080 42	0,080 42	22,41		0	24.843	0,080 42	0,080 42	5,85
P	S	00565	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00566	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00567	0	7.760	0,080 42	0,080 42	18,72
	I		5	94.070	0,080 42	0,080 42	1,54		8	31.503	0,080 42	0,080 42	4,61		0	291	0,080 42	0,080 42	NS
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		-30	87.482	0,080 42	0,080 42	1,66		7	43.546	0,080 42	0,080 42	3,34		0	11.878	0,080 42	0,080 42	12,23
P	S	00568	0	13.746	0,080 42	0,080 42	10,57	00569	0	16.022	0,080 42	0,080 42	9,07	00570	0	15.712	0,080 42	0,080 42	9,25
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	153	0,080 42	0,080 42	NS		0	891	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.439	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	2.493	0,080 42	0,080 42	58,27		0	49	0,080 42	0,080 42	NS		0	2.969	0,080 42	0,080 42	48,93
P	S	00571	0	17.522	0,080 42	0,080 42	8,29	00572	-19	12.364	0,080 42	0,080 42	11,75	00573	-5	3.650	0,080 42	0,080 42	39,80
	I		0	3.239	0,080 42	0,080 42	44,85		-21	43.505	0,080 42	0,080 42	3,34		23	21.489	0,080 42	0,080 42	6,76
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	12.056	0,080 42	0,080 42	12,05		9	41.997	0,080 42	0,080 42	3,46		14	44.963	0,080 42	0,080 42	3,23

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
P	S	00574	19	8.118	0,08042	0,08042	17,90	00575	0	19.030	0,08042	0,08042	7,63	00576	0	17.854	0,08042	0,08042	8,14
	I		-13	19.788	0,08042	0,08042	7,34		0	3.945	0,08042	0,08042	36,83		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-20	2.965	0,08042	0,08042	49,00		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		15	26.632	0,08042	0,08042	5,45		1	10.532	0,08042	0,08042	13,79		0	3.911	0,08042	0,08042	37,15
P	S	00577	0	15.924	0,08042	0,08042	9,12	00578	0	12.947	0,08042	0,08042	11,22	00579	0	6.531	0,08042	0,08042	22,24
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	1.781	0,08042	0,08042	81,57		0	3.554	0,08042	0,08042	40,88		0	9.916	0,08042	0,08042	14,65
P	S	00580	0	0	0,08042	0,08042	-	00581	0	0	0,08042	0,08042	-	00582	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	19.678	0,08042	0,08042	7,38		60	53.160	0,08042	0,08042	2,73		-2	15.546	0,08042	0,08042	9,35
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-10	21.610	0,08042	0,08042	6,72		18	32.058	0,08042	0,08042	4,53		5	19.780	0,08042	0,08042	7,34
P	S	00583	0	7.511	0,08042	0,08042	19,34	00584	0	13.477	0,08042	0,08042	10,78	00585	0	14.645	0,08042	0,08042	9,92
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	8.156	0,08042	0,08042	17,81		0	2.474	0,08042	0,08042	58,72		0	1.269	0,08042	0,08042	NS
P	S	00586	0	12.172	0,08042	0,08042	11,94	00587	0	5.432	0,08042	0,08042	26,74	00588	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.887	0,08042	0,08042	76,99		-47	23.930	0,08042	0,08042	6,07
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	3.773	0,08042	0,08042	38,50		0	11.447	0,08042	0,08042	12,69		0	22.730	0,08042	0,08042	6,39
P	S	00589	0	0	0,08042	0,08042	-	00590	0	1.179	0,08042	0,08042	NS	00591	0	8.268	0,08042	0,08042	17,57
	I		-72	44.272	0,08042	0,08042	3,28		0	10.087	0,08042	0,08042	14,40		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		10	30.811	0,08042	0,08042	4,72		1	16.863	0,08042	0,08042	8,62		0	6.725	0,08042	0,08042	21,60
P	S	00592	0	13.112	0,08042	0,08042	11,08	00593	0	13.908	0,08042	0,08042	10,45	00594	0	14.266	0,08042	0,08042	10,18
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	2.433	0,08042	0,08042	59,71		0	2.107	0,08042	0,08042	68,95		0	5.454	0,08042	0,08042	26,64
P	S	00595	2	11.507	0,08042	0,08042	12,63	00596	0	0	0,08042	0,08042	-	00597	0	4.972	0,08042	0,08042	29,22
	I		2	10.626	0,08042	0,08042	13,67		54	22.912	0,08042	0,08042	6,34		0	2.882	0,08042	0,08042	50,41
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		-25	1.451	0,08042	0,08042	NS		-1	4.776	0,08042	0,08042	30,42
	I		-6	13.938	0,08042	0,08042	10,42		51	25.538	0,08042	0,08042	5,69		1	4.631	0,08042	0,08042	31,37
P	S	00598	0	11.585	0,08042	0,08042	12,54	00599	0	14.514	0,08042	0,08042	10,01	00600	0	12.661	0,08042	0,08042	11,47
	I		0	3.588	0,08042	0,08042	40,49		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		1	2.405	0,08042	0,08042	60,41		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	4.239	0,08042	0,08042	34,27		0	3.425	0,08042	0,08042	42,42		0	2.648	0,08042	0,08042	54,86
P	S	00601	0	11.071	0,08042	0,08042	13,12	00602	0	6.310	0,08042	0,08042	23,02	00603	0	529	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	5.555	0,08042	0,08042	26,15
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	2.875	0,08042	0,08042	50,53		0	3.865	0,08042	0,08042	37,59		0	4.849	0,08042	0,08042	29,96
P	S	00604	0	0	0,08042	0,08042	-	00605	0	0	0,08042	0,08042	-	00606	0	1.667	0,08042	0,08042	87,15
	I		-13	18.455	0,08042	0,08042	7,87		13	16.488	0,08042	0,08042	8,81		0	3.558	0,08042	0,08042	40,83
S	S		-4	974	0,080	0,080	NS		4	889	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		5	4.512	42 0,080 42	42 0,080 42	32,20		-5	4.466	42 0,080 42	42 0,080 42	32,53		0	4.336	42 0,080 42	42 0,080 42	33,51
P	S	00607	0	7.637	0,080 42	0,080 42	19,02	00608	0	10.872	0,080 42	0,080 42	13,36	00609	0	10.266	0,080 42	0,080 42	14,15
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	3.113	0,080 42	0,080 42	46,67		0	2.316	0,080 42	0,080 42	62,73		0	2.482	0,080 42	0,080 42	58,53
P	S	00610	0	5.534	0,080 42	0,080 42	26,25	00611	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00612	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	7.604	0,080 42	0,080 42	19,11		0	20.404	0,080 42	0,080 42	7,12
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		3	1.059	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	3.560	0,080 42	0,080 42	40,81		1	4.408	0,080 42	0,080 42	32,96		-2	4.047	0,080 42	0,080 42	35,90
P	S	00613	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00614	0	2.960	0,080 42	0,080 42	49,08	00615	0	7.891	0,080 42	0,080 42	18,41
	I		0	12.938	0,080 42	0,080 42	11,23		0	2.012	0,080 42	0,080 42	72,21		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	552	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	4.732	0,080 42	0,080 42	30,70		0	4.502	0,080 42	0,080 42	32,27		0	3.199	0,080 42	0,080 42	45,41
P	S	00616	0	10.332	0,080 42	0,080 42	14,06	00617	0	10.582	0,080 42	0,080 42	13,73	00618	0	9.930	0,080 42	0,080 42	14,63
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	1.834	0,080 42	0,080 42	79,21
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	2.585	0,080 42	0,080 42	56,20		0	2.660	0,080 42	0,080 42	54,62		0	3.665	0,080 42	0,080 42	39,64
P	S	00619	-2	5.197	0,080 42	0,080 42	27,95	00620	1	1.367	0,080 42	0,080 42	NS	00621	0	6.581	0,080 42	0,080 42	22,08
	I		-2	6.610	0,080 42	0,080 42	21,98		1	2.623	0,080 42	0,080 42	55,39		0	1.765	0,080 42	0,080 42	82,31
S	S		-3	1.946	0,080 42	0,080 42	74,65		3	2.879	0,080 42	0,080 42	50,46		0	2.681	0,080 42	0,080 42	54,19
	I		6	4.197	0,080 42	0,080 42	34,61		-7	5.365	0,080 42	0,080 42	27,08		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00622	0	10.861	0,080 42	0,080 42	13,38	00623	0	10.493	0,080 42	0,080 42	13,85	00624	0	8.622	0,080 42	0,080 42	16,85
	I		0	517	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	162	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	713	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.821	0,080 42	0,080 42	79,78		0	2.775	0,080 42	0,080 42	52,35
P	S	00625	0	5.693	0,080 42	0,080 42	25,52	00626	0	2.184	0,080 42	0,080 42	66,52	00627	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	1.274	0,080 42	0,080 42	NS		0	6.816	0,080 42	0,080 42	21,31
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	771	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	2.363	0,080 42	0,080 42	61,48		0	1.509	0,080 42	0,080 42	96,27		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00628	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00629	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00630	0	2.834	0,080 42	0,080 42	51,26
	I		0	11.865	0,080 42	0,080 42	12,24		0	5.587	0,080 42	0,080 42	26,00		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	1.933	0,080 42	0,080 42	75,16		0	846	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	60	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.223	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00631	0	6.679	0,080 42	0,080 42	21,75	00632	0	7.521	0,080 42	0,080 42	19,32	00633	0	5.613	0,080 42	0,080 42	25,88
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	2.307	0,080 42	0,080 42	62,97		0	2.214	0,080 42	0,080 42	65,62		0	2.009	0,080 42	0,080 42	72,31
P	S	00634	0	1.578	0,080 42	0,080 42	92,06	00635	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00636	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	1.454	0,080 42	0,080 42	99,92		0	8.174	0,080 42	0,080 42	17,77		0	10.936	0,080 42	0,080 42	13,28
S	S		0	48	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.126	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.877	0,080 42	0,080 42	77,40
	I		0	829	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00637	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00638	0	3.397	0,080 42	0,080 42	42,77	00639	0	6.124	0,080 42	0,080 42	23,72

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
	I		0	4.664	0,08042	0,08042	31,15		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	466	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	374	0,08042	0,08042	NS		0	1.802	0,08042	0,08042	80,62		0	2.314	0,08042	0,08042	62,78
P	S	00640	0	7.322	0,08042	0,08042	19,84	00641	0	7.987	0,08042	0,08042	18,19	00642	0	6.559	0,08042	0,08042	22,15
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.315	0,08042	0,08042	62,75
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	233	0,08042	0,08042	NS
	I		0	2.516	0,08042	0,08042	57,74		0	1.488	0,08042	0,08042	97,63		0	478	0,08042	0,08042	NS
P	S	00643	0	2.991	0,08042	0,08042	48,57												
	I		0	2.543	0,08042	0,08042	57,13												
S	S		0	1.992	0,08042	0,08042	72,93												
	I		0	318	0,08042	0,08042	NS												

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Pos Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
A_s Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
A_{df} Armatura disponibile per la flessione
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.

VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLU (Fondazione)

Platee - Taglio fuori piano allo SLU

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
Fondazione		**Platea 1**						
00011	P	87.735	2,28	200.385	0	0	0,00	0,06101
	S	110.084	1,82	200.385	0	0	0,00	0,06327
00012	P	67.437	2,97	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	61.753	3,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
00013	P	1.070	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.177	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00014	P	1.063	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.358	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00020	P	108.081	1,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	80.505	2,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00021	P	111.420	1,80	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	85.680	2,34	200.391	0	0	0,00	0,00000
00022	P	117.455	1,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.769	6,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00023	P	85.939	2,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	87.203	2,30	200.400	0	0	0,00	0,00000
00033	P	64.729	3,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	104.709	1,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
00034	P	107.990	2,12	229.384	0	0	0,00	0,00000
	S	115.663	1,98	229.383	0	0	0,00	0,00000
00035	P	91.107	2,52	229.383	0	0	0,00	0,00000
	S	116.789	1,96	229.383	0	0	0,00	0,00000
00036	P	140.662	1,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	173.108	1,33	229.383	0	0	0,00	0,00000
00037	P	123.588	1,62	200.385	0	0	0,00	0,05908
	S	164.286	1,22	200.385	0	0	0,00	0,01698
00038	P	116.067	1,98	229.383	0	0	0,00	0,06718
	S	170.831	1,17	200.387	0	0	0,00	0,07517
00039	P	129.209	1,78	229.383	0	0	0,00	0,07256
	S	136.098	1,47	200.385	0	0	0,00	0,00837
00040	P	125.145	1,60	200.386	0	0	0,00	0,06101
	S	195.204	1,03	200.387	0	0	2,50	0,06327
00041	P	584	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.635	76,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
00042	P	5.358	37,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.233	38,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
00043	P	7.459	26,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	609	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00044	P	7.778	25,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.383	84,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00045	P	7.634	26,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.319	86,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00046	P	4.715	42,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	685	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00047	P	2.395	83,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.392	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00048	P	982	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.526	79,33	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00049	P	781	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.348	85,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00050	P	644	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	287	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00051	P	1.120	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.550	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00052	P	239	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.823	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00053	P	842	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.731	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00054	P	2.455	81,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	34	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00055	P	440	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.855	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00056	P	537	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	73	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00057	P	1.409	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	675	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00058	P	854	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.732	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00059	P	285	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.078	96,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00060	P	1.375	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.957	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00061	P	1.689	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	531	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00062	P	100	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	809	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00063	P	325	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.263	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00064	P	1.410	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.148	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00065	P	451	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.081	96,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
00066	P	199	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	747	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00067	P	371	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.324	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00068	P	1.709	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	246	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00069	P	1.551	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.259	88,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00070	P	263	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.373	84,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00071	P	3.307	60,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.349	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00072	P	3.110	64,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	457	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00073	P	4.696	42,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.311	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00074	P	4.894	40,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.510	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00075	P	4.674	42,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	453	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00076	P	3.524	56,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.606	76,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00077	P	752	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.318	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00078	P	3.067	65,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.049	97,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00079	P	10.378	19,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.041	11,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00080	P	6.499	30,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	37.797	5,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00081	P	18.481	10,84	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	44.069	4,55	200.386	0	0	0,00	0,00000
00082	P	40.336	4,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.774	5,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
00083	P	38.817	5,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	37.646	5,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00084	P	16.779	11,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	61.289	3,27	200.386	0	0	0,00	0,00000
00085	P	8.786	22,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.642	6,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00086	P	8.563	23,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.772	10,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00087	P	6.661	30,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.035	39,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00088	P	10.717	18,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.866	6,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00089	P	10.987	18,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	48.950	4,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00090	P	38.918	5,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	81.891	2,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00091	P	35.089	5,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	150.346	1,33	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00092	P	144.392	1,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	166.112	1,21	200.393	0	0	0,00	0,00000
00093	P	148.161	1,35	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	139.605	1,44	200.396	0	0	0,00	0,00000
00094	P	53.089	3,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	151.822	1,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00095	P	27.463	7,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	95.514	2,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00096	P	6.769	29,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	61.247	3,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00097	P	8.551	23,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	59.020	3,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00098	P	13.180	15,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.592	7,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
00099	P	4.855	41,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.734	22,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00100	P	7.164	27,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.121	24,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00101	P	2.114	94,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.749	10,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
00102	P	16.708	11,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	43.632	4,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00103	P	7.433	26,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	79.656	2,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00104	P	24.874	8,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	92.289	2,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00105	P	63.680	3,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	136.969	1,46	200.386	0	0	0,00	0,00000
00106	P	77.049	2,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	86.311	2,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00107	P	77.477	2,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	151.650	1,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00108	P	235.189	1,04	1.200.575	244.463	0	2,50	0,05908
	S	89.665	2,23	200.392	0	0	0,00	0,01698
00109	P	116.108	1,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.932	5,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
00110	P	91.601	2,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.821	7,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00111	P	41.221	4,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.839	13,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00112	P	13.793	14,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.876	41,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00113	P	12.947	15,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.967	10,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00114	P	32.839	6,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.734	29,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00115	P	72.560	2,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.234	24,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00116	P	78.635	2,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.670	18,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00117	P	137.340	1,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.658	5,47	200.386	0	0	0,00	0,00000
00118	P	270.121	1,03	1.200.566	278.008	0	2,50	0,06718
	S	111.600	1,80	200.389	0	0	0,00	0,07517
00119	P	79.041	2,90	229.384	0	0	0,00	0,06718
	S	305.164	1,02	1.200.566	311.069	0	2,50	0,07517
00120	P	189.326	1,06	200.389	0	0	2,50	0,06718
	S	84.095	2,38	200.385	0	0	0,00	0,07517
00121	P	168.419	1,19	200.385	0	0	0,00	0,06718
	S	32.121	6,24	200.385	0	0	0,00	0,07517
00122	P	98.545	2,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.736	11,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00123	P	73.144	2,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.778	7,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00124	P	32.078	6,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.566	13,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00125	P	3.389	59,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.027	33,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00126	P	24.639	8,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.701	12,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
00127	P	41.203	4,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.224	90,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00128	P	83.158	2,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.488	7,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00129	P	138.894	1,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.438	7,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00130	P	174.848	1,15	200.385	0	0	0,00	0,07256
	S	35.858	5,59	200.386	0	0	0,00	0,00837
00131	P	279.847	1,07	1.200.566	300.238	0	2,50	0,07256
	S	173.865	1,15	200.385	0	0	0,00	0,00837
00132	P	268.649	1,12	1.200.573	300.238	0	2,50	0,07256
	S	149.477	1,34	200.392	0	0	0,00	0,00837
00133	P	164.520	1,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.940	5,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
00134	P	140.492	1,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.849	9,61	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00135	P	80.549	2,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.194	8,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00136	P	41.810	4,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.005	99,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00137	P	33.356	6,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.928	11,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00138	P	11.202	17,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.780	34,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00139	P	28.262	7,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.832	13,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00140	P	69.463	2,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.695	5,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00141	P	96.434	2,08	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	25.165	7,96	200.388	0	0	0,00	0,00000
00142	P	215.609	1,17	1.200.566	252.475	0	2,50	0,06101
	S	96.968	2,07	200.392	0	0	0,00	0,06327
00143	P	130.400	1,54	200.385	0	0	0,00	0,06101
	S	197.173	1,02	200.385	0	0	2,50	0,06327
00144	P	230.908	1,09	1.200.568	252.475	0	2,50	0,06101
	S	146.725	1,37	200.387	0	0	0,00	0,06327
00145	P	110.780	1,81	200.388	0	0	0,00	0,06101
	S	199.578	1,00	200.385	0	0	2,50	0,06327
00146	P	36.805	5,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	119.685	1,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00147	P	7.462	26,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	115.454	1,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00148	P	27.157	7,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	60.041	3,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00149	P	3.043	65,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.003	6,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00150	P	10.143	19,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.479	9,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00151	P	9.846	20,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.438	10,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00152	P	21.475	9,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	42.605	4,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
00153	P	12.377	16,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	71.583	2,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00154	P	6.561	30,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	80.842	2,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00155	P	51.486	3,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	128.499	1,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00156	P	34.006	5,89	200.385	0	0	0,00	0,05484
	S	201.888	1,17	1.200.566	236.016	0	2,50	0,05704
00157	P	216.697	1,05	1.200.571	226.920	0	2,50	0,05484
	S	172.414	1,16	200.385	0	0	0,00	0,05704
00158	P	222.448	1,02	1.200.574	226.920	0	2,50	0,05484
	S	218.490	1,08	1.200.566	236.016	0	2,50	0,05704
00159	P	52.227	3,84	200.385	0	0	0,00	0,05484
	S	230.593	1,02	1.200.566	236.016	0	2,50	0,05704
00160	P	74.783	2,68	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	121.499	1,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00161	P	14.307	14,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	64.110	3,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00162	P	5.760	34,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.953	5,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00163	P	6.869	29,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.412	19,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00164	P	13.507	14,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.646	8,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00165	P	19.969	10,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	43.483	4,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00166	P	29.651	6,76	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	103.510	1,94	200.387	0	0	0,00	0,00000
00167	P	93.187	2,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	61.428	3,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00168	P	104.040	1,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	77.636	2,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
00169	P	18.823	10,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	75.228	2,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00170	P	5.779	34,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	59.186	3,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00171	P	17.017	11,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.410	7,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
00172	P	6.888	29,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.773	72,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00173	P	894	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.098	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00174	P	140.660	1,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	61.412	3,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00175	P	116.655	1,72	200.385	0	0	0,00	0,06101
	S	144.398	1,39	200.385	0	0	0,00	0,06327
00176	P	895	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	722	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00177	P	52.628	3,81	200.388	0	0	0,00	0,06101
	S	244.212	1,07	1.200.596	261.826	0	2,50	0,06327

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00178	P	62.667	3,20	200.397	0	0	0,00	0,06101
	S	102.438	1,96	200.385	0	0	0,00	0,06327
00179	P	21.290	9,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.518	23,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00180	P	8.326	24,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.595	35,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00181	P	6.789	29,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.553	56,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00182	P	19.489	10,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.824	29,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00183	P	53.999	3,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.609	14,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00184	P	165.014	1,21	200.391	0	0	0,00	0,07256
	S	47.616	4,21	200.385	0	0	0,00	0,00837
00185	P	189.850	1,06	200.385	0	0	2,50	0,07256
	S	44.239	4,53	200.388	0	0	0,00	0,00837
00186	P	61.911	3,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.360	12,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00187	P	20.606	9,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.428	26,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00188	P	4.193	47,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.377	59,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00189	P	6.120	32,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.207	38,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00190	P	22.883	8,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.159	32,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00191	P	65.969	3,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.633	9,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00192	P	212.299	1,08	229.383	0	0	2,50	0,06718
	S	104.989	1,91	200.394	0	0	0,00	0,07517
00193	P	139.718	1,43	200.385	0	0	0,00	0,06718
	S	53.832	3,72	200.387	0	0	0,00	0,07517
00194	P	49.665	4,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.259	15,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00195	P	15.660	12,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.949	33,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00196	P	5.015	39,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.259	47,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
00197	P	10.183	19,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.938	33,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
00198	P	27.605	7,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.659	18,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00199	P	95.026	2,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.166	5,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00200	P	150.977	1,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	79.800	2,51	200.387	0	0	0,00	0,00000
00201	P	24.790	8,08	200.386	0	0	0,00	0,06101
	S	65.704	3,05	200.385	0	0	0,00	0,06327
00202	P	19.258	10,41	200.386	0	0	0,00	0,06101
	S	15.175	13,20	200.386	0	0	0,00	0,06327
00203	P	8.518	23,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.136	39,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00204	P	5.032	39,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.621	35,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00205	P	8.870	22,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.005	50,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00206	P	21.844	9,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.190	32,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00207	P	42.506	4,71	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	37.683	5,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00208	P	27.783	7,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	125.826	1,59	200.386	0	0	0,00	0,00000
00209	P	44.668	4,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	45.926	4,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00210	P	24.554	8,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.448	26,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00211	P	8.327	24,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.845	70,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00212	P	812	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.723	42,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00213	P	8.575	23,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.729	73,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00214	P	27.537	7,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.236	19,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
00215	P	43.270	4,63	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	55.671	3,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00216	P	35.611	5,63	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	122.398	1,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00217	P	38.857	5,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.013	6,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00218	P	19.362	10,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.133	32,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00219	P	5.996	33,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.542	44,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00220	P	5.096	39,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.988	40,17	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00221	P	10.774	18,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.563	43,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00222	P	20.540	9,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.435	10,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00223	P	29.449	6,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	85.433	2,35	200.388	0	0	0,00	0,00000
00224	P	19.735	10,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	37.309	5,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00225	P	7.957	25,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.547	14,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00226	P	5.724	35,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.212	21,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
00227	P	5.638	35,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.622	23,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
00228	P	4.106	48,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.468	30,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00229	P	6.754	29,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.994	66,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
00230	P	10.681	18,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.092	22,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00231	P	8.634	23,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.177	7,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00232	P	8.681	23,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.718	7,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00233	P	11.305	17,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.348	19,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00234	P	6.897	29,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.367	84,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00235	P	1.951	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.247	32,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
00236	P	2.386	83,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.099	32,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00237	P	7.649	26,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.336	85,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00238	P	11.620	17,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.107	16,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00239	P	7.407	27,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.212	7,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00240	P	8.888	22,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.059	8,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00241	P	9.918	20,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.974	25,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00242	P	5.497	36,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.218	62,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00243	P	4.317	46,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.049	33,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00244	P	4.168	48,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.677	26,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00245	P	6.227	32,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.387	27,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00246	P	7.773	25,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.394	13,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00247	P	10.801	18,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.266	7,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
00248	P	6.077	32,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.761	34,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00249	P	2.627	76,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.884	41,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00250	P	4.340	46,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.334	31,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00251	P	3.427	58,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.434	31,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00252	P	2.430	82,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.616	35,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00253	P	2.929	68,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.700	35,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00254	P	2.969	67,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.810	34,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00255	P	297	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.663	18,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00256	P	3.675	54,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.469	30,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00257	P	3.010	66,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.346	59,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00258	P	1.441	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.451	36,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00259	P	55	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.124	32,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00260	P	1.601	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.300	37,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00261	P	3.081	65,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.902	69,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
00262	P	3.477	57,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.330	27,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00263	P	701	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.407	19,25	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00264	P	2.819	71,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.085	39,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00265	P	2.417	82,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.558	56,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00266	P	2.565	78,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.345	37,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00267	P	2.628	76,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.101	28,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
00268	P	2.144	93,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.219	38,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00269	P	1.796	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.801	52,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00270	P	2.909	68,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.859	29,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00271	P	6.622	30,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.267	38,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
00272	P	1.270	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.139	48,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00273	P	4.645	43,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.555	43,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00274	P	4.200	47,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.501	44,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00275	P	2.185	91,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.458	44,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00276	P	717	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.397	45,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00277	P	630	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.993	50,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00278	P	446	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.896	69,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00279	P	1.304	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.808	71,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00280	P	1.258	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.965	50,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00281	P	222	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.509	44,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00282	P	270	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.592	43,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00283	P	215	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.595	43,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00284	P	224	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.491	44,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00285	P	1.265	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.815	52,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00286	P	1.068	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.698	74,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00287	P	433	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.998	66,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00288	P	843	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.982	50,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00289	P	1.241	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.253	47,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00290	P	1.071	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.218	47,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00291	P	2.323	86,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.145	48,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00292	P	2.844	70,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.994	50,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00293	P	978	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.470	57,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
00294	P	3.743	53,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.343	59,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00295	P	4.111	48,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.306	37,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00296	P	3.391	59,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.487	44,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00297	P	4.647	43,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.466	81,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00298	P	3.418	58,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.498	80,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
00299	P	1.889	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.214	62,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
00300	P	1.368	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.749	42,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00301	P	1.582	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.819	25,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00302	P	576	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.424	19,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
00303	P	2.341	85,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.276	24,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00304	P	1.455	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.105	39,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00305	P	500	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.593	55,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00306	P	171	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.124	64,14	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00307	P	512	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.702	54,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00308	P	1.499	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.328	37,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00309	P	2.204	90,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.577	23,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00310	P	355	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.267	19,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00311	P	1.336	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.352	27,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00312	P	676	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.474	44,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00313	P	899	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.078	65,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00314	P	1.699	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.504	80,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00315	P	2.627	76,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.672	74,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00316	P	2.059	97,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.350	37,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00317	P	2.092	95,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.949	33,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00318	P	7.438	26,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.714	9,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
00319	P	2.095	95,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.829	25,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00320	P	2.738	73,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.280	46,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
00321	P	3.683	54,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.592	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00322	P	4.108	48,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.957	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00323	P	5.016	39,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.115	39,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00324	P	5.890	34,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.911	18,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00325	P	4.431	45,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.579	8,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00326	P	4.646	43,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.822	8,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00327	P	6.355	31,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.966	16,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
00328	P	4.479	44,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.853	34,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
00329	P	1.432	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.751	72,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00330	P	1.743	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.931	68,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00331	P	4.763	42,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.402	31,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00332	P	6.265	31,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.866	15,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00333	P	3.751	53,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.528	8,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00334	P	4.825	41,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.110	9,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00335	P	5.347	37,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.994	20,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
00336	P	3.856	51,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.775	41,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00337	P	2.243	89,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.021	99,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
00338	P	1.548	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.761	72,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
00339	P	2.102	95,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.460	36,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
00340	P	2.008	99,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.776	18,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00341	P	4.278	46,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.589	10,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00342	P	10.848	18,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.448	7,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00343	P	8.802	22,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.783	15,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00344	P	4.107	48,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.812	52,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00345	P	4.177	47,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.048	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00346	P	9.526	21,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.688	54,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00347	P	17.088	11,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.123	14,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00348	P	18.924	10,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.275	6,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00349	P	5.238	38,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	61.811	3,24	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00350	P	18.702	10,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.687	5,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00351	P	17.748	11,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.010	12,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00352	P	8.540	23,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.915	40,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00353	P	612	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.817	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00354	P	9.323	21,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.566	36,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
00355	P	18.390	10,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.608	11,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
00356	P	17.557	11,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.956	5,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00357	P	9.385	21,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	60.523	3,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00358	P	19.209	10,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.364	6,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
00359	P	15.729	12,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.833	15,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00360	P	7.211	27,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.324	60,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00361	P	2.127	94,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.489	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00362	P	6.480	30,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.026	39,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00363	P	10.541	19,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.163	11,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00364	P	6.920	28,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.041	6,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00365	P	54.896	3,65	200.385	0	0	0,00	0,05484
	S	149.923	1,34	200.390	0	0	0,00	0,05704
00366	P	44.521	4,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	37.084	5,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00367	P	15.944	12,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.831	22,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00368	P	4.850	41,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.341	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00369	P	9.697	20,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	226	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00370	P	24.107	8,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.319	31,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00371	P	55.372	3,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.240	6,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00372	P	75.259	2,66	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	119.897	1,67	200.392	0	0	0,00	0,00000
00373	P	83.032	2,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	129.440	1,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00374	P	60.544	3,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.329	5,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00375	P	25.866	7,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.927	25,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00376	P	6.035	33,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	911	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00377	P	7.290	27,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.153	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00378	P	28.850	6,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.536	21,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
00379	P	63.775	3,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	41.109	4,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00380	P	82.283	2,44	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	136.473	1,47	200.389	0	0	0,00	0,00000
00381	P	81.144	2,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	109.180	1,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00382	P	49.779	4,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.684	7,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00383	P	20.118	9,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.247	38,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00384	P	7.127	28,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	364	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00385	P	7.728	25,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.327	86,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00386	P	21.455	9,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.911	16,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
00387	P	60.984	3,29	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	59.757	3,35	200.391	0	0	0,00	0,00000
00388	P	46.118	4,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	97.236	2,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00389	P	142.033	1,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.271	15,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00390	P	44.578	4,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.351	15,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
00391	P	11.105	18,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.942	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00392	P	7.903	25,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.312	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00393	P	15.208	13,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.100	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00394	P	42.679	4,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.011	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00395	P	145.140	1,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.124	6,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00396	P	161.751	1,24	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	31.454	6,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00397	P	47.828	4,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.543	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00398	P	14.610	13,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.085	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00399	P	958	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.182	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00400	P	16.617	12,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.066	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00401	P	53.159	3,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.729	42,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00402	P	176.041	1,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.851	6,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00403	P	130.091	1,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.217	6,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00404	P	36.868	5,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	609	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00405	P	11.511	17,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.080	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00406	P	4.596	43,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.506	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00407	P	16.573	12,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	965	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00408	P	60.015	3,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.193	6,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00409	P	92.774	2,16	200.393	0	0	0,00	0,05484
	S	154.630	1,30	200.393	0	0	0,00	0,05704
00410	P	51.468	3,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	42.896	4,67	200.386	0	0	0,00	0,00000
00411	P	17.620	11,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.869	20,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00412	P	5.234	38,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.324	86,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
00413	P	8.777	22,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.077	96,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00414	P	25.278	7,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.393	27,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00415	P	62.482	3,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.849	6,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00416	P	87.256	2,30	200.393	0	0	0,00	0,00000
	S	134.413	1,49	200.405	0	0	0,00	0,00000
00417	P	88.892	2,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	144.636	1,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00418	P	69.194	2,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.712	5,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00419	P	27.270	7,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.699	23,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00420	P	6.188	32,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.581	77,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00421	P	7.342	27,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.493	80,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
00422	P	30.646	6,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.106	19,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
00423	P	74.189	2,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	43.687	4,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00424	P	90.378	2,22	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	151.422	1,32	200.396	0	0	0,00	0,00000
00425	P	85.895	2,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	122.224	1,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00426	P	55.542	3,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.446	7,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00427	P	21.067	9,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.430	31,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00428	P	7.342	27,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.033	98,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00429	P	8.091	24,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.193	62,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00430	P	23.517	8,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.163	12,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00431	P	61.168	3,28	200.394	0	0	0,00	0,00000
	S	62.685	3,20	200.392	0	0	0,00	0,00000
00432	P	37.214	5,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	105.876	1,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00433	P	14.359	13,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.849	5,92	200.386	0	0	0,00	0,00000
00434	P	11.734	17,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.793	13,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00435	P	5.444	36,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.305	46,55	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00436	P	4.292	46,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.473	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00437	P	11.123	18,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.466	44,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00438	P	21.064	9,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.011	12,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00439	P	24.641	8,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.763	5,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00440	P	9.063	22,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	73.467	2,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00441	P	24.303	8,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	40.101	5,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
00442	P	21.959	9,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.240	10,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00443	P	9.946	20,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.496	36,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00444	P	1.444	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.367	84,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00445	P	11.082	18,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.210	32,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00446	P	23.347	8,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.352	9,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00447	P	22.735	8,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	43.647	4,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00448	P	11.931	16,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	71.614	2,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00449	P	24.848	8,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.567	6,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
00450	P	19.266	10,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.539	13,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00451	P	8.334	24,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.997	50,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00452	P	2.573	77,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.964	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00453	P	7.828	25,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.995	33,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00454	P	13.202	15,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.498	10,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
00455	P	10.034	19,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.243	5,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00456	P	5.917	33,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.896	10,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00457	P	3.212	62,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.276	24,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00458	P	2.167	92,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.268	61,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00459	P	3.280	61,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	787	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00460	P	4.862	41,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	889	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00461	P	7.101	28,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.718	53,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00462	P	8.581	23,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.685	23,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00463	P	6.626	30,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.163	9,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00464	P	6.663	30,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.941	8,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00465	P	8.849	22,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.035	19,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00466	P	6.471	30,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.338	46,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00467	P	2.060	97,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.144	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00468	P	2.587	77,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.263	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00469	P	6.906	29,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.654	43,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00470	P	8.818	22,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.470	19,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00471	P	5.175	38,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.493	8,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00472	P	7.327	27,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.914	10,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00473	P	7.891	25,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.257	24,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00474	P	5.597	35,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.441	58,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
00475	P	2.846	70,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.025	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00476	P	2.252	88,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.395	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00477	P	3.148	63,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.388	45,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00478	P	2.748	72,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.464	19,15	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00479	P	2.226	90,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.467	12,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00480	P	5.694	35,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.613	23,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00481	P	1.704	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.885	29,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00482	P	3.226	62,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.667	42,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00483	P	3.498	57,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.650	54,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00484	P	3.951	50,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.317	60,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00485	P	4.828	41,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.757	53,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00486	P	4.990	40,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.617	43,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00487	P	1.463	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.786	34,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00488	P	5.604	35,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.912	51,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
00489	P	4.666	42,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.230	62,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00490	P	2.284	87,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.814	71,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00491	P	380	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.966	67,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00492	P	2.864	69,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.207	62,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00493	P	4.897	40,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.951	50,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00494	P	5.203	38,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.126	64,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00495	P	2.086	96,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.160	38,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
00496	P	4.819	41,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.556	56,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
00497	P	3.801	52,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.138	63,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00498	P	2.248	89,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.872	69,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00499	P	1.293	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.408	58,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00500	P	1.903	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.585	43,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
00501	P	1.695	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.032	28,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00502	P	2.016	99,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.640	23,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00503	P	5.957	33,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.997	10,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00504	P	4.441	45,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.221	12,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
00505	P	3.503	57,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.890	20,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00506	P	2.136	93,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.420	31,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00507	P	3.931	50,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.757	34,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00508	P	7.028	28,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.380	23,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
00509	P	9.496	21,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.892	14,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00510	P	5.401	37,10	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	24.974	8,02	200.386	0	0	0,00	0,00000
00511	P	7.459	26,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.878	8,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00512	P	9.712	20,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.579	15,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
00513	P	5.833	34,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.567	26,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00514	P	1.698	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.302	37,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00515	P	2.847	70,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.830	34,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00516	P	7.416	27,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.472	21,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00517	P	9.648	20,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.510	12,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00518	P	4.107	48,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.637	7,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00519	P	8.013	25,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.754	10,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00520	P	8.657	23,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.207	17,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
00521	P	4.611	43,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.669	30,05	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00522	P	1.481	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.284	37,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00523	P	3.756	53,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.853	29,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
00524	P	4.439	45,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.634	18,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00525	P	4.302	46,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.855	10,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00526	P	3.182	62,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.123	11,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
00527	P	31.252	6,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	49.556	4,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00528	P	13.384	14,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.800	11,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00529	P	7.100	28,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.494	23,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00530	P	2.454	81,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.869	34,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00531	P	8.718	22,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.742	29,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00532	P	16.843	11,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.888	15,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00533	P	33.090	6,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.402	5,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00534	P	19.206	10,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	85.504	2,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00535	P	33.467	5,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.528	6,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00536	P	16.934	11,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.865	16,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00537	P	5.552	36,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.374	31,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00538	P	1.180	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.569	35,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00539	P	8.848	22,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.655	26,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00540	P	22.160	9,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.572	12,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00541	P	32.058	6,25	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	49.821	4,02	200.386	0	0	0,00	0,00000
00542	P	37.981	5,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	84.671	2,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00543	P	29.227	6,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.450	8,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00544	P	13.077	15,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.640	20,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00545	P	3.904	51,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.799	34,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00546	P	4.660	43,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.830	34,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00547	P	10.021	20,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.994	20,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
00548	P	19.550	10,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.505	7,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00549	P	18.578	10,79	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	56.323	3,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00550	P	109.680	1,83	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	79.242	2,53	200.389	0	0	0,00	0,00000
00551	P	66.623	3,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.812	11,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00552	P	18.576	10,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.682	26,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
00553	P	5.303	37,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.734	42,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00554	P	6.535	30,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.361	45,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00555	P	14.173	14,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.557	36,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00556	P	41.929	4,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.719	22,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00557	P	132.483	1,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.534	36,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00558	P	115.857	1,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.577	20,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00559	P	35.635	5,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.716	22,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00560	P	11.027	18,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.364	37,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00561	P	2.896	69,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.102	39,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00562	P	5.082	39,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.206	38,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00563	P	16.575	12,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.586	35,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00564	P	55.058	3,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.236	19,58	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00565	P	155.078	1,29	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	86.593	2,31	200.387	0	0	0,00	0,00000
00566	P	85.669	2,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.030	18,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00567	P	27.001	7,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.944	28,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00568	P	9.355	21,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.845	41,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00569	P	4.057	49,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.782	41,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00570	P	8.888	22,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.569	43,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00571	P	29.513	6,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.566	17,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00572	P	62.331	3,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.314	24,10	200.391	0	0	0,00	0,00000
00573	P	76.472	2,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.960	12,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00574	P	28.963	6,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	56.194	3,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00575	P	21.120	9,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.974	22,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00576	P	8.444	23,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.943	40,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00577	P	4.812	41,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.481	44,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00578	P	8.004	25,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.310	60,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00579	P	21.991	9,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.544	78,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00580	P	46.353	4,32	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	29.582	6,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00581	P	14.695	13,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	94.410	2,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00582	P	44.004	4,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.407	8,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00583	P	19.337	10,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.975	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00584	P	5.987	33,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.591	55,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00585	P	1.086	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.067	49,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00586	P	9.126	21,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.836	70,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00587	P	25.784	7,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.223	32,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00588	P	86.839	2,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	42.884	4,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00589	P	51.844	3,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	69.212	2,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00590	P	36.652	5,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.167	12,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00591	P	14.895	13,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.199	91,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00592	P	4.216	47,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.701	54,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00593	P	2.075	96,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.802	52,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00594	P	11.952	16,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.826	52,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00595	P	29.215	6,86	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	16.264	12,32	200.386	0	0	0,00	0,00000
00596	P	23.576	8,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	66.142	3,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00597	P	10.127	19,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.406	9,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00598	P	9.133	21,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.905	15,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00599	P	4.902	40,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.063	97,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00600	P	1.098	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.845	70,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00601	P	3.536	56,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.808	71,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00602	P	8.605	23,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	706	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00603	P	12.716	15,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.937	22,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00604	P	7.438	26,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.172	8,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
00605	P	11.311	17,72	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	21.411	9,36	200.387	0	0	0,00	0,00000
00606	P	12.734	15,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.555	26,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00607	P	7.263	27,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.347	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$Ctg\Theta$	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00608	P	1.674	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.003	66,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00609	P	3.426	58,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.526	79,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00610	P	9.591	20,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.755	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00611	P	13.017	15,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.480	17,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00612	P	9.524	21,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.907	7,18	200.386	0	0	0,00	0,00000
00613	P	11.910	16,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.654	10,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00614	P	11.477	17,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.423	36,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00615	P	5.838	34,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.336	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00616	P	1.377	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.773	72,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00617	P	2.638	75,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.524	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00618	P	7.509	26,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.131	39,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
00619	P	7.703	26,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.251	12,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00620	P	4.474	44,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.018	11,12	200.386	0	0	0,00	0,00000
00621	P	3.559	56,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.899	51,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00622	P	993	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.012	99,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00623	P	1.243	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.335	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00624	P	1.558	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.308	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00625	P	3.047	65,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	386	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00626	P	4.870	41,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	341	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00627	P	3.581	55,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.502	57,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
00628	P	1.946	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.332	27,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00629	P	3.626	55,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.457	81,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00630	P	3.949	50,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	628	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00631	P	2.438	82,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.221	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00632	P	420	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	722	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00633	P	3.179	63,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	923	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00634	P	4.207	47,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	866	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00635	P	3.435	58,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.301	46,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00636	P	2.210	90,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.803	29,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00637	P	4.026	49,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.785	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00638	P	3.889	51,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	782	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00639	P	1.793	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	451	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00640	P	1.427	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.224	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00641	P	1.601	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.175	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00642	P	1.710	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.526	79,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00643	P	1.648	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.375	45,80	200.385	0	0	0,00	0,00000

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
V_{Ed} Taglio di progetto
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle cuciture verticali
N_{Ed} Sforzo normale di progetto.
$Ctg\Theta$ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle armature a taglio.

PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
Fondazione				**Platea 1**												
P	S	00011	1	126	0,08042	NS	00012	1	927	0,08042	NS	00013	0	1.174	0,08042	NS
	I		0	17.252	0,08042	9,79		1	10.376	0,08042	16,28		0	563	0,08042	NS
S	S		6	2.469	0,08042	68,43		0	0	0,08042	-		0	1.153	0,08042	NS
	I		-5	18.778	0,08042	9,00		3	9.456	0,08042	17,87		0	367	0,08042	NS
P	S	00014	0	1.939	0,08042	87,14	00020	0	0	0,08042	-	00021	0	0	0,08042	-
	I		0	372	0,08042	NS		-13	48.213	0,08042	3,50		-29	104.835	0,08042	1,61
S	S		0	1.864	0,08042	90,64		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	275	0,08042	NS		-6	67.804	0,08042	2,49		43	92.987	0,08042	1,82
P	S	00022	0	0	0,08042	-	00023	0	0	0,08042	-	00033	0	0	0,08042	-
	I		-7	103.088	0,08042	1,64		-27	45.818	0,08042	3,69		0	71.904	0,08042	2,35
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-4	101.622	0,08042	1,66		-24	62.830	0,08042	2,69		1	112.073	0,08042	1,51
P	S	00034	0	0	0,08042	-	00035	0	0	0,08042	-	00036	0	0	0,08042	-
	I		1	181.464	0,16085	1,81		0	184.427	0,16085	1,79		-3	74.133	0,08042	2,28
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-1	180.650	0,16085	1,82		0	183.404	0,16085	1,80		-1	147.762	0,16085	2,23
P	S	00037	0	0	0,08042	-	00038	0	0	0,08042	-	00039	0	0	0,08042	-
	I		37	71.418	0,08042	2,37		-40	171.000	0,16085	2,74		20	167.431	0,16085	2,85
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		4	60.754	0,08042	2,78		-15	97.924	0,08042	1,73		0	104.092	0,08042	1,62
P	S	00040	0	0	0,08042	-	00041	0	4.446	0,08042	38,00	00042	0	8.597	0,08042	19,65
	I		82	60.653	0,08042	2,79		0	1.036	0,08042	NS		0	1.610	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	-		0	573	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		7	71.995	0,08042	2,35		0	175	0,08042	NS		0	821	0,08042	NS
P	S	00043	0	9.567	0,08042	17,66	00044	0	9.893	0,08042	17,08	00045	0	8.048	0,08042	20,99
	I		0	965	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	411	0,08042	NS		0	1.657	0,08042	NS		0	969	0,08042	NS
P	S	00046	0	7.545	0,08042	22,39	00047	0	6.155	0,08042	27,45	00048	0	3.751	0,08042	45,04
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	2.173	0,08042	77,75		0	1.864	0,08042	90,64		0	568	0,08042	NS
P	S	00049	0	2.746	0,08042	61,53	00050	0	0	0,08042	-	00051	0	0	0,08042	-
	I		0	32	0,08042	NS		0	3.588	0,08042	47,09		0	5.523	0,08042	30,59
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	1.482	0,08042	NS		0	599	0,08042	NS		0	374	0,08042	NS
P	S	00052	0	0	0,08042	-	00053	0	0	0,08042	-	00054	0	0	0,08042	-
	I		0	7.931	0,08042	21,30		0	7.624	0,08042	22,16		0	5.234	0,08042	32,28
S	S		0	323	0,08042	NS		0	317	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	370	0,08042	NS		0	211	0,08042	NS
P	S	00055	0	35	0,08042	NS	00056	0	1.940	0,08042	87,09	00057	0	3.840	0,08042	44,00
	I		0	2.668	0,08042	63,33		0	74	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	989	0,08042	NS		0	610	0,08042	NS		0	1.252	0,08042	NS
P	S	00058	0	5.392	0,08042	31,34	00059	0	4.791	0,08042	35,27	00060	0	5.005	0,08042	33,76
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	1.511	0,08042	NS		0	549	0,08042	NS		0	1.491	0,08042	NS
P	S	00061	0	2.968	0,08042	56,93	00062	0	1.013	0,08042	NS	00063	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	1.203	0,08042	NS		0	4.347	0,08042	38,87
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	1.096	0,08042	NS		0	588	0,08042	NS		0	718	0,08042	NS
P	S	00064	0	0	0,08042	-	00065	0	0	0,08042	-	00066	0	0	0,08042	-
	I		0	6.279	0,08042	26,91		0	7.692	0,08042	21,97		0	6.562	0,08042	25,75
S	S		0	0	0,08042	-		0	553	0,08042	NS		0	215	0,08042	NS
	I		0	203	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	70	0,08042	NS
P	S	00067	0	0	0,08042	-	00068	0	1.355	0,08042	NS	00069	0	3.634	0,08042	46,49
	I		0	3.977	0,08042	42,48		0	1.886	0,08042	89,59		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	446	0,08042	NS		0	842	0,08042	NS		0	1.528	0,08042	NS
P	S	00070	0	4.135	0,08042	40,86	00071	0	5.868	0,08042	28,79	00072	0	6.212	0,08042	27,20
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	500	0,08042	NS		0	1.769	0,08042	95,51		0	1.843	0,08042	91,68
P	S	00073	0	6.184	0,08042	27,32	00074	0	6.773	0,08042	24,95	00075	0	5.874	0,08042	28,76
	I		0	0	0,08042	-		0	1.436	0,08042	NS		0	2.270	0,08042	74,43
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	873	0,08042	NS		0	1.348	0,08042	NS		0	394	0,08042	NS
P	S	00076	0	4.692	0,08042	36,01	00077	0	2.356	0,08042	71,72	00078	0	416	0,08042	NS
	I		0	2.594	0,08042	65,14		0	1.438	0,08042	NS		0	525	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	-		0	443	0,08042	NS		0	2.195	0,08042	76,98
	I		0	644	0,08042	NS		0	300	0,08042	NS		0	376	0,08042	NS
P	S	00079	0	1.212	0,08042	NS	00080	0	0	0,08042	-	00081	0	0	0,08042	-
	I		0	972	0,08042	NS		-1	229	0,08042	NS		0	3.492	0,08042	48,39
S	S		0	3.919	0,08042	43,11		0	1.963	0,08042	86,07		0	0	0,08042	-
	I		0	1.751	0,08042	96,49		0	9.167	0,08042	18,43		-15	18.363	0,08042	9,20
P	S	00082	-3	2.306	0,08042	73,27	00083	1	1.279	0,08042	NS	00084	2	3.900	0,08042	43,32
	I		-3	3.462	0,08042	48,80		1	1.614	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-10	2.052	0,08042	82,34
	I		11	31.010	0,08042	5,45		0	35.373	0,08042	4,78		6	10.615	0,08042	15,92
P	S	00085	-4	1.061	0,08042	NS	00086	0	1.507	0,08042	NS	00087	0	2.766	0,08042	61,09

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²]			[N]	[N·m]	[cm²]	
	I		-1	383	0,08042	NS		0	820	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		4	16.689	0,08042	10,12		0	26.194	0,08042	6,45		0	29.663	0,08042	5,70
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00088	0	4.168	0,08042	40,54	00089	0	3.349	0,08042	50,45	00090	-1	7.666	0,08042	22,04
	I		0	0	0,08042	-		0	452	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	31.919	0,08042	5,29		0	24.421	0,08042	6,92		0	19.937	0,08042	8,47
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	6.939	0,08042	24,35
P	S	00091	0	4.541	0,08042	37,21	00092	-42	9.447	0,08042	17,89	00093	-23	5.351	0,08042	31,58
	I		0	2.233	0,08042	75,67		38	15.781	0,08042	10,71		25	16.753	0,08042	10,09
S	S		-1	4.038	0,08042	41,84		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		1	40.301	0,08042	4,19		49	69.198	0,08042	2,44		-10	83.814	0,08042	2,02
P	S	00094	0	0	0,08042	-	00095	1	5.370	0,08042	31,46	00096	0	570	0,08042	NS
	I		2	2.482	0,08042	68,07		-1	2.583	0,08042	65,41		0	2.923	0,08042	57,80
S	S		0	0	0,08042	-		-2	17.495	0,08042	9,66		0	20.763	0,08042	8,14
	I		0	53.936	0,08042	3,13		2	14.929	0,08042	11,32		0	0	0,08042	-
P	S	00097	0	772	0,08042	NS	00098	0	3.445	0,08042	49,05	00099	0	2.070	0,08042	81,62
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	314	0,08042	NS
S	S		0	29.374	0,08042	5,75		0	30.779	0,08042	5,49		0	32.881	0,08042	5,14
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00100	0	582	0,08042	NS	00101	0	2.169	0,08042	77,90	00102	0	4.892	0,08042	34,54
	I		0	76	0,08042	NS		0	566	0,08042	NS		0	533	0,08042	NS
S	S		0	39.336	0,08042	4,30		0	38.704	0,08042	4,37		0	45.465	0,08042	3,72
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00103	0	74	0,08042	NS	00104	0	280	0,08042	NS	00105	0	0	0,08042	-
	I		0	2.836	0,08042	59,58		0	5.813	0,08042	29,07		-11	8.378	0,08042	20,17
S	S		0	50.076	0,08042	3,37		0	46.087	0,08042	3,67		-37	39.423	0,08042	4,29
	I		0	2.520	0,08042	67,05		0	17.334	0,08042	9,75		23	45.898	0,08042	3,68
P	S	00106	-20	3.396	0,08042	49,75	00107	33	1.680	0,08042	NS	00108	-54	31.442	0,08042	5,37
	I		8	7.309	0,08042	23,12		-61	37.887	0,08042	4,46		134	46.229	0,08042	3,65
S	S		15	3.564	0,08042	47,41		-23	9.103	0,08042	18,56		35	6.823	0,08042	24,76
	I		-9	33.239	0,08042	5,08		57	6.870	0,08042	24,59		-64	10.049	0,08042	16,82
P	S	00109	1	42.060	0,08042	4,02	00110	0	52.495	0,08042	3,22	00111	0	47.861	0,08042	3,53
	I		2	11.694	0,08042	14,45		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	154	0,08042	NS		0	716	0,08042	NS		0	7.814	0,08042	21,62
	I		0	3.153	0,08042	53,59		0	479	0,08042	NS		0	661	0,08042	NS
P	S	00112	0	45.680	0,08042	3,70	00113	0	48.442	0,08042	3,49	00114	0	38.827	0,08042	4,35
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	6.739	0,08042	25,07		0	961	0,08042	NS		0	5.553	0,08042	30,43
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00115	0	37.805	0,08042	4,47	00116	-1	25.370	0,08042	6,66	00117	-2	9.054	0,08042	18,66
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-1	18.416	0,08042	9,17
S	S		0	0	0,08042	-		0	2.946	0,08042	57,35		3	525	0,08042	NS
	I		0	720	0,08042	NS		0	2.979	0,08042	56,72		-5	2.775	0,08042	60,89
P	S	00118	0	0	0,08042	-	00119	0	0	0,08042	-	00120	0	0	0,08042	-
	I		49	68.957	0,08042	2,45		9	151.433	0,16085	2,17		24	69.861	0,08042	2,42
S	S		-34	11.785	0,08042	14,34		-1	3.796	0,08042	44,51		0	0	0,08042	-
	I		55	7.387	0,08042	22,87		2	4.220	0,08042	40,04		-21	12.166	0,08042	13,89
P	S	00121	0	6.411	0,08042	26,35	00122	0	24.928	0,08042	6,78	00123	0	40.795	0,08042	4,14
	I		0	25.476	0,08042	6,63		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	44	0,08042	NS		0	5.508	0,08042	30,68		0	2.319	0,08042	72,86
	I		0	2.311	0,08042	73,11		0	1.387	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	00124	0	40.626	0,08042	4,16	00125	0	41.734	0,08042	4,05	00126	0	46.599	0,08042	3,63
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	6.894	0,08042	24,51		0	6.753	0,08042	25,02		0	785	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00127	0	38.974	0,08042	4,34	00128	0	29.325	0,08042	5,76	00129	0	17.849	0,08042	9,47
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	9.242	0,08042	18,28
S	S		0	6.257	0,08042	27,00		0	7.467	0,08042	22,63		0	693	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	371	0,08042	NS
P	S	00130	0	0	0,08042	-	00131	0	0	0,08042	-	00132	0	0	0,08042	-
	I		0	45.762	0,08042	3,69		4	119.037	0,08042	1,42		114	106.247	0,08042	1,59
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		44	2.707	0,08042	62,41
	I		7	9.685	0,08042	17,45		16	20.810	0,08042	8,12		-45	20.718	0,08042	8,16
P	S	00133	0	0	0,08042	-	00134	0	19.491	0,08042	8,67	00135	0	30.886	0,08042	5,47
	I		3	38.563	0,08042	4,38		0	6.258	0,08042	27,00		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	608	0,08042	NS		0	7.291	0,08042	23,17
	I		-4	8.325	0,08042	20,30		0	370	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	00136	0	40.348	0,08042	4,19	00137	0	50.803	0,08042	3,33	00138	0	49.231	0,08042	3,43
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	6.079	0,08042	27,79		0	804	0,08042	NS		0	7.905	0,08042	21,37
	I		0	0	0,08042	-		0	292	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	00139	0	55.074	0,08042	3,07	00140	0	63.856	0,08042	2,65	00141	1	59.274	0,08042	2,85
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.534	0,08042	22,43		0	3.333	0,08042	50,69		-21	4.873	0,08042	34,67
	I		0	384	0,08042	NS		0	771	0,08042	NS		25	878	0,08042	NS
P	S	00142	-83	65.102	0,08042	2,60	00143	-10	12.394	0,08042	13,63	00144	-3	7.850	0,08042	21,52
	I		111	26.546	0,08042	6,36		-12	32.830	0,08042	5,15		-3	8.976	0,08042	18,82
S	S		-8	16.500	0,08042	10,24		27	11.285	0,08042	14,97		0	0	0,08042	-
	I		-6	6.215	0,08042	27,19		-36	1.685	0,08042	NS		1	51.036	0,08042	3,31
P	S	00145	-23	2.673	0,08042	63,21	00146	0	534	0,08042	NS	00147	0	0	0,08042	-
	I		27	10.886	0,08042	15,52		0	9.185	0,08042	18,40		0	5.044	0,08042	33,50
S	S		21	58.626	0,08042	2,88		2	54.382	0,08042	3,11		0	56.272	0,08042	3,00
	I		-25	74.490	0,08042	2,27		-2	22.343	0,08042	7,56		0	848	0,08042	NS

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
P	S	00148	0	7.069	0,08042	23,90	00149	0	2.237	0,08042	75,53	00150	0	886	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	720	0,08042	NS		0	23	0,08042	NS
S	S		0	52.606	0,08042	3,21		0	43.436	0,08042	3,89		0	44.161	0,08042	3,83
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00151	0	2.614	0,08042	64,64	00152	0	4.539	0,08042	37,22	00153	0	1.471	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	37.832	0,08042	4,47		0	36.455	0,08042	4,63		0	35.106	0,08042	4,81
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00154	0	828	0,08042	NS	00155	0	11.502	0,08042	14,69	00156	-9	158	0,08042	NS
	I		0	2.501	0,08042	67,56		0	438	0,08042	NS		9	2.647	0,08042	63,83
S	S		0	24.596	0,08042	6,87		-2	24.922	0,08042	6,78		0	3.099	0,08042	54,52
	I		0	0	0,08042	-		2	12.398	0,08042	13,63		0	55.545	0,08042	3,04
P	S	00157	0	0	0,08042	-	00158	143	290	0,08042	NS	00159	1	10.698	0,08042	15,79
	I		7	32.286	0,08042	5,23		-149	25.661	0,08042	6,59		-7	2.605	0,08042	64,86
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		5	9.092	0,08042	18,58
	I		-58	132.552	0,08042	1,27		-54	115.744	0,08042	1,46		-5	39.704	0,08042	4,26
P	S	00160	1	11.881	0,08042	14,22	00161	-1	4.830	0,08042	34,98	00162	0	6.130	0,08042	27,56
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-9	29.374	0,08042	5,75		-1	30.568	0,08042	5,53		0	37.715	0,08042	4,48
	I		9	4.286	0,08042	39,42		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00163	0	3.006	0,08042	56,21	00164	0	3.423	0,08042	49,36	00165	-1	1.970	0,08042	85,77
	I		0	0	0,08042	-		0	755	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	34.772	0,08042	4,86		0	33.200	0,08042	5,09		0	21.663	0,08042	7,80
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00166	14	6.692	0,08042	25,25	00167	-8	1.895	0,08042	89,16	00168	46	4.679	0,08042	36,11
	I		-10	134	0,08042	NS		11	5.273	0,08042	32,04		-57	8.443	0,08042	20,01
S	S		12	8.214	0,08042	20,57		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-16	15.048	0,08042	11,23		3	54.012	0,08042	3,13		-37	43.581	0,08042	3,88
P	S	00169	0	0	0,08042	-	00170	0	0	0,08042	-	00171	0	2.826	0,08042	59,79
	I		0	6.131	0,08042	27,56		0	366	0,08042	NS		0	940	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	-		0	4.650	0,08042	36,34		0	6.457	0,08042	26,17
	I		-1	22.240	0,08042	7,60		0	8.372	0,08042	20,18		0	1.095	0,08042	NS
P	S	00172	0	816	0,08042	NS	00173	0	1.238	0,08042	NS	00174	-23	1.567	0,08042	NS
	I		0	329	0,08042	NS		0	860	0,08042	NS		-19	19.641	0,08042	8,60
S	S		0	3.179	0,08042	53,15		0	1.114	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	300	0,08042	NS		0	19.097	0,08042	8,85
P	S	00175	-49	4.576	0,08042	36,93	00176	0	2.413	0,08042	70,02	00177	0	0	0,08042	-
	I		37	34.883	0,08042	4,84		0	714	0,08042	NS		-11	47.787	0,08042	3,54
S	S		5	8.759	0,08042	19,29		0	1.657	0,08042	NS		175	40.564	0,08042	4,16
	I		-5	44.773	0,08042	3,77		0	47	0,08042	NS		-211	114.940	0,08042	1,47
P	S	00178	-8	52.591	0,08042	3,21	00179	0	55.527	0,08042	3,04	00180	0	46.902	0,08042	3,60
	I		11	19.104	0,08042	8,84		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-203	33.664	0,08042	5,02		1	19.608	0,08042	8,62		0	17.035	0,08042	9,92
	I		238	43.237	0,08042	3,91		-1	5.362	0,08042	31,51		0	0	0,08042	-
P	S	00181	0	41.452	0,08042	4,08	00182	0	31.782	0,08042	5,32	00183	0	17.751	0,08042	9,52
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	3.756	0,08042	44,98
S	S		0	13.811	0,08042	12,23		0	14.933	0,08042	11,31		0	13.838	0,08042	12,21
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	8.995	0,08042	18,78
P	S	00184	0	0	0,08042	-	00185	0	0	0,08042	-	00186	0	15.952	0,08042	10,59
	I		-1	76.915	0,08042	2,20		-1	94.931	0,08042	1,78		0	7.367	0,08042	22,93
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		1	13.200	0,08042	12,80
	I		-9	58.142	0,08042	2,91		10	68.938	0,08042	2,45		0	10.967	0,08042	15,41
P	S	00187	0	30.571	0,08042	5,53	00188	0	37.620	0,08042	4,49	00189	0	36.036	0,08042	4,69
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	14.847	0,08042	11,38		0	12.848	0,08042	13,15		0	13.887	0,08042	12,17
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00190	0	30.181	0,08042	5,60	00191	0	13.727	0,08042	12,31	00192	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	12.833	0,08042	13,17		-7	113.114	0,16085	2,91
S	S		0	13.390	0,08042	12,62		-3	13.644	0,08042	12,38		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		2	13.649	0,08042	12,38		-20	89.747	0,08042	1,88
P	S	00193	0	0	0,08042	-	00194	0	19.394	0,08042	8,71	00195	0	32.776	0,08042	5,16
	I		-12	63.300	0,08042	2,67		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-21	3.172	0,08042	53,27		-1	14.359	0,08042	11,77		0	13.984	0,08042	12,08
	I		16	50.407	0,08042	3,35		0	7.527	0,08042	22,45		0	0	0,08042	-
P	S	00196	0	38.725	0,08042	4,36	00197	0	41.431	0,08042	4,08	00198	0	46.243	0,08042	3,65
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.202	0,08042	12,80		0	16.213	0,08042	10,42		0	19.216	0,08042	8,79
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	7.124	0,08042	23,72
P	S	00199	-8	39.570	0,08042	4,27	00200	11	5.557	0,08042	30,40	00201	4	25.421	0,08042	6,65
	I		-10	32.151	0,08042	5,26		-4	45.502	0,08042	3,71		-5	9.903	0,08042	17,06
S	S		9	21.663	0,08042	7,80		-71	28.762	0,08042	5,88		-19	53.845	0,08042	3,14
	I		-5	37.925	0,08042	4,46		43	79.920	0,08042	2,11		22	16.774	0,08042	10,07
P	S	00202	-4	42.685	0,08042	3,96	00203	0	40.168	0,08042	4,21	00204	0	33.312	0,08042	5,07
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		7	34.967	0,08042	4,83		0	25.081	0,08042	6,74		0	20.271	0,08042	8,34
	I		-9	5.262	0,08042	32,11		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00205	0	26.641	0,08042	6,34	00206	0	17.921	0,08042	9,43	00207	0	1.473	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	17.974	0,08042	9,40
S	S		0	19.534	0,08042	8,65		0	21.790	0,08042	7,75		3	27.508	0,08042	6,14
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-3	3.211	0,08042	52,62
P	S	00208	0	0	0,08042	-	00209	0	0	0,08042	-	00210	0	17.651	0,08042	9,57
	I		-8	41.972	0,08042	4,03		-3	21.606	0,08042	7,82		0	0	0,08042	-
S	S		12	39.678	0,08042	4,26		-4	28.971	0,08042	5,83		0	22.353	0,08042	7,56

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		0	0	0,08042	-		4	3.794	0,08042	44,53		0	0	0,08042	-
P	S	00211	0	25.427	0,08042	6,64	00212	0	27.387	0,08042	6,17	00213	0	25.025	0,08042	6,75
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	19.171	0,08042	8,81		0	18.064	0,08042	9,35		0	19.491	0,08042	8,67
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00214	0	16.327	0,08042	10,35	00215	0	0	0,08042	-	00216	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-1	26.642	0,08042	6,34		14	39.003	0,08042	4,33
S	S		0	22.968	0,08042	7,36		8	30.306	0,08042	5,58		-23	39.993	0,08042	4,22
	I		0	0	0,08042	-		-6	4.740	0,08042	35,65		0	0	0,08042	-
P	S	00217	1	4.191	0,08042	40,32	00218	0	18.411	0,08042	9,18	00219	0	25.864	0,08042	6,53
	I		-1	13.954	0,08042	12,11		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-1	26.447	0,08042	6,39		0	21.058	0,08042	8,02		0	18.919	0,08042	8,93
	I		1	2.518	0,08042	67,10		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00220	0	30.011	0,08042	5,63	00221	0	33.955	0,08042	4,98	00222	0	32.795	0,08042	5,15
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	3.105	0,08042	54,42
S	S		0	19.373	0,08042	8,72		0	23.477	0,08042	7,20		2	31.897	0,08042	5,30
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-1	5.706	0,08042	29,61
P	S	00223	5	14.135	0,08042	11,95	00224	0	11.562	0,08042	14,61	00225	0	27.019	0,08042	6,25
	I		7	14.036	0,08042	12,04		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		36	46.971	0,08042	3,60		0	54.720	0,08042	3,09		0	41.863	0,08042	4,04
	I		-19	10.407	0,08042	16,24		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00226	0	31.001	0,08042	5,45	00227	0	27.364	0,08042	6,17	00228	0	21.333	0,08042	7,92
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	30.401	0,08042	5,56		0	22.986	0,08042	7,35		0	20.466	0,08042	8,26
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00229	0	15.774	0,08042	10,71	00230	0	8.299	0,08042	20,36	00231	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	13.670	0,08042	12,36
S	S		0	22.460	0,08042	7,52		0	28.244	0,08042	5,98		0	34.572	0,08042	4,89
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00232	0	0	0,08042	-	00233	0	7.409	0,08042	22,80	00234	0	15.525	0,08042	10,88
	I		0	14.313	0,08042	11,80		0	221	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	35.402	0,08042	4,77		0	29.445	0,08042	5,74		0	23.003	0,08042	7,35
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00235	0	19.041	0,08042	8,87	00236	0	18.910	0,08042	8,94	00237	0	14.982	0,08042	11,28
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	19.575	0,08042	8,63		0	19.804	0,08042	8,53		0	23.566	0,08042	7,17
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00238	0	6.464	0,08042	26,14	00239	0	0	0,08042	-	00240	0	0	0,08042	-
	I		0	1.866	0,08042	90,55		0	15.016	0,08042	11,25		0	11.890	0,08042	14,21
S	S		0	30.163	0,08042	5,60		0	35.597	0,08042	4,75		0	33.905	0,08042	4,98
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00241	0	9.315	0,08042	18,14	00242	0	15.688	0,08042	10,77	00243	0	19.756	0,08042	8,55
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	27.298	0,08042	6,19		0	21.626	0,08042	7,81		0	19.628	0,08042	8,61
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00244	0	23.718	0,08042	7,12	00245	0	25.099	0,08042	6,73	00246	0	19.885	0,08042	8,50
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	1.985	0,08042	85,12
S	S		0	21.762	0,08042	7,76		0	28.254	0,08042	5,98		-1	38.010	0,08042	4,45
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00247	0	9.453	0,08042	17,87	00248	0	13.762	0,08042	12,28	00249	0	22.645	0,08042	7,46
	I		0	2.582	0,08042	65,44		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		1	47.779	0,08042	3,54		0	40.707	0,08042	4,15		0	30.517	0,08042	5,54
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00250	0	22.140	0,08042	7,63	00251	0	18.143	0,08042	9,31	00252	0	13.194	0,08042	12,81
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	22.746	0,08042	7,43		0	18.711	0,08042	9,03		0	18.914	0,08042	8,93
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00253	0	9.062	0,08042	18,65	00254	0	3.333	0,08042	50,69	00255	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	1.746	0,08042	96,77		0	6.019	0,08042	28,07
S	S		0	22.601	0,08042	7,48		0	27.438	0,08042	6,16		0	29.988	0,08042	5,63
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00256	0	2.571	0,08042	65,72	00257	0	8.978	0,08042	18,82	00258	0	12.737	0,08042	13,27
	I		0	1.635	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	28.348	0,08042	5,96		0	23.584	0,08042	7,16		0	19.186	0,08042	8,81
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00259	0	13.807	0,08042	12,24	00260	0	12.523	0,08042	13,49	00261	0	8.551	0,08042	19,76
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	17.496	0,08042	9,66		0	19.526	0,08042	8,65		0	24.076	0,08042	7,02
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00262	0	2.164	0,08042	78,08	00263	0	0	0,08042	-	00264	0	4.235	0,08042	39,90
	I		0	2.360	0,08042	71,59		0	5.655	0,08042	29,88		0	839	0,08042	NS
S	S		0	28.631	0,08042	5,90		0	29.770	0,08042	5,68		0	26.857	0,08042	6,29
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00265	0	9.381	0,08042	18,01	00266	0	12.637	0,08042	13,37	00267	0	16.133	0,08042	10,47
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	21.890	0,08042	7,72		0	18.209	0,08042	9,28		0	17.839	0,08042	9,47
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00268	0	18.528	0,08042	9,12	00269	0	18.058	0,08042	9,36	00270	0	11.395	0,08042	14,83
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	181	0,08042	NS
S	S		0	21.275	0,08042	7,94		0	27.767	0,08042	6,08		0	35.992	0,08042	4,69
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00271	0	5.374	0,08042	31,44	00272	0	16.340	0,08042	10,34	00273	0	18.921	0,08042	8,93
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
S	S		0	39.738	0,08042	4,25		0	30.118	0,08042	5,61		0	21.204	0,08042	7,97
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00274	0	16.652	0,08042	10,15	00275	0	12.616	0,08042	13,39	00276	0	8.774	0,08042	19,26
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.256	0,08042	10,39		0	14.851	0,08042	11,38		0	16.798	0,08042	10,06
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00277	0	5.241	0,08042	32,24	00278	0	925	0,08042	NS	00279	0	254	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	1.622	0,08042	NS		0	995	0,08042	NS
S	S		0	20.637	0,08042	8,19		0	23.782	0,08042	7,10		0	24.359	0,08042	6,94
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00280	0	4.733	0,08042	35,70	00281	0	8.858	0,08042	19,07	00282	0	10.925	0,08042	15,47
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	21.618	0,08042	7,82		0	17.634	0,08042	9,58		0	14.906	0,08042	11,34
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00283	0	10.839	0,08042	15,59	00284	0	8.611	0,08042	19,62	00285	0	4.402	0,08042	38,38
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	15.069	0,08042	11,21		0	17.983	0,08042	9,40		0	21.940	0,08042	7,70
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00286	0	227	0,08042	NS	00287	0	1.538	0,08042	NS	00288	0	5.764	0,08042	29,31
	I		0	1.087	0,08042	NS		0	1.134	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	24.392	0,08042	6,93		0	23.452	0,08042	7,20		0	20.111	0,08042	8,40
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00289	0	8.772	0,08042	19,26	00290	0	11.576	0,08042	14,60	00291	0	14.282	0,08042	11,83
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.239	0,08042	10,40		0	14.245	0,08042	11,86		0	15.334	0,08042	11,02
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00292	0	15.395	0,08042	10,98	00293	0	13.145	0,08042	12,85	00294	0	4.758	0,08042	35,51
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	19.464	0,08042	8,68		0	26.628	0,08042	6,35		0	34.712	0,08042	4,87
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00295	0	11.025	0,08042	15,33	00296	0	18.063	0,08042	9,35	00297	0	17.663	0,08042	9,57
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	31.239	0,08042	5,41		0	21.653	0,08042	7,80		0	14.835	0,08042	11,39
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00298	0	14.354	0,08042	11,77	00299	0	10.245	0,08042	16,49	00300	0	6.468	0,08042	26,12
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	11.544	0,08042	14,64		0	11.767	0,08042	14,36		0	14.572	0,08042	11,59
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00301	0	1.848	0,08042	91,43	00302	0	0	0,08042	-	00303	0	1.042	0,08042	NS
	I		0	1.130	0,08042	NS		0	3.405	0,08042	49,62		0	456	0,08042	NS
S	S		0	18.222	0,08042	9,27		0	20.271	0,08042	8,34		0	19.270	0,08042	8,77
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00304	0	6.342	0,08042	26,64	00305	0	9.872	0,08042	17,12	00306	0	10.991	0,08042	15,37
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	15.910	0,08042	10,62		0	12.429	0,08042	13,59		0	10.921	0,08042	15,47
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00307	0	9.643	0,08042	17,52	00308	0	5.974	0,08042	28,28	00309	0	738	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	747	0,08042	NS
S	S		0	12.726	0,08042	13,28		0	16.282	0,08042	10,38		0	19.459	0,08042	8,68
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00310	0	0	0,08042	-	00311	0	2.529	0,08042	66,81	00312	0	6.842	0,08042	24,69
	I		0	3.056	0,08042	55,29		0	373	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	20.127	0,08042	8,39		0	17.817	0,08042	9,48		0	14.101	0,08042	11,98
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00313	0	9.878	0,08042	17,10	00314	0	12.725	0,08042	13,28	00315	0	14.637	0,08042	11,54
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	11.277	0,08042	14,98		0	10.888	0,08042	15,52		0	13.631	0,08042	12,40
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00316	0	14.182	0,08042	11,91	00317	0	8.822	0,08042	19,15	00318	0	6.832	0,08042	24,73
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	19.290	0,08042	8,76		0	27.032	0,08042	6,25		0	30.906	0,08042	5,47
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00319	0	18.459	0,08042	9,15	00320	0	21.132	0,08042	8,00	00321	0	18.709	0,08042	9,03
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	21.916	0,08042	7,71		0	14.269	0,08042	11,84		0	9.783	0,08042	17,27
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00322	0	14.331	0,08042	11,79	00323	0	9.431	0,08042	17,92	00324	0	3.687	0,08042	45,83
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	316	0,08042	NS
S	S		0	8.509	0,08042	19,86		0	9.961	0,08042	16,96		0	13.416	0,08042	12,59
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00325	0	0	0,08042	-	00326	0	0	0,08042	-	00327	0	3.102	0,08042	54,47
	I		0	9.314	0,08042	18,14		0	9.660	0,08042	17,49		0	250	0,08042	NS
S	S		0	16.526	0,08042	10,22		0	17.057	0,08042	9,91		0	14.316	0,08042	11,80
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00328	0	9.498	0,08042	17,79	00329	0	12.858	0,08042	13,14	00330	0	12.692	0,08042	13,31
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.705	0,08042	15,78		0	8.605	0,08042	19,64		0	8.727	0,08042	19,36
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00331	0	9.053	0,08042	18,66	00332	0	2.457	0,08042	68,77	00333	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	1.113	0,08042	NS		0	9.936	0,08042	17,00
S	S		0	11.016	0,08042	15,34		0	14.664	0,08042	11,52		0	17.139	0,08042	9,86
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00334	0	0	0,08042	-	00335	0	4.509	0,08042	37,47	00336	0	9.675	0,08042	17,46

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		0	8.071	0,08042	20,93		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.191	0,08042	10,44		0	12.969	0,08042	13,03		0	9.577	0,08042	17,64
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00337	0	13.313	0,08042	12,69	00338	0	16.010	0,08042	10,55	00339	0	16.702	0,08042	10,12
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	8.157	0,08042	20,71		0	9.170	0,08042	18,43		0	12.809	0,08042	13,19
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00340	0	13.198	0,08042	12,80	00341	0	4.881	0,08042	34,62	00342	0	15.764	0,08042	10,72
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	18.913	0,08042	8,93		0	25.893	0,08042	6,53		1	20.982	0,08042	8,05
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00343	0	25.728	0,08042	6,57	00344	0	25.367	0,08042	6,66	00345	0	20.863	0,08042	8,10
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.079	0,08042	12,92		0	8.391	0,08042	20,14		0	6.063	0,08042	27,87
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00346	0	15.439	0,08042	10,94	00347	0	8.206	0,08042	20,59	00348	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		1	12.896	0,08042	13,10
S	S		0	5.111	0,08042	33,06		0	5.770	0,08042	29,28		1	9.220	0,08042	18,33
	I		0	0	0,08042	-		0	594	0,08042	NS		-1	509	0,08042	NS
P	S	00349	0	0	0,08042	-	00350	0	0	0,08042	-	00351	0	7.775	0,08042	21,73
	I		0	27.538	0,08042	6,14		-1	14.728	0,08042	11,47		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.128	0,08042	13,93		-1	9.798	0,08042	17,24		0	6.217	0,08042	27,18
	I		0	0	0,08042	-		1	177	0,08042	NS		0	568	0,08042	NS
P	S	00352	0	14.973	0,08042	11,28	00353	0	16.914	0,08042	9,99	00354	0	14.467	0,08042	11,68
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	5.034	0,08042	33,56		0	4.882	0,08042	34,61		0	5.067	0,08042	33,35
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00355	0	6.735	0,08042	25,09	00356	0	0	0,08042	-	00357	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	16.788	0,08042	10,06		1	26.661	0,08042	6,34
S	S		0	6.538	0,08042	25,84		0	10.321	0,08042	16,37		1	12.029	0,08042	14,05
	I		0	587	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00358	0	0	0,08042	-	00359	0	9.120	0,08042	18,53	00360	0	15.103	0,08042	11,19
	I		0	10.466	0,08042	16,14		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-1	8.712	0,08042	19,39		0	5.638	0,08042	29,97		0	4.869	0,08042	34,70
	I		1	491	0,08042	NS		0	327	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	00361	0	18.699	0,08042	9,04	00362	0	20.722	0,08042	8,15	00363	-1	18.309	0,08042	9,23
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	5.691	0,08042	29,69		0	7.812	0,08042	21,63		1	11.992	0,08042	14,09
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-1	189	0,08042	NS
P	S	00364	0	8.917	0,08042	18,95	00365	-4	16.760	0,08042	10,08	00366	0	29.503	0,08042	5,73
	I		0	4.101	0,08042	41,20		2	12.783	0,08042	13,22		0	3.446	0,08042	49,03
S	S		0	17.759	0,08042	9,51		30	12.557	0,08042	13,45		-5	3.934	0,08042	42,95
	I		0	842	0,08042	NS		-32	35.116	0,08042	4,81		5	22.286	0,08042	7,58
P	S	00367	0	33.517	0,08042	5,04	00368	0	28.443	0,08042	5,94	00369	0	22.103	0,08042	7,64
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	3.027	0,08042	55,82		0	3.526	0,08042	47,92		0	1.970	0,08042	85,77
	I		0	7.406	0,08042	22,81		0	933	0,08042	NS		0	740	0,08042	NS
P	S	00370	0	15.737	0,08042	10,74	00371	0	3.797	0,08042	44,50	00372	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	5.811	0,08042	29,08		28	50.791	0,08042	3,33
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	6.894	0,08042	24,51		-1	20.626	0,08042	8,19		-43	37.069	0,08042	4,56
P	S	00373	0	0	0,08042	-	00374	0	2.204	0,08042	76,66	00375	0	16.082	0,08042	10,51
	I		-40	57.065	0,08042	2,96		0	8.547	0,08042	19,77		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		26	38.984	0,08042	4,33		0	22.705	0,08042	7,44		0	8.155	0,08042	20,72
P	S	00376	0	20.393	0,08042	8,29	00377	0	20.166	0,08042	8,38	00378	0	15.275	0,08042	11,06
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	1.053	0,08042	NS		0	916	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		0	1.703	0,08042	99,21		0	2.005	0,08042	84,27		0	9.159	0,08042	18,45
P	S	00379	0	98	0,08042	NS	00380	0	0	0,08042	-	00381	0	0	0,08042	-
	I		0	12.151	0,08042	13,91		63	62.529	0,08042	2,70		-2	44.326	0,08042	3,81
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	24.371	0,08042	6,93		-25	39.812	0,08042	4,24		53	34.482	0,08042	4,90
P	S	00382	-1	6.002	0,08042	28,15	00383	0	16.115	0,08042	10,48	00384	0	20.748	0,08042	8,14
	I		1	2.783	0,08042	60,71		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	1.769	0,08042	95,51
	I		1	18.534	0,08042	9,12		0	6.080	0,08042	27,79		0	1.134	0,08042	NS
P	S	00385	0	24.604	0,08042	6,87	00386	0	25.663	0,08042	6,58	00387	-24	18.225	0,08042	9,27
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		21	14.830	0,08042	11,39
S	S		0	2.661	0,08042	63,50		1	1.828	0,08042	92,43		39	6.574	0,08042	25,70
	I		0	2.528	0,08042	66,84		-1	10.284	0,08042	16,43		-35	26.373	0,08042	6,41
P	S	00388	42	2.241	0,08042	75,39	00389	-5	25.694	0,08042	6,58	00390	0	40.772	0,08042	4,14
	I		-39	14.776	0,08042	11,44		2	55.768	0,08042	3,03		0	0	0,08042	-
S	S		-24	8.603	0,08042	19,64		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		22	41.013	0,08042	4,12		1	76.820	0,08042	2,20		0	22.357	0,08042	7,56
P	S	00391	0	34.581	0,08042	4,89	00392	0	27.500	0,08042	6,14	00393	0	20.694	0,08042	8,16
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	1.869	0,08042	90,40		0	1.948	0,08042	86,74		0	0	0,08042	-
	I		0	5.139	0,08042	32,88		0	470	0,08042	NS		0	3.607	0,08042	46,84
P	S	00394	0	14.473	0,08042	11,67	00395	0	0	0,08042	-	00396	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		7	27.001	0,08042	6,26		2	37.030	0,08042	4,56
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	18.675	0,08042	9,05		3	59.917	0,08042	2,82		1	69.742	0,08042	2,42

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
P	S	00397	0	14.230	0,08042	11,87	00398	0	20.862	0,08042	8,10	00399	0	22.138	0,08042	7,63
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	21.834	0,08042	7,74		0	5.471	0,08042	30,88		0	1.193	0,08042	NS
P	S	00400	0	20.471	0,08042	8,25	00401	0	12.923	0,08042	13,07	00402	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		12	48.414	0,08042	3,49
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	6.347	0,08042	26,62		0	24.472	0,08042	6,90		5	78.579	0,08042	2,15
P	S	00403	-2	236	0,08042	NS	00404	0	15.378	0,08042	10,99	00405	0	20.118	0,08042	8,40
	I		5	18.355	0,08042	9,21		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	52.188	0,08042	3,24		0	16.357	0,08042	10,33		0	3.225	0,08042	52,39
P	S	00406	0	24.880	0,08042	6,79	00407	0	28.700	0,08042	5,89	00408	-1	29.809	0,08042	5,67
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		1	1.647	0,08042	NS
S	S		0	1.111	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	1.375	0,08042	NS		0	7.687	0,08042	21,98		2	27.575	0,08042	6,13
P	S	00409	77	11.977	0,08042	14,11	00410	4	32.190	0,08042	5,25	00411	0	35.179	0,08042	4,80
	I		-72	27.087	0,08042	6,24		-4	5.335	0,08042	31,67		0	0	0,08042	-
S	S		59	8.429	0,08042	20,04		0	0	0,08042	-		0	1.332	0,08042	NS
	I		-56	54.580	0,08042	3,10		6	24.686	0,08042	6,84		0	6.099	0,08042	27,70
P	S	00412	0	29.632	0,08042	5,70	00413	0	23.132	0,08042	7,30	00414	0	16.594	0,08042	10,18
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	4.002	0,08042	42,22		0	1.928	0,08042	87,64		0	0	0,08042	-
	I		0	116	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	5.604	0,08042	30,15
P	S	00415	0	4.786	0,08042	35,30	00416	0	0	0,08042	-	00417	0	0	0,08042	-
	I		0	5.838	0,08042	28,94		-4	59.479	0,08042	2,84		-33	67.264	0,08042	2,51
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-1	21.562	0,08042	7,84		-47	49.506	0,08042	3,41		49	53.319	0,08042	3,17
P	S	00418	0	2.976	0,08042	56,77	00419	0	17.261	0,08042	9,79	00420	0	20.858	0,08042	8,10
	I		0	8.590	0,08042	19,67		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	830	0,08042	NS
	I		0	24.329	0,08042	6,94		0	7.377	0,08042	22,90		0	383	0,08042	NS
P	S	00421	0	20.706	0,08042	8,16	00422	0	16.410	0,08042	10,30	00423	0	507	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	12.563	0,08042	13,45
S	S		0	707	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	701	0,08042	NS		0	8.392	0,08042	20,13		0	26.455	0,08042	6,39
P	S	00424	0	0	0,08042	-	00425	0	0	0,08042	-	00426	0	7.099	0,08042	23,80
	I		-10	72.987	0,08042	2,31		-16	51.517	0,08042	3,28		0	2.471	0,08042	68,38
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-23	55.565	0,08042	3,04		55	45.556	0,08042	3,71		1	19.198	0,08042	8,80
P	S	00427	0	16.817	0,08042	10,05	00428	0	21.791	0,08042	7,75	00429	0	25.779	0,08042	6,55
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	1.607	0,08042	NS		0	2.686	0,08042	62,90
	I		0	4.829	0,08042	34,99		0	0	0,08042	-		0	1.298	0,08042	NS
P	S	00430	1	27.200	0,08042	6,21	00431	4	19.729	0,08042	8,56	00432	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-2	18.467	0,08042	9,15		-11	21.389	0,08042	7,90
S	S		1	121	0,08042	NS		47	4.940	0,08042	34,20		-46	6.068	0,08042	27,85
	I		-1	9.121	0,08042	18,52		-51	31.110	0,08042	5,43		50	48.368	0,08042	3,49
P	S	00433	-3	18.070	0,08042	9,35	00434	0	28.621	0,08042	5,90	00435	0	28.111	0,08042	6,01
	I		3	1.916	0,08042	88,18		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		6	22.089	0,08042	7,65		0	13.447	0,08042	12,56		0	8.822	0,08042	19,15
	I		-5	808	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00436	0	23.180	0,08042	7,29	00437	0	16.771	0,08042	10,07	00438	0	9.493	0,08042	17,80
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	6.664	0,08042	25,35		0	5.445	0,08042	31,03		0	5.484	0,08042	30,81
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	95	0,08042	NS
P	S	00439	0	0	0,08042	-	00440	0	0	0,08042	-	00441	0	0	0,08042	-
	I		0	14.697	0,08042	11,50		0	31.373	0,08042	5,39		0	16.488	0,08042	10,25
S	S		0	8.884	0,08042	19,02		0	12.079	0,08042	13,99		0	9.429	0,08042	17,92
	I		0	1.661	0,08042	NS		0	997	0,08042	NS		0	1.571	0,08042	NS
P	S	00442	0	9.281	0,08042	18,21	00443	0	16.718	0,08042	10,11	00444	0	18.519	0,08042	9,12
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	5.670	0,08042	29,80		0	5.041	0,08042	33,52		0	5.137	0,08042	32,89
	I		0	458	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00445	0	16.236	0,08042	10,41	00446	0	7.928	0,08042	21,31	00447	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	18.788	0,08042	8,99
S	S		0	5.092	0,08042	33,18		0	5.968	0,08042	28,31		0	10.119	0,08042	16,70
	I		0	0	0,08042	-		0	620	0,08042	NS		0	1.503	0,08042	NS
P	S	00448	0	0	0,08042	-	00449	0	0	0,08042	-	00450	0	10.574	0,08042	15,98
	I		0	30.508	0,08042	5,54		0	11.840	0,08042	14,27		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.038	0,08042	14,04		0	8.145	0,08042	20,74		0	5.214	0,08042	32,41
	I		0	894	0,08042	NS		0	1.668	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	00451	0	16.552	0,08042	10,21	00452	0	20.933	0,08042	8,07	00453	0	23.090	0,08042	7,32
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	5.117	0,08042	33,02		0	6.182	0,08042	27,33		0	8.342	0,08042	20,25
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00454	0	21.047	0,08042	8,03	00455	0	8.967	0,08042	18,84	00456	0	8.697	0,08042	19,43
	I		0	0	0,08042	-		0	5.732	0,08042	29,48		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.713	0,08042	13,29		0	18.383	0,08042	9,19		0	32.966	0,08042	5,13
	I		0	41	0,08042	NS		0	2.184	0,08042	77,36		0	0	0,08042	-
P	S	00457	0	21.860	0,08042	7,73	00458	0	24.534	0,08042	6,89	00459	0	21.837	0,08042	7,74
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	23.228	0,08042	7,27		0	15.059	0,08042	11,22		0	10.499	0,08042	16,09

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00460	0	16.754	0,08042	10,08	00461	0	10.965	0,08042	15,41	00462	0	4.079	0,08042	41,42
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	865	0,08042	NS
S	S		0	8.987	0,08042	18,80		0	10.135	0,08042	16,67		0	14.026	0,08042	12,05
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00463	0	0	0,08042	-	00464	0	0	0,08042	-	00465	0	3.945	0,08042	42,83
	I		0	11.430	0,08042	14,78		0	11.929	0,08042	14,16		0	895	0,08042	NS
S	S		0	17.554	0,08042	9,63		0	17.948	0,08042	9,41		0	14.567	0,08042	11,60
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00466	0	11.617	0,08042	14,54	00467	0	15.102	0,08042	11,19	00468	0	14.843	0,08042	11,38
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.487	0,08042	16,11		0	8.359	0,08042	20,21		0	8.586	0,08042	19,68
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00469	0	10.844	0,08042	15,58	00470	0	2.602	0,08042	64,94	00471	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	2.478	0,08042	68,18		0	12.544	0,08042	13,47
S	S		0	11.081	0,08042	15,25		0	15.262	0,08042	11,07		0	18.151	0,08042	9,31
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00472	0	0	0,08042	-	00473	0	5.473	0,08042	30,87	00474	0	11.445	0,08042	14,76
	I		0	10.179	0,08042	16,60		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	17.079	0,08042	9,89		0	13.203	0,08042	12,80		0	9.528	0,08042	17,73
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00475	0	15.814	0,08042	10,68	00476	0	18.855	0,08042	8,96	00477	0	19.317	0,08042	8,75
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	8.376	0,08042	20,17		0	9.780	0,08042	17,28		0	13.722	0,08042	12,31
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00478	0	14.990	0,08042	11,27	00479	0	5.425	0,08042	31,14	00480	0	13.888	0,08042	12,17
	I		0	0	0,08042	-		0	399	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	20.007	0,08042	8,45		0	26.297	0,08042	6,43		0	29.079	0,08042	5,81
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00481	0	21.383	0,08042	7,90	00482	0	20.810	0,08042	8,12	00483	0	17.064	0,08042	9,90
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	19.357	0,08042	8,73		0	12.957	0,08042	13,04		0	9.987	0,08042	16,92
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00484	0	12.018	0,08042	14,06	00485	0	7.353	0,08042	22,98	00486	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	4.458	0,08042	37,90
S	S		0	10.167	0,08042	16,62		0	12.989	0,08042	13,01		0	16.971	0,08042	9,96
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00487	0	0	0,08042	-	00488	0	121	0,08042	NS	00489	0	7.843	0,08042	21,54
	I		0	7.339	0,08042	23,02		0	3.722	0,08042	45,40		0	0	0,08042	-
S	S		0	19.043	0,08042	8,87		0	17.417	0,08042	9,70		0	13.536	0,08042	12,48
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00490	0	12.023	0,08042	14,05	00491	0	13.199	0,08042	12,80	00492	0	11.547	0,08042	14,63
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.101	0,08042	16,73		0	8.915	0,08042	18,95		0	10.590	0,08042	15,95
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00493	0	6.712	0,08042	25,17	00494	0	0	0,08042	-	00495	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	5.165	0,08042	32,71		0	7.461	0,08042	22,65
S	S		0	14.345	0,08042	11,78		0	17.914	0,08042	9,43		0	18.756	0,08042	9,01
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00496	0	1.912	0,08042	88,37	00497	0	8.276	0,08042	20,42	00498	0	12.022	0,08042	14,05
	I		0	2.601	0,08042	64,96		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.127	0,08042	10,48		0	12.089	0,08042	13,98		0	9.501	0,08042	17,78
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00499	0	15.431	0,08042	10,95	00500	0	17.140	0,08042	9,86	00501	0	15.625	0,08042	10,81
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.367	0,08042	18,04		0	11.984	0,08042	14,10		0	17.331	0,08042	9,75
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00502	0	9.743	0,08042	17,34	00503	0	6.230	0,08042	27,12	00504	1	17.819	0,08042	9,48
	I		0	335	0,08042	NS		0	1.546	0,08042	NS		0	72	0,08042	NS
S	S		0	24.158	0,08042	6,99		-2	25.385	0,08042	6,66		1	18.905	0,08042	8,94
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00505	0	20.785	0,08042	8,13	00506	0	18.305	0,08042	9,23	00507	0	13.745	0,08042	12,29
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.791	0,08042	13,21		0	9.200	0,08042	18,37		0	7.932	0,08042	21,30
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00508	0	9.300	0,08042	18,17	00509	0	3.706	0,08042	45,59	00510	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	2.299	0,08042	73,49		-1	11.034	0,08042	15,31
S	S		0	8.631	0,08042	19,58		0	11.428	0,08042	14,78		-2	14.862	0,08042	11,37
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00511	0	0	0,08042	-	00512	0	4.488	0,08042	37,65	00513	0	10.204	0,08042	16,56
	I		-1	10.121	0,08042	16,69		0	690	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		3	14.966	0,08042	11,29		0	11.671	0,08042	14,48		0	8.939	0,08042	18,90
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00514	0	12.358	0,08042	13,67	00515	0	11.943	0,08042	14,15	00516	0	9.163	0,08042	18,44
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.678	0,08042	22,01		0	7.785	0,08042	21,70		0	9.286	0,08042	18,20
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00517	0	2.433	0,08042	69,45	00518	0	0	0,08042	-	00519	0	0	0,08042	-
	I		0	4.113	0,08042	41,08		-3	11.075	0,08042	15,26		0	8.855	0,08042	19,08
S	S		0	12.522	0,08042	13,49		-2	15.304	0,08042	11,04		2	13.938	0,08042	12,12
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00520	0	5.758	0,08042	29,34	00521	0	9.751	0,08042	17,33	00522	0	13.198	0,08042	12,80
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
S	S		0	10.564	0,08042	15,99		0	8.288	0,08042	20,39		0	7.644	0,08042	22,10
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00523	0	15.733	0,08042	10,74	00524	0	15.829	0,08042	10,67	00525	2	10.326	0,08042	16,36
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-1	3.202	0,08042	52,77
S	S		0	8.712	0,08042	19,39		0	11.955	0,08042	14,13		-3	16.844	0,08042	10,03
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00526	0	3.253	0,08042	51,94	00527	6	9.764	0,08042	17,30	00528	0	22.085	0,08042	7,65
	I		0	2.037	0,08042	82,95		-1	9.394	0,08042	17,99		0	2.039	0,08042	82,86
S	S		4	21.043	0,08042	8,03		-20	11.561	0,08042	14,62		0	6.537	0,08042	25,85
	I		0	0	0,08042	-		34	7.234	0,08042	23,36		1	3.044	0,08042	55,51
P	S	00529	0	20.540	0,08042	8,23	00530	0	16.328	0,08042	10,35	00531	0	11.719	0,08042	14,42
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	5.829	0,08042	28,99		0	4.921	0,08042	34,33		0	3.674	0,08042	45,99
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00532	0	7.900	0,08042	21,39	00533	0	0	0,08042	-	00534	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		2	16.413	0,08042	10,29		7	28.926	0,08042	5,84
S	S		0	1.652	0,08042	NS		5	59	0,08042	NS		-16	5.210	0,08042	32,43
	I		0	2.485	0,08042	67,99		-3	8.578	0,08042	19,70		11	9.143	0,08042	18,48
P	S	00535	0	0	0,08042	-	00536	0	8.823	0,08042	19,15	00537	0	11.861	0,08042	14,25
	I		2	12.668	0,08042	13,34		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-2	303	0,08042	NS		0	2.558	0,08042	66,05		0	4.253	0,08042	39,73
	I		1	7.283	0,08042	23,20		0	1.125	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	00538	0	12.658	0,08042	13,35	00539	0	11.351	0,08042	14,89	00540	0	6.772	0,08042	24,95
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	614	0,08042	NS
S	S		0	4.385	0,08042	38,53		0	3.705	0,08042	45,60		0	1.534	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	3.604	0,08042	46,88
P	S	00541	0	0	0,08042	-	00542	0	0	0,08042	-	00543	0	2.417	0,08042	69,91
	I		6	22.494	0,08042	7,51		-2	24.744	0,08042	6,83		0	8.365	0,08042	20,20
S	S		7	1.398	0,08042	NS		-33	5.636	0,08042	29,98		0	379	0,08042	NS
	I		-8	10.101	0,08042	16,73		40	7.828	0,08042	21,58		0	5.820	0,08042	29,03
P	S	00544	0	9.223	0,08042	18,32	00545	0	11.949	0,08042	14,14	00546	0	14.884	0,08042	11,35
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	2.860	0,08042	59,08		0	4.003	0,08042	42,21		0	4.513	0,08042	37,44
	I		0	547	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00547	0	16.755	0,08042	10,08	00548	-5	14.753	0,08042	11,45	00549	-33	889	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		1	8.835	0,08042	19,12		17	11.904	0,08042	14,19
S	S		0	4.395	0,08042	38,44		7	5.609	0,08042	30,12		-32	10.170	0,08042	16,61
	I		0	1.157	0,08042	NS		-4	5.970	0,08042	28,30		17	8.815	0,08042	19,17
P	S	00550	6	7.345	0,08042	23,00	00551	-6	25.793	0,08042	6,55	00552	0	22.989	0,08042	7,35
	I		-9	46.242	0,08042	3,65		1	21.411	0,08042	7,89		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	1.883	0,08042	89,73
	I		-34	68.047	0,08042	2,48		5	27.719	0,08042	6,10		0	7.861	0,08042	21,49
P	S	00553	0	18.313	0,08042	9,23	00554	0	13.958	0,08042	12,10	00555	0	10.268	0,08042	16,46
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	2.243	0,08042	75,33		0	743	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		0	1.511	0,08042	NS		0	269	0,08042	NS		0	5.034	0,08042	33,56
P	S	00556	0	6.074	0,08042	27,82	00557	0	0	0,08042	-	00558	0	0	0,08042	-
	I		0	6.863	0,08042	24,62		-3	66.398	0,08042	2,54		26	52.260	0,08042	3,23
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	19.439	0,08042	8,69		-2	65.484	0,08042	2,58		15	56.952	0,08042	2,97
P	S	00559	0	7.138	0,08042	23,67	00560	0	10.987	0,08042	15,38	00561	0	12.666	0,08042	13,34
	I		0	3.570	0,08042	47,33		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	426	0,08042	NS		0	1.303	0,08042	NS
	I		0	16.338	0,08042	10,34		0	3.684	0,08042	45,86		0	0	0,08042	-
P	S	00562	0	12.372	0,08042	13,66	00563	0	10.149	0,08042	16,65	00564	0	4.113	0,08042	41,08
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-1	11.987	0,08042	14,10
S	S		0	1.138	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	629	0,08042	NS		0	6.774	0,08042	24,94		1	24.853	0,08042	6,80
P	S	00565	0	0	0,08042	-	00566	0	0	0,08042	-	00567	0	8.058	0,08042	20,97
	I		6	96.817	0,08042	1,75		9	32.585	0,08042	5,19		0	589	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-19	80.379	0,08042	2,10		2	42.090	0,08042	4,01		0	12.185	0,08042	13,87
P	S	00568	0	10.953	0,08042	15,43	00569	0	13.168	0,08042	12,83	00570	0	16.002	0,08042	10,56
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	252	0,08042	NS		0	926	0,08042	NS		0	1.604	0,08042	NS
	I		0	2.592	0,08042	65,19		0	84	0,08042	NS		0	3.133	0,08042	53,93
P	S	00571	0	18.287	0,08042	9,24	00572	-20	14.440	0,08042	11,70	00573	-7	4.574	0,08042	36,94
	I		0	4.004	0,08042	42,20		-19	45.581	0,08042	3,71		25	22.413	0,08042	7,54
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	12.471	0,08042	13,55		-11	41.307	0,08042	4,09		14	46.367	0,08042	3,64
P	S	00574	21	9.159	0,08042	18,45	00575	0	19.876	0,08042	8,50	00576	0	18.347	0,08042	9,21
	I		-15	20.829	0,08042	8,11		0	4.791	0,08042	35,27		0	0	0,08042	-
S	S		-21	4.064	0,08042	41,58		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		16	27.730	0,08042	6,09		1	10.845	0,08042	15,58		0	4.024	0,08042	41,99
P	S	00577	0	14.236	0,08042	11,87	00578	0	10.742	0,08042	15,73	00579	0	6.769	0,08042	24,96
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	140	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	1.597	0,08042	NS		0	3.434	0,08042	49,20		0	9.231	0,08042	18,30
P	S	00580	0	0	0,08042	-	00581	0	0	0,08042	-	00582	0	0	0,08042	-
	I		0	20.271	0,08042	8,34		23	48.800	0,08042	3,46		-2	16.075	0,08042	10,51
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-4	20.588	0,08042	8,21		19	33.025	0,08042	5,12		3	18.683	0,08042	9,04
P	S	00583	0	7.715	0,08042	21,90	00584	0	10.819	0,08042	15,62	00585	0	11.447	0,08042	14,76

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²]			[N]	[N·m]	[cm²]	
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	7.907	0,08042	21,37		0	2.572	0,08042	65,69		0	1.085	0,08042	NS
P	S	00586	0	9.972	0,08042	16,94	00587	0	5.702	0,08042	29,63	00588	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	2.157	0,08042	78,33		-53	24.653	0,08042	6,85
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	3.946	0,08042	42,82		0	10.979	0,08042	15,39		0	23.287	0,08042	7,26
P	S	00589	0	0	0,08042	-	00590	0	1.596	0,08042	NS	00591	0	8.203	0,08042	20,60
	I		-33	42.958	0,08042	3,93		0	10.504	0,08042	16,09		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		11	31.743	0,08042	5,32		0	15.933	0,08042	10,60		0	6.469	0,08042	26,12
P	S	00592	0	11.059	0,08042	15,28	00593	0	12.981	0,08042	13,02	00594	0	14.745	0,08042	11,46
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	2.219	0,08042	76,14		0	2.172	0,08042	77,79		0	5.586	0,08042	30,25
P	S	00595	2	12.327	0,08042	13,71	00596	-25	509	0,08042	NS	00597	0	5.262	0,08042	32,11
	I		2	11.447	0,08042	14,76		57	23.757	0,08042	7,11		0	3.172	0,08042	53,27
S	S		0	0	0,08042	-		-27	2.453	0,08042	68,88		-1	5.128	0,08042	32,95
	I		-6	14.373	0,08042	11,76		53	26.540	0,08042	6,37		1	4.984	0,08042	33,90
P	S	00598	0	12.145	0,08042	13,91	00599	0	15.012	0,08042	11,26	00600	0	12.945	0,08042	13,05
	I		0	4.149	0,08042	40,72		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		1	2.654	0,08042	63,66		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-1	4.488	0,08042	37,65		0	3.544	0,08042	47,68		0	2.519	0,08042	67,07
P	S	00601	0	10.097	0,08042	16,73	00602	0	6.148	0,08042	27,48	00603	0	754	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	5.780	0,08042	29,23
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	2.486	0,08042	67,97		0	3.665	0,08042	46,10		0	4.990	0,08042	33,86
P	S	00604	0	0	0,08042	-	00605	0	0	0,08042	-	00606	0	1.860	0,08042	90,84
	I		-5	17.152	0,08042	9,85		6	15.667	0,08042	10,78		0	3.751	0,08042	45,04
S	S		-4	1.178	0,08042	NS		4	1.087	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		5	4.719	0,08042	35,80		-5	4.669	0,08042	36,19		0	4.455	0,08042	37,93
P	S	00607	0	6.809	0,08042	24,81	00608	0	9.052	0,08042	18,67	00609	0	8.651	0,08042	19,53
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	2.939	0,08042	57,49		0	1.897	0,08042	89,07		0	2.180	0,08042	77,51
P	S	00610	0	5.673	0,08042	29,78	00611	0	0	0,08042	-	00612	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		1	7.869	0,08042	21,47		2	17.947	0,08042	9,41
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		3	1.253	0,08042	NS
	I		0	3.617	0,08042	46,71		1	4.552	0,08042	37,12		-2	4.236	0,08042	39,89
P	S	00613	0	0	0,08042	-	00614	0	3.144	0,08042	53,74	00615	0	7.288	0,08042	23,18
	I		0	13.064	0,08042	12,93		0	2.196	0,08042	76,94		0	0	0,08042	-
S	S		0	749	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	4.929	0,08042	34,28		0	4.624	0,08042	36,54		0	3.031	0,08042	55,74
P	S	00616	0	9.621	0,08042	17,56	00617	0	10.868	0,08042	15,55	00618	0	10.363	0,08042	16,30
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	2.268	0,08042	74,50
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	90	0,08042	NS
	I		0	2.296	0,08042	73,59		0	2.734	0,08042	61,80		0	3.801	0,08042	44,45
P	S	00619	-2	5.636	0,08042	29,98	00620	1	1.516	0,08042	NS	00621	0	6.887	0,08042	24,53
	I		-2	7.050	0,08042	23,97		1	2.772	0,08042	60,95		0	2.072	0,08042	81,55
S	S		-3	2.177	0,08042	77,61		3	3.189	0,08042	52,98		0	2.778	0,08042	60,82
	I		6	4.428	0,08042	38,16		-7	5.675	0,08042	29,77		0	38	0,08042	NS
P	S	00622	0	11.279	0,08042	14,98	00623	0	10.805	0,08042	15,64	00624	0	8.682	0,08042	19,46
	I		0	934	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	194	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	747	0,08042	NS		0	1.761	0,08042	95,95		0	2.457	0,08042	68,77
P	S	00625	0	5.619	0,08042	30,07	00626	0	2.313	0,08042	73,05	00627	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	1.402	0,08042	NS		0	6.982	0,08042	24,20
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	800	0,08042	NS
	I		0	2.052	0,08042	82,34		0	1.543	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	00628	0	0	0,08042	-	00629	0	0	0,08042	-	00630	0	2.931	0,08042	57,65
	I		0	10.622	0,08042	15,91		0	5.690	0,08042	29,69		0	0	0,08042	-
S	S		0	1.585	0,08042	NS		0	879	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	93	0,08042	NS		0	1.206	0,08042	NS
P	S	00631	0	5.977	0,08042	28,27	00632	0	6.487	0,08042	26,05	00633	0	5.123	0,08042	32,98
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	1.926	0,08042	87,73		0	1.739	0,08042	97,16		0	1.833	0,08042	92,18
P	S	00634	0	1.691	0,08042	99,92	00635	0	0	0,08042	-	00636	0	0	0,08042	-
	I		0	1.566	0,08042	NS		0	7.628	0,08042	22,15		0	10.082	0,08042	16,76
S	S		0	80	0,08042	NS		0	1.162	0,08042	NS		0	1.446	0,08042	NS
	I		0	861	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00637	0	0	0,08042	-	00638	0	3.506	0,08042	48,19	00639	0	5.902	0,08042	28,63
	I		0	4.824	0,08042	35,03		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	498	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	406	0,08042	NS		0	1.785	0,08042	94,66		0	1.901	0,08042	88,88
P	S	00640	0	7.534	0,08042	22,43	00641	0	8.266	0,08042	20,44	00642	0	6.886	0,08042	24,54
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	2.642	0,08042	63,95
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	261	0,08042	NS
	I		0	2.254	0,08042	74,96		0	1.510	0,08042	NS		0	506	0,08042	NS
P	S	00643	0	3.196	0,08042	52,87										
	I		0	2.748	0,08042	61,49										
S	S		0	2.077	0,08042	81,35										
	I		0	403	0,08042	NS										

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²]			[N]	[N·m]	[cm²]	

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Pos Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
A_s Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.

VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLD (Fondazione)

Platee - Taglio fuori piano allo SLD

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
Fondazione		**Platea 1**						
00011	P	93.696	2,14	200.385	0	0	0,00	0,06101
	S	128.229	1,56	200.385	0	0	0,00	0,06327
00012	P	71.507	2,80	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	65.489	3,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00013	P	1.051	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.304	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00014	P	1.099	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.426	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00020	P	115.106	1,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	90.649	2,21	200.386	0	0	0,00	0,00000
00021	P	118.293	1,69	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	90.901	2,20	200.391	0	0	0,00	0,00000
00022	P	126.243	1,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	103.145	1,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00023	P	106.487	1,88	200.396	0	0	0,00	0,00000
	S	93.134	2,15	200.401	0	0	0,00	0,00000
00033	P	92.199	2,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	112.327	1,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00034	P	114.130	2,01	229.384	0	0	0,00	0,00000
	S	123.778	1,85	229.383	0	0	0,00	0,00000
00035	P	97.218	2,36	229.383	0	0	0,00	0,00000
	S	124.989	1,84	229.383	0	0	0,00	0,00000
00036	P	149.819	1,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	185.500	1,24	229.383	0	0	0,00	0,00000
00037	P	135.804	1,48	200.385	0	0	0,00	0,05908
	S	175.602	1,14	200.385	0	0	0,00	0,01698
00038	P	123.552	1,86	229.383	0	0	0,00	0,06718
	S	181.789	1,10	200.387	0	0	0,00	0,07517
00039	P	138.040	1,66	229.383	0	0	0,00	0,07256
	S	200.019	1,00	200.385	0	0	2,50	0,00837
00040	P	174.442	1,15	200.385	0	0	0,00	0,06101
	S	207.804	1,45	1.800.852	301.100	0	2,50	0,06327
00041	P	622	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.743	73,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
00042	P	7.122	28,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.160	27,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00043	P	12.136	16,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.307	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00044	P	10.962	18,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.677	74,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00045	P	11.708	17,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.163	63,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
00046	P	7.326	27,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	723	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00047	P	4.709	42,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.067	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00048	P	4.048	49,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.515	79,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00049	P	2.447	81,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.976	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00050	P	1.444	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	803	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00051	P	1.974	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.212	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00052	P	332	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.600	77,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00053	P	866	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.820	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00054	P	2.688	74,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	724	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00055	P	924	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.906	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00056	P	136	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	670	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00057	P	1.334	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	727	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00058	P	1.196	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.378	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00059	P	895	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.774	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00060	P	1.423	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	1.541	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00061	P	1.356	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	605	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00062	P	392	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.071	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00063	P	755	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.319	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00064	P	1.915	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	548	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00065	P	475	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.257	88,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00066	P	437	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.802	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00067	P	1.732	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	937	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00068	P	2.057	97,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	447	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00069	P	2.686	74,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.805	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00070	P	2.417	82,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.598	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00071	P	3.475	57,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.064	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00072	P	5.530	36,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	610	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00073	P	8.479	23,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.210	90,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00074	P	7.932	25,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.121	94,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00075	P	1.761	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	815	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00076	P	5.227	38,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.328	46,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00077	P	1.009	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.738	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00078	P	3.249	61,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.434	82,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00079	P	10.778	18,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.787	10,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00080	P	6.825	29,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	42.002	4,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00081	P	19.147	10,47	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	45.653	4,39	200.386	0	0	0,00	0,00000
00082	P	41.645	4,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.697	5,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00083	P	41.004	4,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	39.233	5,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00084	P	21.316	9,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	63.933	3,13	200.386	0	0	0,00	0,00000
00085	P	9.340	21,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	34.373	5,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
00086	P	8.844	22,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.794	9,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00087	P	7.905	25,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.109	19,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
00088	P	12.777	15,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	37.637	5,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00089	P	11.405	17,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	50.318	3,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00090	P	40.259	4,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	89.285	2,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
00091	P	37.739	5,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	155.134	1,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
00092	P	150.052	1,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	173.039	1,16	200.393	0	0	0,00	0,00000
00093	P	153.964	1,30	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	145.989	1,37	200.397	0	0	0,00	0,00000
00094	P	55.292	3,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	156.918	1,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00095	P	28.602	7,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	98.074	2,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00096	P	6.848	29,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	62.972	3,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00097	P	8.824	22,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	60.744	3,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00098	P	14.215	14,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	34.017	5,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00099	P	6.344	31,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.003	11,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00100	P	8.527	23,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.331	10,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
00101	P	4.134	48,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.871	9,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00102	P	17.677	11,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	48.439	4,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00103	P	7.920	25,30	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	93.960	2,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00104	P	23.185	8,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	95.535	2,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00105	P	66.799	3,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	142.732	1,40	200.386	0	0	0,00	0,00000
00106	P	87.125	2,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	92.046	2,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00107	P	83.115	2,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	186.571	1,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00108	P	247.101	1,14	1.800.859	281.133	0	2,50	0,05908
	S	94.020	2,13	200.392	0	0	0,00	0,01698
00109	P	120.174	1,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.046	5,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00110	P	94.733	2,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.184	7,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00111	P	42.571	4,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.347	13,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00112	P	16.888	11,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.025	39,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
00113	P	21.367	9,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.503	10,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00114	P	34.937	5,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.131	32,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00115	P	60.207	3,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.703	42,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00116	P	80.166	2,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.969	18,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00117	P	138.372	1,45	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	39.153	5,12	200.386	0	0	0,00	0,00000
00118	P	280.666	1,14	1.800.850	319.709	0	2,50	0,06718
	S	117.095	1,71	200.390	0	0	0,00	0,07517
00119	P	84.894	2,70	229.384	0	0	0,00	0,06718
	S	318.187	1,12	1.800.850	357.730	0	2,50	0,07517
00120	P	270.285	1,18	1.800.853	319.709	0	2,50	0,06718
	S	87.705	2,28	200.385	0	0	0,00	0,07517
00121	P	172.729	1,16	200.385	0	0	0,00	0,06718
	S	33.467	5,99	200.385	0	0	0,00	0,07517
00122	P	92.746	2,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.371	10,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
00123	P	69.936	2,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.491	7,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00124	P	32.634	6,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.623	14,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00125	P	9.671	20,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.147	38,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
00126	P	25.268	7,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.097	11,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00127	P	40.061	5,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.322	86,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00128	P	75.012	2,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.909	7,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00129	P	141.607	1,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.965	6,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00130	P	182.561	1,10	200.385	0	0	0,00	0,07256
	S	43.198	4,64	200.386	0	0	0,00	0,00837
00131	P	292.422	1,18	1.800.850	345.273	0	2,50	0,07256
	S	180.325	1,11	200.385	0	0	0,00	0,00837
00132	P	280.075	1,23	1.800.856	345.273	0	2,50	0,07256
	S	154.842	1,29	200.393	0	0	0,00	0,00837
00133	P	165.293	1,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	46.885	4,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00134	P	141.909	1,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.950	9,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00135	P	72.906	2,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.763	8,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00136	P	42.237	4,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.138	93,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00137	P	34.788	5,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.439	11,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00138	P	15.982	12,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.931	33,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00139	P	29.386	6,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.345	13,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00140	P	72.096	2,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.217	5,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00141	P	99.792	2,01	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	27.006	7,42	200.389	0	0	0,00	0,00000
00142	P	225.502	1,29	1.800.850	290.346	0	2,50	0,06101
	S	103.735	1,93	200.393	0	0	0,00	0,06327
00143	P	138.127	1,45	200.385	0	0	0,00	0,06101
	S	206.817	1,46	1.800.850	301.100	0	2,50	0,06327
00144	P	241.081	1,20	1.800.851	290.346	0	2,50	0,06101
	S	155.467	1,29	200.387	0	0	0,00	0,06327
00145	P	117.139	1,71	200.388	0	0	0,00	0,06101
	S	206.974	1,45	1.800.850	301.100	0	2,50	0,06327
00146	P	30.908	6,48	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	138.956	1,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00147	P	7.891	25,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	133.340	1,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00148	P	28.929	6,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	73.141	2,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00149	P	5.030	39,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.414	6,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
00150	P	10.883	18,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.772	7,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00151	P	11.271	17,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.505	9,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00152	P	21.921	9,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	43.929	4,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00153	P	13.135	15,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	78.596	2,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00154	P	6.757	29,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	82.934	2,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00155	P	53.640	3,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	136.596	1,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00156	P	43.674	4,59	200.385	0	0	0,00	0,05484
	S	245.687	1,10	1.800.850	271.419	0	2,50	0,05704
00157	P	225.678	1,16	1.800.855	260.958	0	2,50	0,05484
	S	192.704	1,04	200.385	0	0	2,50	0,05704
00158	P	232.225	1,12	1.800.857	260.958	0	2,50	0,05484
	S	226.430	1,20	1.800.850	271.419	0	2,50	0,05704
00159	P	55.305	3,62	200.385	0	0	0,00	0,05484
	S	238.005	1,14	1.800.850	271.419	0	2,50	0,05704
00160	P	77.369	2,59	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	124.174	1,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00161	P	18.268	10,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	66.147	3,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00162	P	5.962	33,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	41.209	4,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00163	P	12.308	16,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.149	14,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00164	P	14.623	13,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.629	6,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00165	P	21.002	9,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	49.957	4,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
00166	P	31.840	6,29	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	107.730	1,86	200.387	0	0	0,00	0,00000
00167	P	97.957	2,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	79.248	2,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00168	P	108.712	1,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	81.602	2,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00169	P	19.434	10,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	78.053	2,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00170	P	6.187	32,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	67.683	2,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00171	P	17.644	11,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.474	6,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00172	P	7.197	27,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.455	58,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
00173	P	919	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.164	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00174	P	147.465	1,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	76.728	2,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00175	P	122.684	1,63	200.386	0	0	0,00	0,06101
	S	151.242	1,32	200.385	0	0	0,00	0,06327
00176	P	952	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.155	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00177	P	55.242	3,63	200.387	0	0	0,00	0,06101
	S	252.938	1,19	1.800.880	301.100	0	2,50	0,06327
00178	P	62.509	3,21	200.385	0	0	0,00	0,06101
	S	107.653	1,86	200.385	0	0	0,00	0,06327
00179	P	22.150	9,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.923	22,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00180	P	8.923	22,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.787	34,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00181	P	10.498	19,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.659	54,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00182	P	20.054	9,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.042	28,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00183	P	51.803	3,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.172	14,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00184	P	168.110	1,19	200.385	0	0	0,00	0,07256
	S	49.249	4,07	200.385	0	0	0,00	0,00837
00185	P	194.707	1,03	200.385	0	0	2,50	0,07256
	S	44.097	4,54	200.385	0	0	0,00	0,00837
00186	P	58.784	3,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.063	11,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00187	P	19.784	10,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.654	26,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00188	P	2.467	81,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.481	57,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00189	P	6.415	31,24	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	5.283	37,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
00190	P	21.111	9,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.361	31,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00191	P	67.126	2,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.832	8,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00192	P	217.907	1,05	229.383	0	0	2,50	0,06718
	S	105.699	1,90	200.385	0	0	0,00	0,07517
00193	P	141.409	1,42	200.385	0	0	0,00	0,06718
	S	55.695	3,60	200.387	0	0	0,00	0,07517
00194	P	49.330	4,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.731	14,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00195	P	16.096	12,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.144	32,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00196	P	8.187	24,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.390	45,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00197	P	10.784	18,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.145	32,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00198	P	28.629	7,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.165	17,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00199	P	98.234	2,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.138	5,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00200	P	157.154	1,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	82.451	2,43	200.387	0	0	0,00	0,00000
00201	P	30.643	6,54	200.385	0	0	0,00	0,06101
	S	67.882	2,95	200.385	0	0	0,00	0,06327
00202	P	19.957	10,04	200.386	0	0	0,00	0,06101
	S	15.887	12,61	200.386	0	0	0,00	0,06327
00203	P	9.098	22,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.516	36,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00204	P	8.250	24,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.787	34,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00205	P	10.900	18,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.141	48,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00206	P	20.492	9,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.014	28,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00207	P	38.020	5,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.698	5,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00208	P	29.735	6,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	129.187	1,55	200.386	0	0	0,00	0,00000
00209	P	41.639	4,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	47.211	4,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
00210	P	22.107	9,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.157	21,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
00211	P	7.948	25,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.548	56,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00212	P	1.684	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.530	44,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
00213	P	8.374	23,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.546	56,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00214	P	24.737	8,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.541	19,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
00215	P	43.206	4,64	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	57.231	3,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00216	P	37.883	5,29	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	125.768	1,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00217	P	35.035	5,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.875	6,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00218	P	18.293	10,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.363	31,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00219	P	8.613	23,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.677	42,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00220	P	5.475	36,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.142	38,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00221	P	11.299	17,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.854	41,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00222	P	21.170	9,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.268	9,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00223	P	31.409	6,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	88.581	2,26	200.388	0	0	0,00	0,00000
00224	P	21.509	9,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.580	5,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00225	P	8.302	24,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.432	13,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
00226	P	6.146	32,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.710	20,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00227	P	7.540	26,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.930	22,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00228	P	6.748	29,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.665	26,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00229	P	7.816	25,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.664	35,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
00230	P	10.957	18,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.492	21,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00231	P	8.903	22,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.852	7,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
00232	P	8.961	22,36	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	27.386	7,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00233	P	11.594	17,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.778	18,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00234	P	7.080	28,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.109	39,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
00235	P	2.008	99,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.650	30,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00236	P	2.458	81,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.658	30,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00237	P	7.854	25,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.798	41,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00238	P	11.925	16,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.595	15,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
00239	P	7.685	26,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.529	7,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00240	P	9.149	21,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.717	8,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00241	P	10.191	19,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.346	24,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
00242	P	6.517	30,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.608	35,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00243	P	4.810	41,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.308	27,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00244	P	5.091	39,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.972	25,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00245	P	6.612	30,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.850	25,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00246	P	8.148	24,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.224	12,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
00247	P	11.235	17,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.225	7,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00248	P	6.886	29,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.207	21,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00249	P	4.976	40,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.081	19,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
00250	P	7.127	28,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.035	22,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00251	P	5.773	34,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.876	25,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00252	P	3.893	51,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.947	28,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00253	P	3.191	62,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.174	32,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00254	P	3.054	65,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.169	32,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00255	P	593	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.086	18,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
00256	P	3.772	53,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.835	29,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00257	P	3.112	64,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.955	33,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00258	P	1.500	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.409	31,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00259	P	136	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.480	30,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00260	P	1.667	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.403	31,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00261	P	3.184	62,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.888	34,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00262	P	3.564	56,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.713	25,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00263	P	734	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.826	18,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00264	P	2.911	68,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.430	36,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00265	P	2.523	79,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.052	33,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00266	P	2.705	74,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.675	30,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00267	P	4.065	49,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.333	27,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00268	P	5.198	38,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.163	24,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00269	P	3.956	50,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.653	23,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00270	P	3.454	58,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.343	24,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00271	P	7.097	28,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.497	23,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
00272	P	2.157	92,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.909	29,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
00273	P	6.297	31,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.649	35,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00274	P	5.965	33,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.895	33,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00275	P	3.774	53,10	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	5.456	36,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00276	P	1.931	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.466	36,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00277	P	1.264	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.730	34,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00278	P	457	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.722	35,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00279	P	1.215	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.769	34,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00280	P	1.218	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.575	35,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00281	P	533	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.258	38,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00282	P	366	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.965	40,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00283	P	381	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.992	40,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00284	P	557	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.310	37,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00285	P	1.229	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.590	35,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00286	P	1.068	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.717	35,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
00287	P	473	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.790	34,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00288	P	897	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.593	35,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
00289	P	1.327	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.266	38,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
00290	P	2.542	78,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.213	38,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00291	P	4.345	46,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.588	35,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00292	P	4.849	41,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.356	31,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00293	P	2.187	91,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.839	29,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00294	P	4.197	47,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.892	25,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00295	P	4.259	47,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.784	34,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00296	P	4.491	44,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.875	41,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00297	P	6.007	33,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.664	54,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00298	P	4.792	41,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.120	64,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
00299	P	3.082	65,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.663	54,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00300	P	2.066	96,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.121	39,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00301	P	1.616	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.370	23,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00302	P	604	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.705	18,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00303	P	1.991	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.815	22,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00304	P	1.325	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.543	36,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
00305	P	560	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.826	52,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00306	P	178	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.371	59,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00307	P	593	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.054	49,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00308	P	1.345	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.792	34,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00309	P	1.875	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.133	21,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00310	P	410	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.536	19,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00311	P	1.454	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.888	25,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00312	P	1.500	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.855	41,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00313	P	2.074	96,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.555	56,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00314	P	3.320	60,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.204	62,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00315	P	4.321	46,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.938	50,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
00316	P	3.464	57,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.760	34,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00317	P	2.309	86,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.565	30,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00318	P	7.828	25,60	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	24.570	8,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00319	P	2.211	90,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.127	24,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00320	P	4.656	43,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.441	45,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00321	P	5.331	37,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.007	99,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00322	P	5.228	38,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.243	89,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00323	P	5.396	37,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.109	39,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
00324	P	6.010	33,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.386	19,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
00325	P	3.410	58,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.383	9,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
00326	P	4.204	47,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.783	9,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00327	P	6.078	32,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.412	17,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00328	P	4.258	47,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.318	37,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00329	P	1.433	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.777	72,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00330	P	1.715	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.943	68,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00331	P	4.472	44,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.716	35,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00332	P	5.993	33,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.260	16,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00333	P	3.634	55,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.462	9,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00334	P	4.217	47,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.454	10,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00335	P	5.578	35,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.522	21,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00336	P	4.377	45,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.719	42,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00337	P	3.646	54,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.299	87,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00338	P	3.587	55,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.860	70,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00339	P	2.987	67,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.652	35,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00340	P	2.086	96,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.134	18,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
00341	P	4.774	41,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.143	10,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00342	P	11.196	17,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.270	6,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00343	P	9.170	21,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.138	15,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00344	P	4.382	45,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.926	51,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00345	P	6.208	32,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.088	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00346	P	9.791	20,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.157	63,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00347	P	16.269	12,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.715	17,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00348	P	18.783	10,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.938	6,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00349	P	7.581	26,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	50.070	4,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
00350	P	18.238	10,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.806	6,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00351	P	15.879	12,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.529	14,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00352	P	6.818	29,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.495	57,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00353	P	1.281	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.471	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00354	P	8.304	24,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.033	39,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00355	P	17.220	11,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.848	13,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00356	P	17.555	11,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	37.188	5,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00357	P	9.884	20,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	49.034	4,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00358	P	18.632	10,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.876	7,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00359	P	13.730	14,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.306	19,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00360	P	7.778	25,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.793	71,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
00361	P	3.902	51,35	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	1.530	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00362	P	6.757	29,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.142	38,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00363	P	10.951	18,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.704	11,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00364	P	8.449	23,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.767	6,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00365	P	65.243	3,07	200.388	0	0	0,00	0,05484
	S	154.746	1,29	200.391	0	0	0,00	0,05704
00366	P	45.877	4,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	39.262	5,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00367	P	16.344	12,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.779	20,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00368	P	5.202	38,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.439	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00369	P	10.318	19,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	243	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00370	P	21.034	9,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.049	33,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00371	P	45.803	4,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.031	7,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00372	P	84.678	2,37	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	110.026	1,82	200.389	0	0	0,00	0,00000
00373	P	85.734	2,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	120.427	1,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00374	P	50.281	3,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.032	6,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00375	P	21.210	9,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.820	25,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00376	P	6.175	32,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	941	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00377	P	7.310	27,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.336	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00378	P	23.392	8,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.186	21,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00379	P	53.726	3,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.272	5,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00380	P	85.087	2,36	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	128.907	1,55	200.389	0	0	0,00	0,00000
00381	P	83.624	2,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	103.116	1,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00382	P	41.096	4,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.782	8,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00383	P	17.903	11,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.054	39,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00384	P	7.389	27,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	384	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00385	P	8.051	24,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.433	82,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00386	P	21.610	9,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.404	16,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
00387	P	63.444	3,16	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	61.497	3,26	200.392	0	0	0,00	0,00000
00388	P	48.827	4,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	100.010	2,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
00389	P	163.010	1,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.750	14,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00390	P	45.976	4,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.266	14,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
00391	P	11.655	17,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.034	98,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00392	P	8.242	24,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.224	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00393	P	15.051	13,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.570	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00394	P	37.818	5,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.578	77,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00395	P	130.407	1,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	34.966	5,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00396	P	147.228	1,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.753	5,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00397	P	41.840	4,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.999	50,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00398	P	12.958	15,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.767	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00399	P	2.309	86,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.120	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00400	P	14.673	13,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.732	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00401	P	46.876	4,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.341	37,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00402	P	161.949	1,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.027	6,46	200.386	0	0	0,00	0,00000
00403	P	116.803	1,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.010	5,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00404	P	32.828	6,10	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	1.618	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00405	P	12.073	16,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.513	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00406	P	4.909	40,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.554	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00407	P	17.159	11,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.184	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00408	P	66.871	3,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.078	5,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00409	P	97.262	2,06	200.393	0	0	0,00	0,05484
	S	159.957	1,25	200.393	0	0	0,00	0,05704
00410	P	52.648	3,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	40.126	4,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00411	P	18.063	11,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.139	19,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00412	P	5.609	35,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.384	84,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
00413	P	10.571	18,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.653	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00414	P	21.880	9,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.926	28,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
00415	P	48.871	4,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.106	6,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
00416	P	89.727	2,23	200.394	0	0	0,00	0,00000
	S	123.910	1,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00417	P	91.490	2,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	131.774	1,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00418	P	54.501	3,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	34.315	5,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00419	P	22.228	9,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.316	24,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00420	P	6.330	31,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.252	88,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00421	P	7.493	26,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.530	79,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00422	P	24.648	8,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.533	21,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00423	P	59.127	3,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.968	5,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00424	P	93.149	2,15	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	140.381	1,43	200.388	0	0	0,00	0,00000
00425	P	88.237	2,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	116.705	1,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00426	P	43.534	4,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.743	7,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00427	P	18.632	10,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.994	33,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00428	P	7.672	26,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.677	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00429	P	8.429	23,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.270	61,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00430	P	22.048	9,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.650	12,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00431	P	63.557	3,15	200.395	0	0	0,00	0,00000
	S	68.037	2,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00432	P	39.520	5,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	108.951	1,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00433	P	14.889	13,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	34.840	5,75	200.386	0	0	0,00	0,00000
00434	P	12.171	16,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.131	13,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
00435	P	5.762	34,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.410	45,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00436	P	6.735	29,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.508	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00437	P	11.021	18,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.769	53,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00438	P	18.763	10,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.958	15,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00439	P	23.722	8,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.792	5,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
00440	P	9.663	20,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	58.439	3,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00441	P	23.222	8,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.597	5,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00442	P	18.348	10,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.034	13,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00443	P	8.487	23,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.776	41,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00444	P	1.527	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.902	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00445	P	9.364	21,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.390	37,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00446	P	20.311	9,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.448	12,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00447	P	22.474	8,92	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	41.059	4,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
00448	P	12.562	15,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	56.463	3,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00449	P	23.471	8,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.495	6,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00450	P	16.868	11,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.570	17,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00451	P	8.871	22,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.401	58,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00452	P	4.224	47,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.007	99,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00453	P	8.146	24,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.680	35,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00454	P	13.685	14,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.090	10,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00455	P	12.534	15,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	34.896	5,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00456	P	6.771	29,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.856	9,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00457	P	3.371	59,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.704	23,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00458	P	4.521	44,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.454	58,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00459	P	5.582	35,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.901	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00460	P	6.123	32,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	988	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00461	P	7.068	28,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.831	52,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00462	P	7.532	26,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.404	23,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00463	P	5.833	34,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.765	10,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00464	P	6.027	33,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.423	9,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00465	P	7.806	25,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.188	19,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00466	P	5.751	34,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.456	44,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00467	P	1.913	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.318	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00468	P	2.403	83,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.315	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00469	P	6.116	32,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.783	41,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00470	P	7.822	25,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.737	18,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00471	P	5.243	38,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.713	9,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
00472	P	6.070	33,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.551	10,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00473	P	7.018	28,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.838	25,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00474	P	5.915	33,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.545	56,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00475	P	4.384	45,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.094	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00476	P	3.543	56,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.747	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00477	P	3.348	59,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.631	43,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00478	P	2.820	71,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.934	18,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00479	P	3.486	57,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.736	11,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00480	P	6.061	33,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.676	20,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00481	P	3.493	57,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.109	28,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00482	P	5.407	37,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.790	41,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
00483	P	5.314	37,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.521	56,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
00484	P	4.893	40,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.325	60,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00485	P	4.450	45,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.878	51,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00486	P	3.608	55,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.815	41,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00487	P	1.548	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.078	32,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00488	P	4.255	47,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.128	48,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00489	P	3.342	59,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.345	59,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
00490	P	1.969	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	2.812	71,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00491	P	647	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.696	74,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00492	P	2.358	84,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.254	61,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
00493	P	3.387	59,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.088	49,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00494	P	4.430	45,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.645	54,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00495	P	2.193	91,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.422	36,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00496	P	3.438	58,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.743	53,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00497	P	3.867	51,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.243	61,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00498	P	3.574	56,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.926	68,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00499	P	3.433	58,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.402	58,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00500	P	3.123	64,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.715	42,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00501	P	1.800	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.278	27,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00502	P	2.371	84,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.982	22,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00503	P	6.132	32,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.917	10,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00504	P	4.610	43,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.300	13,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00505	P	3.734	53,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.149	24,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00506	P	4.944	40,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.017	39,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00507	P	5.782	34,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.378	45,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00508	P	7.165	27,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.905	29,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00509	P	8.058	24,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.847	16,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
00510	P	6.826	29,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.144	9,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00511	P	7.650	26,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.127	9,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00512	P	8.097	24,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.918	18,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
00513	P	5.082	39,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.277	31,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00514	P	1.761	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.892	51,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00515	P	2.917	68,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.508	44,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00516	P	6.441	31,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.955	25,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00517	P	8.272	24,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.254	14,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00518	P	6.849	29,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.405	8,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00519	P	7.350	27,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.079	12,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00520	P	7.484	26,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.238	21,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00521	P	5.316	37,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.386	37,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00522	P	3.622	55,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.968	50,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00523	P	3.976	50,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.378	37,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00524	P	4.624	43,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.409	21,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00525	P	4.477	44,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.108	11,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00526	P	3.321	60,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.543	11,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00527	P	32.966	6,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	50.720	3,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00528	P	12.800	15,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.879	10,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00529	P	7.441	26,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.507	26,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00530	P	5.749	34,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.120	48,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00531	P	9.208	21,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.703	35,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00532	P	17.098	11,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.145	15,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
00533	P	28.605	7,01	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	36.657	5,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00534	P	20.491	9,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	84.155	2,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
00535	P	26.728	7,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.293	6,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00536	P	14.945	13,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.577	17,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00537	P	5.771	34,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.152	38,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00538	P	2.250	89,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.896	51,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00539	P	8.379	23,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.504	30,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00540	P	19.208	10,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.222	12,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
00541	P	30.710	6,53	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	51.156	3,92	200.386	0	0	0,00	0,00000
00542	P	40.397	4,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	86.683	2,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00543	P	21.833	9,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.456	8,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00544	P	12.734	15,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.126	21,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00545	P	2.031	98,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.953	50,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00546	P	4.926	40,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.495	44,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
00547	P	10.308	19,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.746	20,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00548	P	20.088	9,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.192	7,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00549	P	19.744	10,15	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	57.950	3,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00550	P	114.849	1,74	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	82.044	2,44	200.390	0	0	0,00	0,00000
00551	P	69.168	2,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.800	10,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00552	P	19.398	10,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.883	25,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00553	P	5.669	35,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.637	43,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00554	P	7.124	28,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.105	48,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00555	P	14.567	13,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.795	41,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00556	P	43.072	4,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.717	17,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00557	P	136.455	1,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.804	34,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00558	P	120.301	1,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.126	19,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00559	P	36.615	5,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.518	21,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
00560	P	11.307	17,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.543	44,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00561	P	3.102	64,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.572	56,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00562	P	5.230	38,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.917	51,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00563	P	16.973	11,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.255	38,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00564	P	56.440	3,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.714	11,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00565	P	159.675	1,25	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	88.818	2,26	200.388	0	0	0,00	0,00000
00566	P	96.031	2,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.715	9,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00567	P	27.714	7,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.064	28,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00568	P	9.641	20,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.304	46,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00569	P	4.302	46,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.807	52,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00570	P	9.300	21,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.642	43,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00571	P	30.665	6,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.057	16,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00572	P	98.353	2,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.839	22,67	200.386	0	0	0,00	0,00000
00573	P	79.920	2,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.847	11,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00574	P	30.256	6,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	58.363	3,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00575	P	21.689	9,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.967	15,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00576	P	8.800	22,77	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	5.151	38,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00577	P	5.086	39,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.080	49,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00578	P	9.530	21,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.776	72,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00579	P	20.140	9,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.978	40,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00580	P	42.180	4,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.799	6,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00581	P	15.633	12,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	97.219	2,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00582	P	39.356	5,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.112	7,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00583	P	17.801	11,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.755	53,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00584	P	6.451	31,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.175	63,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00585	P	2.460	81,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.142	63,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00586	P	9.347	21,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.918	68,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00587	P	23.670	8,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.122	24,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00588	P	90.094	2,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	45.277	4,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00589	P	53.793	3,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	69.478	2,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
00590	P	33.499	5,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.698	10,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00591	P	14.561	13,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.342	85,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00592	P	6.199	32,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.914	68,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00593	P	5.042	39,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.892	51,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00594	P	12.293	16,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.086	49,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00595	P	30.090	6,66	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	22.935	8,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00596	P	24.993	8,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	68.808	2,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
00597	P	10.633	18,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.094	9,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00598	P	9.519	21,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.493	14,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00599	P	5.842	34,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.192	62,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00600	P	2.792	71,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.394	59,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00601	P	5.252	38,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.235	89,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00602	P	8.559	23,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.128	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00603	P	12.824	15,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.189	21,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00604	P	9.607	20,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.471	8,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00605	P	11.698	17,13	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	21.051	9,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
00606	P	12.153	16,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.340	24,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00607	P	6.918	28,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.429	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00608	P	2.419	82,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.337	85,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00609	P	3.903	51,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.225	90,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00610	P	9.157	21,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.867	69,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00611	P	12.772	15,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.414	16,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00612	P	10.036	19,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.932	7,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00613	P	12.250	16,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.198	10,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00614	P	11.732	17,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.706	35,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00615	P	6.459	31,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.382	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00616	P	3.063	65,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.415	82,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00617	P	4.661	42,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	811	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00618	P	7.777	25,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.608	35,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00619	P	8.046	24,90	200.385	0	0	0,00	0,00000

Platee - Taglio fuori piano allo SLD

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	CtgΘ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	16.835	11,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00620	P	4.786	41,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.642	10,75	200.386	0	0	0,00	0,00000
00621	P	3.725	53,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.128	48,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00622	P	1.047	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.145	93,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00623	P	2.211	90,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.461	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00624	P	3.018	66,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.132	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00625	P	3.646	54,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	405	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00626	P	5.068	39,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.019	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00627	P	3.664	54,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.618	55,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00628	P	2.067	96,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.163	32,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00629	P	3.496	57,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.131	64,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
00630	P	3.397	58,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	531	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00631	P	2.104	95,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.069	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00632	P	889	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	581	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00633	P	3.103	64,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.036	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00634	P	3.404	58,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	921	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00635	P	3.518	56,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.497	44,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00636	P	3.055	65,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.041	28,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00637	P	4.126	48,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.844	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00638	P	3.880	51,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	828	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00639	P	2.605	76,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	361	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00640	P	1.642	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.142	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00641	P	2.153	93,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.258	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00642	P	1.785	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.667	75,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00643	P	1.770	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.580	43,75	200.385	0	0	0,00	0,00000

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
V_{Ed} Taglio di progetto
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle cuciture verticali
N_{Ed} Sforzo normale di progetto.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle armature a taglio.

Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)

Platee - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp_{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato
			[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]		
Fondazione				**Platea 1**											
00035	P	RAR	6,468	17,43	0	-193.982	2,69	SI	RAR	279,801	360,00	0	-193.982	1,29	SI
		QPR	5,934	13,07	0	-177.949	2,20	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	6,431	17,43	0	-192.859	2,71	SI	RAR	278,181	360,00	0	-192.859	1,29	SI
		QPR	5,899	13,07	0	-176.906	2,22	SI	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
$\sigma_{cd,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.

Platee - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp_{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato
			[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]		

CS Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,\ amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,\ amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato [SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \le \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \le \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).
Nota Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)

Platee - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	Id_{Cmb}	N_{Ed}	M_{Ed}	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Fondazione			**Platea 1**				**AA= PCA**						
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione($W_d \neq 0$)													
00036	P	FRQ	-	-69.130	1,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-	-68.209	1,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-	-121.015	2,44	2,36	5,4536 E-04	750	202	0,110	0,400	3,64	SI
		QPR	-	-119.256	2,40	2,36	5,3328 E-04	750	202	0,108	0,300	2,79	SI
00039	P	FRQ	-	-157.444	3,17	2,36	7,9558 E-04	750	202	0,160	0,400	2,49	SI
		QPR	-	-155.276	3,13	2,36	7,8069 E-04	750	202	0,157	0,300	1,91	SI
	S	FRQ	-	-99.360	2,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-	-97.997	2,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
00035	P	FRQ	-	-180.906	3,65	2,36	9,5673 E-04	750	202	0,193	0,400	2,07	SI
		QPR	-	-177.949	3,59	2,36	9,3642 E-04	750	202	0,189	0,300	1,59	SI
	S	FRQ	-	-179.847	3,63	2,36	9,4946 E-04	750	202	0,191	0,400	2,09	SI
		QPR	-	-176.906	3,57	2,36	9,2926 E-04	750	202	0,187	0,300	1,60	SI
00038	P	FRQ	6	-149.084	3,13	2,36	7,3816 E-04	750	202	0,149	0,400	2,69	SI
		QPR	6	-147.027	3,08	2,36	7,2403 E-04	750	202	0,146	0,300	2,06	SI
	S	FRQ	-2	-95.578	2,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-2	-94.267	2,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
00034	P	FRQ	-	-178.008	3,59	2,36	9,3683 E-04	750	202	0,189	0,400	2,12	SI
		QPR	-	-175.101	3,53	2,36	9,1686 E-04	750	202	0,185	0,300	1,62	SI
	S	FRQ	-	-177.325	3,57	2,36	9,3213 E-04	750	202	0,188	0,400	2,13	SI
		QPR	-	-174.427	3,52	2,36	9,1223 E-04	750	202	0,184	0,300	1,63	SI

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.
$\sigma_{ct,f}$ Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
ε_{sm} Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
A_e Area efficace del calcestruzzo teso.
Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.
W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.
CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d/ W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
Verificato [SI] = $W_d \le W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SU BEAM E SHELL

Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam e Shell

Id_{Elm}	FLESSIONE			TAGLIO		
	%LLI/Shell	$PGA_{PF/RC}$	PGA_C/PGA_D	%LLI/Shell	PGA_T	PGA_C/PGA_D
			[%]			[%]
Primo Impalcato						
Pilastro 9	0.00 %	0,298	200	0.00 %	1,045	200
Pilastro 10	0.00 %	0,460	200	0.00 %	0,900	200
Pilastro 11	0.00 %	0,457	200	0.00 %	0,894	200
Pilastro 12	0.00 %	0,292	198	0.00 %	0,998	200
Pilastro 5	0.00 %	0,320	200	0.00 %	0,987	200
Pilastro 6	0.00 %	0,559	200	0.00 %	0,933	200
Pilastro 7	0.00 %	0,565	200	0.00 %	0,926	200
Pilastro 8	0.00 %	0,295	200	0.00 %	0,954	200
Pilastro 1	0.00 %	0,312	200	0.00 %	1,574	200
Pilastro 2	0.00 %	0,333	200	0.00 %	1,433	200

Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam e Shell

Id_{Elm}	FLESSIONE			TAGLIO		
	%LLI/Shell	$PGA_{PF/RC}$	PGA_C/PGA_D	%LLI/Shell	PGA_T	PGA_C/PGA_D
			[%]			[%]
Pilastro 3	0.00 %	0,336	200	0.00 %	1,446	200
Pilastro 4	0.00 %	0,308	200	0.00 %	1,552	200
Trave 9-10	100.00 %	0,167	114	87.50 %	0,951	200
Trave 10-11	0.00 %	0,211	143	12.50 %	1,106	200
Trave 5-6	0.00 %	0,176	119	87.50 %	0,807	200
Trave 6-7	0.00 %	0,245	166	12.50 %	0,930	200
Trave 3-4	100.00 %	0,154	104	12.50 %	0,989	200
Trave 1-2	0.00 %	0,154	105	87.50 %	0,994	200
Trave 2-3	0.00 %	0,211	143	12.50 %	1,204	200
Trave 5-9	100.00 %	0,204	139	87.50 %	1,705	200
Trave 1-5	0.00 %	0,175	119	12.50 %	1,024	200
Trave 6-10	100.00 %	0,206	140	87.50 %	1,770	200
Trave 2-6	0.00 %	0,184	125	12.50 %	1,096	200
Trave 7-11	100.00 %	0,207	141	87.50 %	1,782	200
Trave 3-7	0.00 %	0,185	126	12.50 %	1,103	200
Trave 4-8	0.00 %	0,178	121	12.50 %	1,039	200
Trave 7-8	100.00 %	0,176	120	12.50 %	0,797	200
Trave 8-12	100.00 %	0,209	142	87.50 %	1,732	200
Trave 11-12	0.00 %	0,166	113	12.50 %	0,938	200
Impalcato Copertura						
Pilastro 9	0.00 %	0,584	200	0.00 %	1,296	200
Pilastro 10	0.00 %	0,950	200	0.00 %	1,563	200
Pilastro 11	0.00 %	1,416	200	0.00 %	1,569	200
Pilastro 12	0.00 %	0,583	200	0.00 %	1,299	200
Pilastro 5	0.00 %	0,418	200	0.00 %	1,027	200
Pilastro 6	0.00 %	1,643	200	0.00 %	1,553	200
Pilastro 7	0.00 %	1,665	200	0.00 %	1,583	200
Pilastro 8	0.00 %	0,422	200	0.00 %	1,038	200
Pilastro 1	0.00 %	0,494	200	0.00 %	2,360	200
Pilastro 2	0.00 %	0,611	200	0.00 %	2,608	200
Pilastro 3	0.00 %	0,612	200	0.00 %	2,601	200
Pilastro 4	0.00 %	0,499	200	0.00 %	2,369	200
Trave 9-10	100.00 %	0,234	159	87.50 %	1,952	200
Trave 10-11	0.00 %	0,264	179	12.50 %	2,106	200
Trave 5-6	0.00 %	0,328	200	87.50 %	1,733	200
Trave 6-7	0.00 %	0,350	200	12.50 %	1,863	200
Trave 3-4	0.00 %	0,344	200	12.50 %	2,033	200
Trave 1-2	100.00 %	0,346	200	87.50 %	2,042	200
Trave 2-3	0.00 %	0,363	200	87.50 %	2,317	200
Trave 5-9	100.00 %	0,277	188	87.50 %	2,181	200
Trave 1-5	0.00 %	0,241	164	12.50 %	1,374	200
Trave 6-10	100.00 %	0,289	196	87.50 %	2,314	200
Trave 2-6	0.00 %	0,254	173	12.50 %	1,496	200
Trave 7-11	100.00 %	0,291	198	87.50 %	2,328	200
Trave 3-7	0.00 %	0,255	173	12.50 %	1,500	200
Trave 4-8	0.00 %	0,243	165	12.50 %	1,393	200
Trave 8-12	100.00 %	0,282	191	87.50 %	2,217	200
Trave 7-8	100.00 %	0,331	200	12.50 %	1,715	200
Trave 11-12	0.00 %	0,234	159	12.50 %	1,935	200

LEGENDA:

Id_{Elm} Identificativo dell'elemento strutturale.

%LLI/Shell Nel caso di elementi Beam: %LLI = Posizione della sezione per la quale si registra la minima PGA, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione dell'elemento (LLI), a partire dal suo estremo iniziale (0% = estremo iniziale, 100% = estremo finale).
Nel caso di elementi Shell: Shell = identificativo dei nodi della shell per la quale si registra la minima PGA.

$PGA_{PF/RC}$ Accelerazione sismica di collasso per PRESSOFLESSIONE o FLESSIONE/ROTAZIONE ALLA CORDA. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica $[G_k+\Sigma_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})]$.
N.B.: per gli elementi beam (travi e pilastri), nel caso di calcolo Non Lineare, la PGA è quella relativa al meccanismo di collasso per verifica di rotazione alla corda.

PGA_T Accelerazione sismica di collasso per TAGLIO. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica $[G_k+\Sigma_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})]$.

PGA_C/PGA_D Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" ($PGA_D = S_S\cdot S_T\cdot a_g/g$). [200] = $PGA_C > 2\cdot PGA_D$.

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SUI NODI

Accelerazioni Sismiche di Collasso sui Nodi

Id_{Nd}	PGA_{Conf}	PGA_C/PGA_D
		[%]
Nodo 1	0,151	102
Nodo 2	0,158	107
Nodo 3	0,158	107
Nodo 4	0,148	101
Nodo 15	0,150	102
Nodo 17	0,161	109
Nodo 18	0,157	107
Nodo 19	0,158	107
Nodo 28	0,157	107
Nodo 30	0,161	109
Nodo 31	0,158	107
Nodo 32	0,148	100

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo strutturale su cui viene eseguita la verifica a confinamento.

PGA_{Conf} Accelerazione sismica di collasso per ROTTURA a confinamento del Nodo. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica $[G_k+\Sigma_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})]$

Accelerazioni Sismiche di Collasso sui Nodi

Id_{Nd}	PGA_{Conf}	PGA_C/PGA_D
		[%]

PGA_C/PGA_D Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" ($PGA_D = S_S \cdot S_T \cdot a_g/g$). [200] = $PGA_C > 2 \cdot PGA_D$.

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER CARICO LIMITE

Accelerazioni Sismiche di Collasso per Carico Limite

Id_{Elm}	PGA_{Ql}	PGA_C/PGA_D
		[%]
Fondazione		
Platea 1	8,953	200

LEGENDA:

Id_{Elm} Identificativo dell'elemento strutturale.

PGA_{Ql} Accelerazione sismica di collasso per CAPACITA' LIMITE del TERRENO di FONDAZIONE. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica [$G_k+\Sigma_i(\psi_{2,i} \cdot Q_{k,i})$].

PGA_C/PGA_D Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" ($PGA_D = S_S \cdot S_T \cdot a_g/g$). [200] = $PGA_C > 2 \cdot PGA_D$.

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER SPOSTAMENTI INTERPIANO

Accelerazioni Sismiche di Collasso per Spostamenti Interpiano

Id_{Piano}	SLD		SLO	
	PGA_{Int}	PGA_C/PGA_D	PGA_{Int}	PGA_C/PGA_D
		[%]		[%]
Fondazione				
Primo Impalcato				
Primo Impalcato	0,165	200	0,115	195
Impalcato Copertura				
Impalcato Copertura	0,155	200	0,108	184

LEGENDA:

Id_{Piano} Identificativo del livello o piano.

PGA_{Int} Accelerazione sismica di collasso minima per SPOSTAMENTO D'INTERPIANO. [NS] = Non significativo per valori di PGA_{Int} >= 1000.

PGA_C/PGA_D Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" ($PGA_D = S_S \cdot S_T \cdot a_g/g$). [200] = $PGA_C > 2 \cdot PGA_D$.

INFORMAZIONI GENERALI ..... pag. 2
MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO ..... pag. 2
MATERIALI ACCIAIO ..... pag. 2
TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI ..... pag. 2
TERRENI ..... pag. 2
SEZIONI ASTE ..... pag. 3
ANALISI CARICHI ..... pag. 3
TIPOLOGIE DI CARICO ..... pag. 3
SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche ..... pag. 4
SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche ..... pag. 11
COMBINAZIONI SISMICHE ..... pag. 11
SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA) ..... pag. 12
SERVIZIO(SLE): Frequente ..... pag. 12
SERVIZIO(SLE): Quasi permanente ..... pag. 12
DATI GENERALI ANALISI SISMICA ..... pag. 13
DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI COMPORTAMENTO ..... pag. 13
..... pag. 13
PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA ..... pag. 14
PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA: ROTAZIONE TORSIONALE ..... pag. 14
LIVELLI O PIANI ..... pag. 14
GEOMETRIA - COPRIFERRI ELEMENTI CA ..... pag. 14
TRAVI IN ELEVAZIONE ..... pag. 15
PILASTRI ..... pag. 16
CARICHI SULLE TRAVI ..... pag. 17
CARICHI SUI PILASTRI ..... pag. 22
CARICHI SULLE PLATEE ..... pag. 23
CARICHI SUI SOLAI ..... pag. 23
SOLAI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE ..... pag. 24
EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE ..... pag. 25
EDIFICIO - VERIFICA DI DEFORMABILITA' TORSIONALE ..... pag. 25
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Elevazione) ..... pag. 25
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Elevazione) ..... pag. 25
NODI (CA) - VERIFICA GERARCHIA DELLE RESISTENZE (Elevazione) ..... pag. 27
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 29
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 33
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 41
TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 44
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 51
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 56
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 64
TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 67
TRAVI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione) ..... pag. 74
TRAVI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione) ..... pag. 79
TRAVI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione) ..... pag. 88
PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 90
PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 91
PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 92

PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 93
PILASTRI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione) ..... pag. 94
PILASTRI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione) ..... pag. 96
PILASTRI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione) ..... pag. 97
DETTAGLI COSTRUTTIVI PER LA DUTTILITÀ - PILASTRI IN PRESENZA DI SISMA (Elevazione) ..... pag. 99
PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione) ..... pag. 99
EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione) ..... pag. 100
PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione) ..... pag. 100
SOLAI (CA)- VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 100
SOLAI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 102
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Fondazione) ..... pag. 108
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Fondazione) ..... pag. 109
NODI (CA) - VERIFICA A PUNZONAMENTO (Fondazione) ..... pag. 109
PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione) ..... pag. 110
VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLU (Fondazione) ..... pag. 129
PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione) ..... pag. 144
VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLD (Fondazione) ..... pag. 154
Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione) ..... pag. 169
Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione) ..... pag. 169
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SU BEAM E SHELL ..... pag. 170
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SUI NODI ..... pag. 171
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER CARICO LIMITE ..... pag. 171
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER SPOSTAMENTI INTERPIANO ..... pag. 171

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO

Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNNR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale– Componente 3 –Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici– Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO

Progetto di Fattibilita Tecnico ed Economica validato ai sensi dell 'art. 26 del D.Lgs. 50/2016 2023-04-07 - 0024036

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi" di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA

DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE

R.T.P. (Rep.n. 14108 Racc. n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA

FASCICOLO DEI CALCOLI - CORPO 3

Nr. ELABORATO - CODICE - FILE

PE.ST.06

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
25/10/23				

○ PARTE GENERALE	○ ARCHITETTURA	◉ STRUTTURE	○ IMPIANTI	○ SICUREZZA

Comune di Nettuno
Provincia di Roma

TABULATI DI CALCOLO
Corpo 3
(Tomo 3 di 3)

INFORMAZIONI GENERALI

Edificio	Cemento Armato
Costruzione	Nuova
Situazione	-
Intervento	-
Comune	Nettuno
Provincia	Roma
Oggetto	
Parte d'opera	
Normativa di riferimento	D.M. 17/01/2018
Calcolo semplificato per siti a bassa sismicità (§ 7.0)	-
Analisi sismica	Dinamica solo Orizzontale

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

Caratteristiche calcestruzzo armato

N_{id}	γ_k	$\alpha_{T,\,i}$	E	G	C_{Erid}	Stz	R_{ck}	R_{cm}	$\%oR_{ck}$	γ_c	f_{cd}	f_{ctd}	f_{cfm}	N	n Ac
	[N/m³]	[1/°C]	[N/mm²]	[N/mm²]	[%]		[N/mm²]	[N/mm²]			[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		
C28/35_B450C - (C20/25)															
001	25.000	0,000010	33.300	12.583	60	P	35,00	-	0,85	1,50	16,46	1,32	3,40	15	002

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ_k Peso specifico.
$\alpha_{T,\,i}$ Coefficiente di dilatazione termica.
E Modulo elastico normale.
G Modulo elastico tangenziale.
C_{Erid} Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [$E_{sisma} = E \cdot c_{Erid}$].
Stz Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
R_{ck} Resistenza caratteristica cubica.
R_{cm} Resistenza media cubica.
$\%oR_{ck}$ Percentuale di riduzione della R_{ck}
γ_c Coefficiente parziale di sicurezza del materiale.
f_{cd} Resistenza di calcolo a compressione.
f_{ctd} Resistenza di calcolo a trazione.
f_{cfm} Resistenza media a trazione per flessione.
n Ac Identificativo, nella relativa tabella materiali, dell'acciaio utilizzato: [-] = parametro NON significativo per il materiale.

MATERIALI ACCIAIO

Caratteristiche acciaio

N_{id}	γ_k	$\alpha_{T,\,i}$	E	G	Stz	LMT	f_{yk}	f_{tk}	f_{yd}	f_{td}	γ_s	γ_{M1}	γ_{M2}	$\gamma_{M3,SLV}$	$\gamma_{M3,SLE}$	γ_{M7} NCnt	γ_{M7} Cnt
	[N/m³]	[1/°C]	[N/mm²]	[N/mm²]			[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]							
Acciaio B450C - Acciaio in Tondini - (B450C)																	
002	78.500	0,000010	210.000	80.769	P	-	450,00	-	391,30	-	1,15	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ_k Peso specifico.
$\alpha_{T,\,i}$ Coefficiente di dilatazione termica.
E Modulo elastico normale.
G Modulo elastico tangenziale.
Stz Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
LMT Campo di validità in termini di spessore t, (per profili, piastre, saldature) o diametro, d (per bulloni, tondini, chiodi, viti, spinotti)
f_{yk} Resistenza caratteristica allo snervamento
f_{tk} Resistenza caratteristica a rottura
f_{yd} Resistenza di calcolo
f_{td} Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni).
γ_s Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale.
γ_{M1} Coefficiente parziale di sicurezza per instabilità.
γ_{M2} Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite.
$\gamma_{M3,SLV}$ Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni).
$\gamma_{M3,SLE}$ Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLE (Bulloni).
γ_{M7} Coefficiente parziale di sicurezza precarico di bulloni ad alta resistenza (Bulloni - NCnt = con serraggio NON controllato; Cnt = con serraggio controllato). [-] = parametro NON significativo per il materiale.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il materiale.

TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI

Tensioni ammissibili allo SLE dei vari materiali

Materiale	SL	Tensione di verifica	$\sigma_{d,amm}$
			[N/mm²]
C28/35_B450C	Caratteristica(RARA)	Compressione Calcestruzzo	17,43
	Quasi permanente	Compressione Calcestruzzo	13,07
Acciaio B450C	Caratteristica(RARA)	Trazione Acciaio	360,00

LEGENDA:

SL Stato limite di esercizio per cui si esegue la verifica.
$\sigma_{d,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica.

TERRENI

Terreni

N_{TRN}	γ_T	γ_{Ts}	K1			ϕ	c_u	c'	E_d	E_{cu}	A_{S-B}	ST_P
			K_{1X}	K_{1Y}	K_{1Z}							

	[N/m³]	[N/m³]	[N/cm³]	[N/cm³]	[N/cm³]	[°]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		
Sabbia argillosa mediamente consolidata												
T001	18.000	18.000	60	60	200	32	0,000	0,000	60	0	0,000	NO

LEGENDA:

N_{TRN} Numero identificativo del terreno.
γ_T Peso specifico del terreno.
γ_{Ts} Peso specifico saturo del terreno.
K1 Valori della costante di Winkler riferita alla piastra Standard di lato b = 30 cm nelle direzioni degli assi del riferimento globale X (K_{1X}), Y (K_{1Y}), e Z (K_{1Z}).
ϕ Angolo di attrito del terreno.
c_u Coesione non drenata.
c' Coesione efficace.
E_d Modulo edometrico.
E_{cu} Modulo elastico in condizione non drenate.
A_{S-B} Parametro "A" di Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali.
ST_P [SI]: Il terreno è usato nella valutazione delle spinte a tergo delle pareti/muri controterra; [NO]: Il terreno NON è usato nella valutazione delle spinte a tergo delle pareti/muri controterra.

SEZIONI ASTE

Sezioni aste

N_{id}	Tp	Label	Dimensioni										v	A	Area per Taglio		Inerzia				$\Delta\Theta I_{pr}$
			B	H	Sp_w	L_w	$Sp_{f,0}$	$L_{f,0}$	$Sp_{f,1}$	$L_{f,1}$	$L_{f,2}$	$L_{f,3}$			$A_{X,T}$	$A_{Y,T}$	I_X	I_T	I_Y	I_{XY}	
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		[cm²]	[cm²]	[cm²]	[cm⁴]	[cm⁴]	[cm⁴]	[cm⁴]	[°]
001	▨	60x50	60	50	-	-	-	-	-	-	-	-	4	3.000	2.500	2.500	625.000	1.245.750	900.000	0	0,00
002	▨	50x30	50	30	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.500	1.250	1.250	112.500	279.270	312.500	0	0,00
003	▨	70x40	70	40	-	-	-	-	-	-	-	-	4	2.800	2.333	2.333	373.333	951.552	1.143.333	0	0,00
004	▨	30x40	30	40	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.200	1.000	1.000	160.000	193.644	90.000	0	0,00
005	▨	40x30	40	30	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.200	1.000	1.000	90.000	193.644	160.000	0	0,00
006	▨	60x40	60	40	-	-	-	-	-	-	-	-	4	2.400	2.000	2.000	320.000	751.872	720.000	0	0,00
007	▨	100x40	100	40	-	-	-	-	-	-	-	-	4	4.000	3.333	3.333	533.333	1.593.600	3.333.333	0	0,00
008	▨	50x50	50	50	-	-	-	-	-	-	-	-	4	2.500	2.083	2.083	520.833	878.750	520.833	0	0,00
009	▨	30x30	30	30	-	-	-	-	-	-	-	-	4	900	750	750	67.500	113.886	67.500	0	0,00
010	▨	30x50	30	50	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.500	1.250	1.250	312.500	279.270	112.500	0	0,00
011	▨	40x60	40	60	-	-	-	-	-	-	-	-	4	2.400	2.000	2.000	720.000	751.872	320.000	0	0,00
012	▨	40x100	40	100	-	-	-	-	-	-	-	-	4	4.000	3.333	3.333	3.333.333	1.593.600	533.333	0	0,00
013	⊘	Ø50	50	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	1.963	1.767	1.767	306.796	613.592	306.796	0	0,00

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo della sezione.
Tp Tipo di sezione.
Label Identificativo della sezione come indicato nelle carpenterie.
B Base/Diametro/Raggio.
H Altezza/Lato/Altezza di colmo.
Sp_w Spessore anima.
L_w Lunghezza anima.
$Sp_{f,0}$ Spessore ala 0.
$L_{f,0}$ Lunghezza ala 0.
$Sp_{f,1}$ Spessore ala 1.
$L_{f,1}$ Lunghezza ala 1.
$L_{f,2}$ Lunghezza ala 2.
$L_{f,3}$ Lunghezza ala 3.
v Nel caso di sezioni poligonali, indica il numero dei vertici della sezione.
A Area della sezione.
$\Delta\Theta I_{pr}$ Rotazione degli assi principali d'inerzia rispetto agli assi X, Y, espresse in gradi sessadecimali.
Inerzia Inerzie della sezione rispetto agli assi.

SEZIONI SETTI

Sezioni setti

N_{id}	Label	Dimensioni										v	A
		B	H	Sp_w	L_w	$Sp_{f,0}$	$L_{f,0}$	$Sp_{f,1}$	$L_{f,1}$	$L_{f,2}$	$L_{f,3}$		
		[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		[cm²]
014	220x40	220	40	-	-	-	-	-	-	-	-	4	8.800

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo della sezione.
Label Identificativo della sezione come indicato nelle carpenterie.
B Base/Diametro/Raggio.
H Altezza/Lato/Altezza di colmo.
Sp_w Spessore anima.
L_w Lunghezza anima.
$Sp_{f,0}$ Spessore ala 0.
$L_{f,0}$ Lunghezza ala 0.
$Sp_{f,1}$ Spessore ala 1.
$L_{f,1}$ Lunghezza ala 1.
$L_{f,2}$ Lunghezza ala 2.
$L_{f,3}$ Lunghezza ala 3.
v Nel caso di sezioni poligonali, indica il numero dei vertici della sezione.
A Area della sezione.

ANALISI CARICHI

Analisi carichi

N_{id}	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Peso Proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico Neve
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	
										[N/m²]
001	S	Doppia fodera 30cm	Carico	Fodera esterna (12 cm) e	1.600	Intonaco interno, intonaco	740		0	0

Analisi carichi

N_{id}	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Peso Proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico Neve
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	
										[N/m²]
		(12+8)	Permanente	fodera interna (8 cm)		esterno, isolante poliuretano espanso				
002	S	Soletta scala e gradonata	Scuole	*vedi le relative tabelle dei carichi*	-	Pavimento e sottofondo, peso gradini e gradoni comprensivi di rivestimento	1.500	Sale convegni, cinema, teatri, chiese, tribune con posti fissi (Cat. C2 – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	4.000	0
003	S	Platea.	Scuole	*vedi le relative tabelle dei carichi*	-	Sottofondo e pavimento di tipo industriale in calcestruzzo	2.000	Scuole (Cat. C1 – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	3.000	0
004	S	Coperetura travetti prefabbricati H25+5	Abitazioni	travetto prefabbricato Bitrave 25+5	4.450	Manto di copertura, impermeabilizzazione e intonaco inferiore	1.500	Coperture accessibili per sola manutenzione (Cat. H – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	500	432
005	S	Travetti prefabbricati H25+5	Scuole	Solaio di tipo a travetti prefabbricati accoppiati H25+5	4.450	Pavimentazione e sottofondo, incidenza dei tramezzi e intonaco inferiore	2.360	Scuole (Cat. C1 – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	3.000	0
006	S	LatCem Balcone H20	Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 20 cm (16+4)	2.800	Pavimento, sottofondo e intonaco inferiore	1.360	Balconi, ballatoi e scale comuni di abitazioni (Cat. A – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	4.000	0

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo dell'analisi di carico.
T. C. Identificativo del tipo di carico: [S] = Superficiale - [L] = Lineare - [C] = Concentrato.
PP, PNS, SA Valori, rispettivamente, del Peso Proprio, del Sovraccarico Permanente NON strutturale, del Sovraccarico Accidentale. Secondo il tipo di carico indicato nella colonna "T.C." ("S" - "L" - "C"), i valori riportati nelle colonne "PP", "PNS" e "SA", sono espressi in [N/m^2] per carichi Superficiali, [N/m] per carichi Lineari, [N] per carichi Concentrati.

TIPOLOGIE DI CARICO

Tipologie di carico

N_{id}	Descrizione	F+E	+/- F	CDC	ψ_0	ψ_1	ψ_2
0001	Carico Permanente	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0002	Permanenti NON Strutturali	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0003	Abitazioni	SI	NO	Media	0,70	0,50	0,30
0004	Scuole	SI	NO	Media	0,70	0,70	0,60
0005	Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)	SI	NO	Media	0,70	0,50	0,30
0006	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	SI	NO	Breve	0,50	0,20	0,00
0007	Pressione del Vento (+X)	NO	NO	Istantanea	0,60	0,20	0,00
0008	Pressione del Vento (-X)	NO	NO	Istantanea	0,60	0,20	0,00
0009	Pressione del Vento (+Y)	NO	NO	Istantanea	0,60	0,20	0,00
0010	Pressione del Vento (-Y)	NO	NO	Istantanea	0,60	0,20	0,00
0011	Sisma X	-	-	-	-	-	-
0012	Sisma Y	-	-	-	-	-	-
0013	Sisma Z	-	-	-	-	-	-
0014	Sisma Ecc.X	-	-	-	-	-	-
0015	Sisma Ecc.Y	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo della Tipologia di Carico.
F+E Indica se la tipologia di carico considerata è AGENTE con il sisma.
+/- F Indica se la tipologia di carico è ALTERNATA (cioè considerata due volte con segno opposto) o meno.
CDC Indica la classe di durata del carico.
NOTA: dato significativo solo per elementi in materiale legnoso.
ψ_0 Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLU e SLE (carichi rari).
ψ_1 Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti).
ψ_2 Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti e quasi permanenti).

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
01	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
02	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
03	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
04	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
05	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
06	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
07	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
08	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
09	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
10	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
11	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
12	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
13	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
14	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
15	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
16	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
17	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
18	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
19	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
20	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
21	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
22	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
23	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
24	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
25	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
26	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
27	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
28	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
29	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
30	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
31	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
33	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
34	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
35	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
36	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
37	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
38	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
39	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
40	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
41	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
43	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
44	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
45	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
46	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
47	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
48	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
49	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
50	1,00	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
51	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
52	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
53	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
54	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
55	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
56	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
57	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
58	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
59	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
60	1,00	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
61	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
63	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
64	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
65	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
66	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
67	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
68	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
69	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
70	1,00	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
71	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
72	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
73	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
74	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
75	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
76	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
77	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
78	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
79	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
80	1,00	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
81	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
82	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
83	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
84	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
85	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
86	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
87	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
88	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
89	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
90	1,00	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
91	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
92	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
93	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
94	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
95	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
96	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
97	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
98	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
99	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
100	1,00	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
101	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
102	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
103	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
104	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
105	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
106	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
107	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
108	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
109	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
110	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
111	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
112	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
113	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
114	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
115	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
116	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
117	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
118	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
119	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
120	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
121	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
122	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
123	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
124	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
125	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
126	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
127	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
128	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
129	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
130	1,00	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
131	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
132	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
133	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
134	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
135	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
136	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
137	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
138	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
139	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
140	1,00	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
141	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
142	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
143	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
144	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
145	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
146	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
147	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
148	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
149	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
150	1,00	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
151	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
152	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
153	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
154	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
155	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
156	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
157	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
158	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
159	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
160	1,00	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
161	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
162	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
163	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
164	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
165	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
166	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
167	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
168	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
169	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
170	1,00	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
171	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
172	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
173	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
174	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
175	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
176	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
177	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
178	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
179	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
180	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
181	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
182	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
183	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
184	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
185	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
186	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
187	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
188	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
189	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
190	1,00	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
191	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
192	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
193	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
194	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
195	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
196	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
197	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
198	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
199	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
200	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
201	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
202	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
203	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
204	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
205	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
206	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
207	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
208	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
209	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
210	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
211	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
212	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
213	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
214	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
215	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
216	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
217	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
218	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
219	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
220	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
221	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
222	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
223	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
224	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
225	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
226	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
227	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
228	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
229	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
230	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
231	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
232	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
233	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
234	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
235	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
236	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
237	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
238	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
239	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
240	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
241	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
242	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
243	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
244	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
245	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
246	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
247	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
248	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
249	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
250	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
251	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
252	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
253	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
254	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
255	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
256	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
257	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
258	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
259	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
260	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
261	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
262	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
263	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
264	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
265	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
266	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
267	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
268	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
269	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
270	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
271	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
272	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
273	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
274	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
275	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
276	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
277	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
278	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
279	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
280	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
281	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
282	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
283	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
284	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
285	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
286	1,00	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
287	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
288	1,00	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
289	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
290	1,00	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
291	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
292	1,00	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
293	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
294	1,00	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
295	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
296	1,00	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
297	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
298	1,00	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
299	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
300	1,00	0,80	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
301	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
302	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
303	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
304	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
305	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
306	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
307	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
308	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
309	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
310	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
311	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
312	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
313	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
314	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
315	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
316	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
317	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
318	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
319	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
320	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
321	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
322	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
323	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
324	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
325	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
326	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
327	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
328	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
329	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
330	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
331	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
332	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
333	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
334	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
335	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
336	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
337	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
338	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
339	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
340	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
341	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
342	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
343	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
344	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
345	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
346	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
347	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
348	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
349	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
350	1,30	0,80	1,50	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
351	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
352	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
353	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
354	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
355	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
356	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
357	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
358	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
359	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
360	1,30	0,80	1,50	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
361	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
362	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
363	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
364	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
365	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
366	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
367	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
368	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
369	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
370	1,30	0,80	1,50	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
371	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
372	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
373	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
374	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
375	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
376	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
377	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
378	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
379	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
380	1,30	0,80	1,50	1,05	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
381	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
382	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
383	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
384	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
385	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
386	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
387	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
388	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
389	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
390	1,30	0,80	0,00	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
391	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
392	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
393	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
394	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
395	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
396	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
397	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
398	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
399	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
400	1,30	0,80	0,00	1,50	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
401	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
402	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
403	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
404	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
405	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
406	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
407	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
408	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
409	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
410	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
411	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
412	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
413	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
414	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
415	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
416	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
417	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
418	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
419	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
420	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
421	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
422	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
423	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
424	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
425	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
426	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
427	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
428	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
429	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
430	1,30	0,80	1,05	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
431	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
432	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
433	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
434	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
435	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
436	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
437	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
438	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
439	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
440	1,30	0,80	1,05	1,50	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
441	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
442	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
443	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
444	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
445	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
446	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
447	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
448	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
449	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
450	1,30	0,80	0,00	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
451	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
452	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
453	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
454	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
455	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
456	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
457	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
458	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
459	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
460	1,30	0,80	0,00	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
461	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
462	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
463	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
464	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
465	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
466	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
467	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
468	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
469	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
470	1,30	0,80	1,05	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
471	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
472	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
473	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
474	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
475	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
476	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
477	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
478	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
479	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
480	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
481	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
482	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
483	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
484	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
485	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
486	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
487	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
488	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
489	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
490	1,30	0,80	1,05	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
491	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
492	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
493	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
494	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
495	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
496	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
497	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
498	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
499	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
500	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
501	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
502	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
503	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
504	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
505	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
506	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
507	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
508	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
509	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
510	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
511	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
512	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
513	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
514	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
515	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
516	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
517	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
518	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
519	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
520	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
521	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
522	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
523	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
524	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
525	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
526	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
527	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
528	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
529	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
530	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
531	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
532	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
533	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
534	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
535	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
536	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
537	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
538	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
539	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
540	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
541	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
542	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
543	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
544	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
545	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
546	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
547	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
548	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
549	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
550	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
551	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
552	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
553	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
554	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
555	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
556	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
557	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
558	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
559	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
560	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
561	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
562	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
563	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
564	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
565	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
566	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
567	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
568	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
569	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
570	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
571	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
572	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
573	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
574	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
575	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
576	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
577	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
578	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
579	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
580	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
581	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
582	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
583	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
584	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
585	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
586	1,30	0,80	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
587	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
588	1,30	0,80	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
589	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
590	1,30	0,80	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
591	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
592	1,30	0,80	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
593	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
594	1,30	0,80	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
595	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
596	1,30	0,80	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
597	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
598	1,30	0,80	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
599	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
600	1,30	0,80	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
601	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
602	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
603	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
604	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
605	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
606	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
607	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
608	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
609	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
610	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
611	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
612	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
613	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
614	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
615	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
616	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
617	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
618	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
619	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
620	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
621	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
622	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
623	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
624	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
625	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
626	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
627	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
628	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
629	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
630	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
631	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
632	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
633	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
634	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
635	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
636	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
637	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
638	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
639	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
640	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
641	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
642	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
643	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
644	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
645	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
646	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
647	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
648	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
649	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
650	1,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
651	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
652	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
653	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
654	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
655	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
656	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
657	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
658	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
659	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
660	1,00	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
661	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
662	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
663	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
664	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
665	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
666	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
667	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
668	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
669	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
670	1,00	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
671	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
672	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
673	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
674	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
675	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
676	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
677	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
678	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
679	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
680	1,00	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
681	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
682	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
683	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
684	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
685	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
686	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
687	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
688	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
689	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
690	1,00	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
691	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
692	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
693	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
694	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
695	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
696	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
697	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
698	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
699	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
700	1,00	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
701	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
702	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
703	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
704	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
705	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
706	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
707	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
708	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
709	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
710	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
711	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
712	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
713	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
714	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
715	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
716	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
717	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
718	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
719	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
720	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
721	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
722	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
723	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
724	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
725	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
726	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
727	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
728	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
729	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
730	1,00	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
731	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
732	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
733	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
734	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
735	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
736	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
737	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
738	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
739	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
740	1,00	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
741	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
742	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
743	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
744	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
745	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
746	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
747	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
748	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
749	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
750	1,00	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
751	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
752	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
753	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
754	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
755	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
756	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
757	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
758	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
759	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
760	1,00	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
761	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
762	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
763	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
764	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
765	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
766	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
767	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
768	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
769	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
770	1,00	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
771	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
772	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
773	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
774	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
775	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
776	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
777	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
778	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
779	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
780	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
781	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
782	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
783	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
784	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
785	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
786	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
787	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
788	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
789	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
790	1,00	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
791	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
792	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
793	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
794	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
795	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
796	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
797	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
798	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
799	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
800	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
801	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
802	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
803	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
804	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
805	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
806	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
807	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
808	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
809	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
810	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
811	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
812	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
813	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
814	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
815	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
816	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
817	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
818	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
819	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
820	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
821	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
822	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
823	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
824	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
825	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
826	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
827	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
828	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
829	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
830	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
831	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
832	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
833	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
834	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
835	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
836	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
837	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
838	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
839	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
840	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
841	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
842	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
843	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
844	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
845	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
846	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
847	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
848	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
849	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
850	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
851	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
852	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
853	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
854	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
855	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
856	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
857	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
858	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
859	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
860	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
861	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
862	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
863	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
864	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
865	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
866	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
867	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
868	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
869	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
870	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
871	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
872	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
873	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
874	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
875	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
876	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
877	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
878	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
879	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
880	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
881	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
882	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
883	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
884	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
885	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
886	1,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
887	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
888	1,00	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
889	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
890	1,00	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
891	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
892	1,00	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
893	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
894	1,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
895	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
896	1,00	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
897	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
898	1,00	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
899	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
900	1,00	1,50	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
901	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
902	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
903	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
904	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
905	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
906	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
907	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
908	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
909	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
910	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
911	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
912	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
913	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
914	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
915	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
916	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
917	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
918	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
919	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
920	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
921	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
922	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
923	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
924	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
925	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
926	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
927	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
928	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
929	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
930	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
931	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
932	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
933	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
934	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
935	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
936	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
937	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
938	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
939	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
940	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
941	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
942	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
943	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
944	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
945	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
946	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
947	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
948	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
949	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
950	1,30	1,50	1,50	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
951	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
952	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
953	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
954	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
955	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
956	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
957	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
958	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
959	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
960	1,30	1,50	1,50	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
961	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
962	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
963	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
964	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
965	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
966	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
967	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
968	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
969	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
970	1,30	1,50	1,50	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
971	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
972	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
973	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
974	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
975	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
976	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
977	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
978	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
979	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
980	1,30	1,50	1,50	1,05	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
981	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
982	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
983	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
984	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
985	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
986	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
987	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
988	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
989	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
990	1,30	1,50	0,00	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
991	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
992	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
993	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
994	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
995	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
996	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
997	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
998	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
999	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
1000	1,30	1,50	0,00	1,50	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
1001	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1002	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
1003	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
1004	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
1005	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
1006	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
1007	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
1008	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
1009	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
1010	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
1011	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1012	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
1013	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
1014	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
1015	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
1016	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
1017	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
1018	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
1019	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
1020	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
1021	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1022	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
1023	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
1024	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
1025	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
1026	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
1027	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
1028	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
1029	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
1030	1,30	1,50	1,05	1,50	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
1031	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1032	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
1033	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
1034	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
1035	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
1036	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
1037	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
1038	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
1039	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
1040	1,30	1,50	1,05	1,50	1,05	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
1041	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1042	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
1043	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
1044	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
1045	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
1046	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
1047	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
1048	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
1049	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
1050	1,30	1,50	0,00	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
1051	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1052	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
1053	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
1054	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
1055	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
1056	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
1057	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
1058	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
1059	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
1060	1,30	1,50	0,00	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
1061	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1062	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
1063	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
1064	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
1065	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
1066	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
1067	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
1068	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
1069	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
1070	1,30	1,50	1,05	0,00	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
1071	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1072	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
1073	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
1074	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
1075	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
1076	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
1077	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
1078	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
1079	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
1080	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
1081	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1082	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
1083	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
1084	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
1085	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
1086	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
1087	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,00	0,90
1088	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,00	0,90	0,00
1089	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75	0,00	0,90	0,00	0,00
1090	1,30	1,50	1,05	1,05	1,50	0,75	0,90	0,00	0,00	0,00
1091	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
1092	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
1093	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
1094	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
1095	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
1096	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
1097	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
1098	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
1099	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
1100	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
1101	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
1102	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
1103	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
1104	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
1105	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
1106	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
1107	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
1108	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
1109	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
1110	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
1111	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
1112	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
1113	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
1114	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
1115	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
1116	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
1117	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
1118	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
1119	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
1120	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
1121	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
1122	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
1123	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
1124	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
1125	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
1126	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1127	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90
1128	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,90	0,00
1129	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00
1130	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
1131	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
1132	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,00	0,90
1133	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00
1134	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00
1135	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	0,90	0,00	0,00	0,00
1136	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
1137	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
1138	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
1139	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
1140	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
1141	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
1142	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
1143	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
1144	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
1145	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
1146	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
1147	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
1148	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
1149	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
1150	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
1151	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	0,00
1152	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00
1153	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
1154	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
1155	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
1156	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
1157	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
1158	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
1159	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
1160	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
1161	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
1162	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
1163	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
1164	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
1165	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
1166	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
1167	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00
1168	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	1,50	0,00	0,00
1169	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
1170	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
1171	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
1172	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
1173	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
1174	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
1175	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
1176	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
1177	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
1178	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
1179	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
1180	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
1181	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
1182	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
1183	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00
1184	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	1,50	0,00
1185	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
1186	1,30	1,50	0,00	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
1187	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
1188	1,30	1,50	0,00	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
1189	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
1190	1,30	1,50	0,00	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
1191	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
1192	1,30	1,50	0,00	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
1193	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
1194	1,30	1,50	1,05	0,00	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
1195	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
1196	1,30	1,50	1,05	0,00	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
1197	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
1198	1,30	1,50	1,05	1,05	0,00	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50
1199	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50
1200	1,30	1,50	1,05	1,05	1,05	0,75	0,00	0,00	0,00	1,50

LEGENDA:

Id_{Comb} Numero identificativo della Combinazione di Carico.

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
CC 01= Carico Permanente
CC 02= Permanenti NON Strutturali
CC 03= Abitazioni
CC 04= Scuole
CC 05= Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)
CC 06= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
CC 07= Pressione del Vento (+X)
CC 08= Pressione del Vento (-X)
CC 09= Pressione del Vento (+Y)
CC 10= Pressione del Vento (-Y)

SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
01	1,00	1,00	0,30	0,60	0,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10

LEGENDA:

Id_{Comb} Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
CC 01= Carico Permanente
CC 02= Permanenti NON Strutturali
CC 03= Abitazioni
CC 04= Scuole
CC 05= Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)
CC 06= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
CC 07= Pressione del Vento (+X)
CC 08= Pressione del Vento (-X)
CC 09= Pressione del Vento (+Y)
CC 10= Pressione del Vento (-Y)

COMBINAZIONI SISMICHE

Alle combinazioni riportate nella precedente tabella è stato aggiunto l'effetto del sisma. L'azione sismica è stata considerata come caratterizzata da tre componenti traslazionali lungo i tre assi globali X, Y e Z; la risposta della struttura è stata calcolata separatamente per i tre effetti e quindi combinata secondo la seguente espressione simbolica:

$\alpha = \alpha_i + 0{,}3 \bullet \alpha_{ii} + 0{,}3 \bullet \alpha_{iii}$

con α effetto totale dell'azione sismica, α_i, α_{ii} e α_{iii} azioni sismiche nelle tre direzioni. E' stata effettuata una rotazione degli indici e dei segni, per cui le combinazioni totali generate sono le:
(con α'_p sollecitazione dovuta alla combinazione delle condizioni statiche e α sollecitazione dovuta al sisma; in particolare α_x, α_y, α_z, α_{ex}, α_{ey} sono rispettivamente le sollecitazioni dovute al sisma agente in direzione x, in direzioni y, in direzione z, per eccentricità accidentale positiva in direzione x e per eccentricità accidentale positiva in direzione y)

1) $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$; **2)** $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
3) $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **4)** $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$;
5) $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$; **6)** $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
7) $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **8)** $\alpha'_p+(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$;
9) $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$; **10)** $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
11) $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **12)** $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$;
13) $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$; **14)** $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
15) $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **16)** $\alpha'_p+(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})-0{,}3\bullet\alpha_z$;
17) $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex}+0{,}3\bullet\alpha_z$; **18)** $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
19) $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **20)** $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet\alpha_z$;
21) $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet\alpha_z$; **22)** $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
23) $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})+0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **24)** $\alpha'_p+(\alpha_y+\alpha_{ey})-0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet\alpha_z$;
25) $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})+0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet\alpha_z$; **26)** $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})-0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
27) $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})+0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **28)** $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})-0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet\alpha_z$;
29) $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})+0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet\alpha_z$; **30)** $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})-0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet\alpha_z$;
31) $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})+0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet\alpha_z$; **32)** $\alpha'_p+(\alpha_y-\alpha_{ey})-0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet\alpha_z$;
33) $\alpha'_p+\alpha_z+0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$; **34)** $\alpha'_p+\alpha_z-0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$;
35) $\alpha'_p+\alpha_z+0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$; **36)** $\alpha'_p+\alpha_z-0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$;
37) $\alpha'_p+\alpha_z+0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$; **38)** $\alpha'_p+\alpha_z-0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$;
39) $\alpha'_p+\alpha_z+0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$; **40)** $\alpha'_p+\alpha_z-0{,}3\bullet(\alpha_x+\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$;
41) $\alpha'_p+\alpha_z+0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$; **42)** $\alpha'_p+\alpha_z-0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$;
43) $\alpha'_p+\alpha_z+0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$; **44)** $\alpha'_p+\alpha_z-0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y+\alpha_{ey})$;
45) $\alpha'_p+\alpha_z+0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$; **46)** $\alpha'_p+\alpha_z-0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})+0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$;
47) $\alpha'_p+\alpha_z+0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$; **48)** $\alpha'_p+\alpha_z-0{,}3\bullet(\alpha_x-\alpha_{ex})-0{,}3\bullet(\alpha_y-\alpha_{ey})$.

Nel caso di verifiche effettuate con sollecitazioni composte, per tenere conto del fatto che le sollecitazioni sismiche sono state ricavate come CQC delle sollecitazioni derivanti dai modi di vibrazione, dette N, Mx, My, Tx e Ty le sollecitazioni dovute al sisma, per ognuna delle combinazioni precedenti, sono state ricavate 32 combinazioni di carico permutando nel seguente modo i segni delle sollecitazioni derivanti dal sisma:

1) N, Mx, My, Tx e Ty; **2)** N, Mx, -My, Tx e Ty; **3)** N, -Mx, My, Tx e Ty; **4)** N, -Mx, -My, Tx e Ty; **5)** -N, Mx, My, Tx e Ty; **6)** -N, Mx, -My, Tx e Ty; **7)** -N, -Mx, My, Tx e Ty; **8)** -N, -Mx, -My, Tx e Ty; **9)** N, Mx, My, Tx e -Ty; **10)** N, Mx, -My, Tx e -Ty; **11)** N, -Mx, My, Tx e -Ty; **12)** N, -Mx, -My, Tx e -Ty; **13)** -N, Mx, My, Tx e -Ty; **14)** -N, Mx, -My, Tx e -Ty; **15)** -N, -Mx, My, Tx e -Ty; **16)** -N, -Mx, -My, Tx e -Ty; **17)** N, Mx, My, -Tx e Ty; **18)** N, Mx, -My, -Tx e Ty; **19)** N, -Mx, My, -Tx e Ty; **20)** N, -Mx, -My, -Tx e Ty; **21)** -N, Mx, My, -Tx e Ty; **22)** -N, Mx, -My, -Tx e Ty; **23)** -N, -Mx, My, -Tx e Ty; **24)** -N, -Mx, -My, -Tx e Ty; **25)** N, Mx, My, -Tx e -Ty; **26)** N, Mx, -My, -Tx e -Ty; **27)** N, -Mx, My, -Tx e -Ty; **28)** N, -Mx, -My, -Tx e -Ty; **29)** -N, Mx, My, -Tx e -Ty; **30)** -N, Mx, -My, -Tx e -Ty; **31)** -N, -Mx, My, -Tx e -Ty; **32)** -N, -Mx, -My, -Tx e -Ty.

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
01	1,00	1,00	1,00	0,70	0,70	0,50	0,00	0,00	0,00	0,00
02	1,00	1,00	1,00	0,70	0,70	0,50	0,00	0,00	0,00	0,60
03	1,00	1,00	1,00	0,70	0,70	0,50	0,00	0,00	0,60	0,00
04	1,00	1,00	1,00	0,70	0,70	0,50	0,00	0,60	0,00	0,00
05	1,00	1,00	1,00	0,70	0,70	0,50	0,60	0,00	0,00	0,00
06	1,00	1,00	0,70	1,00	0,70	0,50	0,00	0,00	0,00	0,00
07	1,00	1,00	0,70	1,00	0,70	0,50	0,00	0,00	0,00	0,60
08	1,00	1,00	0,70	1,00	0,70	0,50	0,00	0,00	0,60	0,00
09	1,00	1,00	0,70	1,00	0,70	0,50	0,00	0,60	0,00	0,00
10	1,00	1,00	0,70	1,00	0,70	0,50	0,60	0,00	0,00	0,00
11	1,00	1,00	0,70	0,70	1,00	0,50	0,00	0,00	0,00	0,00
12	1,00	1,00	0,70	0,70	1,00	0,50	0,00	0,00	0,00	0,60
13	1,00	1,00	0,70	0,70	1,00	0,50	0,00	0,00	0,60	0,00

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
14	1,00	1,00	0,70	0,70	1,00	0,50	0,00	0,60	0,00	0,00
15	1,00	1,00	0,70	0,70	1,00	0,50	0,60	0,00	0,00	0,00
16	1,00	1,00	0,70	0,70	0,70	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00
17	1,00	1,00	0,70	0,70	0,70	1,00	0,00	0,00	0,00	0,60
18	1,00	1,00	0,70	0,70	0,70	1,00	0,00	0,00	0,60	0,00
19	1,00	1,00	0,70	0,70	0,70	1,00	0,00	0,60	0,00	0,00
20	1,00	1,00	0,70	0,70	0,70	1,00	0,60	0,00	0,00	0,00
21	1,00	1,00	0,70	0,70	0,70	0,50	0,00	0,00	0,00	0,00
22	1,00	1,00	0,70	0,70	0,70	0,50	1,00	0,00	0,00	0,00
23	1,00	1,00	0,70	0,70	0,70	0,50	0,00	1,00	0,00	0,00
24	1,00	1,00	0,70	0,70	0,70	0,50	0,00	0,00	1,00	0,00
25	1,00	1,00	0,70	0,70	0,70	0,50	0,00	0,00	0,00	1,00

LEGENDA:

Id_{Comb} Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
CC 01= Carico Permanente
CC 02= Permanenti NON Strutturali
CC 03= Abitazioni
CC 04= Scuole
CC 05= Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)
CC 06= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
CC 07= Pressione del Vento (+X)
CC 08= Pressione del Vento (-X)
CC 09= Pressione del Vento (+Y)
CC 10= Pressione del Vento (-Y)

SERVIZIO(SLE): Frequente

SERVIZIO(SLE): Frequente

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
01	1,00	1,00	0,50	0,60	0,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
02	1,00	1,00	0,30	0,70	0,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
03	1,00	1,00	0,30	0,60	0,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
04	1,00	1,00	0,30	0,60	0,30	0,20	0,00	0,00	0,00	0,00
05	1,00	1,00	0,30	0,60	0,30	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00
06	1,00	1,00	0,30	0,60	0,30	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00
07	1,00	1,00	0,30	0,60	0,30	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00
08	1,00	1,00	0,30	0,60	0,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20
09	1,00	1,00	0,30	0,60	0,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

LEGENDA:

Id_{Comb} Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
CC 01= Carico Permanente
CC 02= Permanenti NON Strutturali
CC 03= Abitazioni
CC 04= Scuole
CC 05= Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)
CC 06= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
CC 07= Pressione del Vento (+X)
CC 08= Pressione del Vento (-X)
CC 09= Pressione del Vento (+Y)
CC 10= Pressione del Vento (-Y)

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente

Id_{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04	CC 05	CC 06	CC 07	CC 08	CC 09	CC 10
01	1,00	1,00	0,30	0,60	0,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

LEGENDA:

Id_{Comb} Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
CC 01= Carico Permanente
CC 02= Permanenti NON Strutturali
CC 03= Abitazioni
CC 04= Scuole
CC 05= Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)
CC 06= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
CC 07= Pressione del Vento (+X)
CC 08= Pressione del Vento (-X)
CC 09= Pressione del Vento (+Y)
CC 10= Pressione del Vento (-Y)

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

Dati generali analisi sismica

Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	Ir_{Tmp}	C.S.T.	RP	RH	ξ
[°]											[%]
0	15	B	ca	X	[T +C]	S	N	C	NO	NO	5
				Y	[T +C]						

Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	Ir_{Tmp}	C.S.T.	RP	RH	ξ
[°]											[%]

LEGENDA:

Ang Direzione di una componente dell'azione sismica rispetto all'asse X (sistema di riferimento globale); la seconda componente dell'azione sismica e' assunta con direzione ruotata di 90 gradi rispetto alla prima.
NV Nel caso di analisi dinamica, indica il numero di modi di vibrazione considerati.
CD Classe di duttilità: [A] = Alta - [B] = Media - [ND] = Non Dissipativa - [-] = Nessuna.
MP Tipo di struttura sismo-resistente prevalente: [ca] = calcestruzzo armato - [caOld] = calcestruzzo armato esistente - [muOld] = muratura esistente - [muNew] = muratura nuova - [muArm] = muratura armata - [ac] = acciaio.
Dir Direzione del sisma.
TS Tipologia della struttura:
Cemento armato: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [P] = Pareti accoppiate o miste equivalenti a pareti- [2P NC] = Due pareti per direzione non accoppiate - [P NC] = Pareti non accoppiate - [DT] = Deformabili torsionalmente - [PI] = Pendolo inverso - [PM] = Pendolo inverso intelaiate monopiano;
Muratura: [P] = un solo piano - [PP] = più di un piano - [C-P/MP] = muratura in pietra e/o mattoni pieni - [C-BAS] = muratura in blocchi artificiali con percentuale di foratura > 15%;
Acciaio: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [CT] = controventi concentrici diagonale tesa - [CV] = controventi concentrici a V - [M] = mensola o pendolo inverso - [TT] = telaio con tamponature.
EcA Eccentricità accidentale: [S] = considerata come condizione di carico statica aggiuntiva - [N] = Considerata come incremento delle sollecitazioni.
Ir_{Tmp} Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.
C.S.T. Categoria di sottosuolo: [A] = Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi - [B] = Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti - [C] = Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti - [E] = Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D.
RP Regolarità in pianta: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
RH Regolarità in altezza: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
ξ Coefficiente viscoso equivalente.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.

DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI COMPORTAMENTO

Fattori di comportamento

Dir	q'	q	q_0	K_R	α_u/α_1	k_w
X	-	2,760	3,450	0,80	1,15	-
Y	-	2,760	3,450	0,80	1,15	-
Z	-	1,500	-	-	-	-

LEGENDA:

q' Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU ridotto (Fattore di comportamento ridotto - relazione C7.3.1 circolare NTC)
q Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di comportamento).
q_0 Valore di base (comprensivo di k_w).
K_R Fattore riduttivo funzione della regolarità in altezza : pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza, 0,8 per costruzioni non regolari in altezza, e 0,75 per costruzioni in muratura esistenti non regolari in altezza (§ C8.5.5.1)..
α_u/α_1 Rapporto di sovraresistenza.
k_w Fattore di riduzione di q_0.

Stato Limite	T_r	a_g/g	Amplif. Stratigrafica		F_0	F_V	T^*_C	T_B	T_C	T_D
			S_S	C_C						
	[t]						[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	45	0,0393	1,500	1,641	2,532	0,678	0,258	0,141	0,424	1,757
SLD	75	0,0478	1,500	1,596	2,539	0,750	0,281	0,150	0,449	1,791
SLV	712	0,0982	1,500	1,517	2,705	1,145	0,328	0,166	0,497	1,993
SLC	1462	0,1202	1,500	1,501	2,730	1,277	0,338	0,169	0,508	2,081

LEGENDA:

T_r Periodo di ritorno dell'azione sismica. [t] = anni.
a_g/g Coefficiente di accelerazione al suolo.
S_S Coefficienti di Amplificazione Stratigrafica allo SLO/SLD/SLV/SLC.
C_C Coefficienti di Amplificazione di Tc allo SLO/SLD/SLV/SLC.
F_0 Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.
F_V Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione verticale.
T^*_C Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.
T_B Periodo di inizio del tratto accelerazione costante dello spettro di progetto.
T_C Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro di progetto.
T_D Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro di progetto.

Cl Ed	V_N	V_R	Lat.	Long.	Q_g	CTop	S_T
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
3	50	75	41.459444	12.659444	11	T1	1,00

LEGENDA:

Cl Ed Classe dell'edificio
V_N Vita nominale ([t] = anni).
V_R Periodo di riferimento. [t] = anni.
Lat. Latitudine geografica del sito.
Long. Longitudine geografica del sito.
Q_g Altitudine geografica del sito.
CTop Categoria topografica (Vedi NOTE).
S_T Coefficiente di amplificazione topografica.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.
Categoria topografica.

Cl Ed	V_N	V_R	Lat.	Long.	Q_g	CTop	S_T
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		

T1: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i <= 15°.
T2: Pendii con inclinazione media i > 15°.
T3: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media 15° <= i <= 30°.
T4: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media i > 30°.

PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA

Dir	M_{Str}	M_{SLU}	$M_{Ecc,SLU}$	M_{SLD}	$M_{Ecc,SLD}$	%T.M_{Ecc}	$\Sigma V_{Ed,SLU}$
	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[%]	[N]
X	2.676.189	1.174.413	1.142.493	1.174.413	1.142.493	97,28	1.663.979
Y	2.676.189	1.174.413	1.144.877	1.174.413	1.144.877	97,49	1.663.979
Z	2.676.189	0	0	0	0	100,00	0

LEGENDA:

Dir Direzione del sisma.
M_{Str} Massa complessiva della struttura.
M_{SLU} Massa eccitabile allo SLU.
$M_{Ecc,SLU}$ Massa Eccitata dal sisma allo SLU.
M_{SLD} Massa eccitabile della struttura allo SLD, nelle direzioni X, Y, Z.
$M_{Ecc,SLD}$ Massa Eccitata dal sisma allo SLD.
%T.M_{Ecc} Percentuale Totale di Masse Eccitate dal sisma.
$\Sigma V_{Ed,SLU}$ Tagliante totale, alla base, per sisma allo SLU.

LIVELLI O PIANI

Livelli o piani

Id_{Lv}	Descrizione	Z_{Lv}	H_{Lv}	$Q_{ex,lv}$	PR	Rd_{Tmp}	Massa del piano			Dir	G_{st}	G_{SLU}	G_{SLD}	R_{SLU}
							$M_{L,Str}$	$M_{L,SLU}$	$M_{L,SLD}$					
		[m]	[m]	[m]			[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]		[m]	[m]	[m]	[m]
01	Impalcato Copertura	3,80	3,80	7,60	NO	NO	544.241	491.859	491.859	X	18,78	18,68	18,68	12,63
										Y	9,38	9,41	9,41	10,03
02	Primo Impalcato	-1,00	4,80	3,80	NO	NO	740.385	672.428	672.428	X	19,59	19,51	19,51	18,65
										Y	10,12	10,14	10,14	5,44
03	Fondazione	-1,00		-1,00	NO	NO	1.391.542	1.297.926	1.297.926	X	18,40	18,39	18,39	-
										Y	8,62	8,63	8,63	-

LEGENDA:

Id_{Lv} Numero identificativo del livello o piano.
Z_{Lv} Quota di calpestio del livello o piano, relativa al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
H_{Lv} Altezza del livello o piano.
$Q_{ex,lv}$ Quota dell'estradosso dell'impalcato del livello o piano.
PR Indica se l'impalcato (orizzontale) è considerato rigido nel calcolo: [SI] = Piano Rigido - [NO] = Piano non Rigido.
In alternativa vedere tabella "Solai e Balconi" in quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello.
Rd_{Tmp} Per i piani con riduzione dei tamponamenti, sono state incrementate le azioni di calcolo per gli elementi verticali (pilastri e pareti) di un fattore 1,4: [SI] = Piano con riduzione dei tamponamenti - [NO] = Piano senza riduzione dei tamponamenti.
$M_{L,Str}$ Massa del piano valutata in condizioni statiche.
$M_{L,SLU}$ Massa del piano valutata allo SLU.
$M_{L,SLD}$ Massa del piano valutata allo SLD.
G_{st} Coordinate del baricentro delle masse, valutate in condizioni statiche.
G_{SLU} Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLU.
G_{SLD} Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLD.
R_{SLU} Coordinate del baricentro delle rigidezze, valutate per SLU.

GEOMETRIA - COPRIFERRI ELEMENTI CA

GEOMETRIA - COPRIFERRI ELEMENTI CA

Elementi	C	Note
	[mm]	
Travi	35	(1)
Pilastri	35	(1)
Pareti	30	(2)
Solette	30	(2)
Platee	30	(2)
Solai	25	(1)
Setti	30	(1)

LEGENDA:

Elementi Elementi in CA presenti nella struttura.
C Valore del copriferro utilizzato ai fini della protezione delle armature dalla corrosione, da intendersi come lo spessore dello strato di calcestruzzo compreso tra il filo esterno della staffa ed il corrispondente bordo della sezione.
Note (1) = il copriferro va inteso come lo spessore dello strato di calcestruzzo compreso tra il bordo della sezione dell'elemento ed il bordo esterno dell'armatura più esterna; (2) = il copriferro va inteso come lo spessore dello strato di calcestruzzo compreso tra il bordo della sezione dell'elemento e l'asse dell'armatura più esterna che lavora a flessione. Per le pareti, solette e platee, l'armatura principale e secondaria è ipotizzata come disposta sullo stesso livello; (3) = il copriferro va inteso come lo spessore dello strato di calcestruzzo compreso tra il bordo della sezione dell'elemento ed il bordo esterno dell'armatura più esterna che lavora a flessione. Per le pareti, solette e platee si assume che l'armatura secondaria sia disposta esternamente all'armatura principale.

TRAVI IN ELEVAZIONE

Travi in elevazione

Id_{Tr}	L_{LI}	Sezione			V. Int.			Stz	Note	Mtrl	AA/CIS	Ndi	Ndf	Dis_{i-j}	Q_{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
		Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.								Iniz.	Fin.		
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]	[m]		
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-2-3-5-6-7**													

Id_{Tr}	L_{LI}	Sezione				V. Int.		Stz	Note	Mtrl	AA/CIS	Nd_i	Nd_f	Dis_{i-j}	Q_{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
		Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.								Iniz.	Fin.		
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]	[m]		
Trave 1-2	6,40	007	▨	100x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0044	0041	6,80	7,40	7,40	NO	-
Trave 2-3	7,13	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0041	0039	7,58	7,35	7,35	NO	-
Trave 3-5	5,65	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0039	0037	6,15	7,35	7,35	NO	-
Trave 6-5	5,63	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0066	0037	6,13	7,35	7,35	NO	-
Trave 6-7	4,67	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0066	0067	5,17	7,35	7,35	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1a-P1-S1**													
Trave 1a-P1	1,74	004	▨	30x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0036	0034	1,90	7,40	7,40	NO	-
Trave P1-S1	1,54	004	▨	30x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0034	0032	1,89	7,40	7,40	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 11-P2-S1-12**													
Trave 11-P2	1,54	004	▨	30x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0035	0033	1,92	7,40	7,40	NO	-
Trave P2-S1	1,54	004	▨	30x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0033	0031	1,89	7,40	7,40	NO	-
Trave S1-12	6,38	006	▨	60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0031	0042	6,79	7,40	7,40	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**													
Trave 16-23	5,66	003	▨	70x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0048	0050	6,22	7,40	7,40	NO	-
Trave 16-17	5,60	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0048	0043	6,05	7,35	7,35	NO	-
Trave 18-17	5,65	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0040	0043	6,15	7,35	7,35	NO	-
Trave 20-18	5,65	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0038	0040	6,15	7,35	7,35	NO	-
Trave 21-20	5,65	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0045	0038	6,15	7,35	7,35	NO	-
Trave 21-22	4,65	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0045	0069	5,15	7,35	7,35	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**													
Trave 24-25	5,56	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0051	0049	5,96	7,35	7,35	NO	-
Trave 25-26	5,65	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0049	0047	6,05	7,35	7,35	NO	-
Trave 26-27	5,75	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0047	0029	6,15	7,35	7,35	NO	-
Trave 27-28	5,80	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0029	0030	6,20	7,35	7,35	NO	-
Trave 29-28	5,64	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0046	0030	6,10	7,35	7,35	NO	-
Trave 29-30	4,65	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0046	0052	5,15	7,35	7,35	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-S1**													
Trave 1-S1	3,96	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0044	0032	4,31	7,45	7,45	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 2-12-17-26**													
Trave 2-12	5,41	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0041	0042	6,22	7,45	7,45	NO	-
Trave 12-17	2,88	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0042	0043	3,49	7,45	7,45	NO	-
Trave 17-26	7,67	002	▨	50x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0043	0047	8,22	7,45	7,45	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 3-18-27**													
Trave 3-18	8,68	002	▨	50x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0039	0040	9,18	7,45	7,45	NO	-
Trave 18-27	7,67	002	▨	50x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0040	0029	8,22	7,45	7,45	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 5-20-28**													
Trave 5-20	8,68	002	▨	50x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0037	0038	9,18	7,45	7,45	NO	-
Trave 20-28	7,67	002	▨	50x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0038	0030	8,22	7,45	7,45	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 6-21-29**													
Trave 6-21	8,68	002	▨	50x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0066	0045	9,18	7,45	7,45	NO	-
Trave 21-29	7,55	002	▨	50x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0045	0046	8,05	7,45	7,45	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 7-22-30**													
Trave 7-22	8,68	002	▨	50x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0067	0069	9,18	7,45	7,45	NO	-
Trave 22-30	7,55	002	▨	50x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0069	0052	8,05	7,45	7,45	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1a-11-23-24**													
Trave 1a-11	1,47	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0036	0035	1,77	7,45	7,45	NO	-
Trave 11-23	4,34	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0035	0050	4,94	7,45	7,45	NO	-
Trave 23-24	5,86	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	0050	00	6,46	7,45	7,45	NO	-

Id_{Tr}	L_{LI}	Sezione			V. Int.			Stz	Note	Mtrl	AA/CIS	Nd_i	Nd_f	Dis_{i-j}	Q_{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
		Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.								Iniz.	Fin.		
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]	[m]		
										1	A	50	51					
Impalcato Copertura					**Travata: Trave S1-16**													
Trave S1-16	3,13	004	▨	30x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0031	0048	3,62	7,40	7,40	NO	-
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 16-25**													
Trave 16-25	7,62	002	▨	50x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0048	0049	8,22	7,45	7,45	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6b-P1-S1**													
Trave 6b-P1	1,74	004	▨	30x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0027	0026	1,90	3,60	3,60	NO	-
Trave P1-S1	1,54	004	▨	30x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0026	0022	1,89	3,60	3,60	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-2**													
Trave 1-2	6,40	007	▨	100x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0054	0014	6,80	3,60	3,60	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 11-P2-S1-12**													
Trave 11-P2	1,54	004	▨	30x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0009	0025	1,92	3,60	3,60	NO	-
Trave P2-S1	1,54	004	▨	30x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0025	0028	1,89	3,60	3,60	NO	-
Trave S1-12	6,38	006	▨	60x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0028	0011	6,79	3,60	3,60	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**													
Trave 1b-3	1,38	010	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0103	0108	1,82	-1,21	-0,42	NO	-
Trave 3-4	3,96	010	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0108	0065	4,41	-0,12	1,47	NO	-
Trave 4-5	1,72	010	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0065	0058	2,12	1,56	1,56	NO	-
Trave 5-2b	3,52	010	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0058	0059	3,81	1,67	3,51	NO	-
Trave 2b-6	2,63	010	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0059	0012	2,88	3,55	3,55	NO	-
Trave 6-7	4,67	008	▨	50x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0012	0013	5,17	3,55	3,55	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 3b-8-9-10-4b-5b**													
Trave 3b-8	3,97	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0109	0063	4,41	-0,05	1,58	NO	-
Trave 8-9	1,82	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0063	0062	2,12	1,66	1,66	NO	-
Trave 9-10	2,01	010	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0062	0084	2,36	1,61	2,62	NO	-
Trave 10-4b	1,27	010	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0084	0088	1,45	2,80	3,50	NO	-
Trave 4b-5b	2,89	010	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0088	0089	2,89	3,55	3,55	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 9b-13-14-15-7b-8b**													
Trave 9b-13	3,98	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0110	0064	4,42	-0,05	1,58	NO	-
Trave 13-14	1,82	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0064	0061	2,12	1,66	1,66	NO	-
Trave 14-15	2,01	010	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0061	0085	2,36	1,61	2,62	NO	-
Trave 15-7b	1,28	010	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0085	0087	1,45	2,80	3,50	NO	-
Trave 7b-8b	2,90	010	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0087	0090	2,90	3,55	3,55	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**													
Trave 16-23	5,66	003	▨	70x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0007	0006	6,22	3,60	3,60	NO	-
Trave 16-17	5,60	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0007	0017	6,05	3,55	3,55	NO	-
Trave 17-18	5,65	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0017	0018	6,15	3,55	3,55	NO	-
Trave 18-20	5,65	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0018	0019	6,15	3,55	3,55	NO	-
Trave 10b-20	3,00	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0083	0019	3,25	3,55	3,55	NO	-
Trave 21-10b	2,65	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0020	0083	2,90	3,55	3,55	NO	-
Trave 21-22	4,65	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0020	0068	5,15	3,55	3,55	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 11b-18**													
Trave 11b-18	1,46	010	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0104	0107	1,88	-1,21	-0,37	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 18-19-20-10b**													
Trave 18-19	4,01	010	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0107	0091	4,41	-0,26	1,46	NO	-
Trave 19-20	1,72	010	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0091	0060	2,12	1,56	1,56	NO	-
Trave 10b-20	3,52	010	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0083	0060	3,81	3,51	1,67	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**													
Trave 24-25	5,56	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00	PC	00	00	5,96	3,55	3,55	NO	-

Id_{Tr}	L_{LI}	Sezione				V. Int.		Stz	Note	Mtrl	AA/CIS	Ndi	Ndf	Dis_{i-j}	Q_{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
		Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.								Iniz.	Fin.		
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]	[m]		
Trave 25-26	5,65	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		1001	APCA	0100002	0200003	6,05	3,55	3,55	NO	-
Trave 26-27	5,75	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000003	0000004	6,15	3,55	3,55	NO	-
Trave 27-28	5,80	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000004	0000005	6,20	3,55	3,55	NO	-
Trave 29-28	5,64	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000015	0000005	6,10	3,55	3,55	NO	-
Trave 29-30	4,65	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000015	0000016	5,15	3,55	3,55	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-S1**													
Trave 1-S1	3,96	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000054	0000022	4,31	3,65	3,65	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 2-12-17-26**													
Trave 2-12	5,41	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000014	0000011	6,22	3,65	3,65	NO	-
Trave 12-17	2,88	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000011	0000017	3,49	3,65	3,65	NO	-
Trave 17-26	7,67	002	▨	50x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000017	0000003	8,22	3,65	3,65	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 3-3b-9b-18**													
Trave 3-3b	3,07	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0100108	0100109	3,07	-0,15	-0,15	NO	-
Trave 3b-9b	3,23	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0100901	0101001	3,23	-0,15	-0,15	NO	-
Trave 9b-18	2,88	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0101001	0100701	2,88	-0,15	-0,15	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 4-8-13-19**													
Trave 4-8	2,77	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000065	0000063	3,07	1,66	1,66	NO	-
Trave 8-13	2,93	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000063	0000064	3,23	1,66	1,66	NO	-
Trave 13-19	2,58	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000064	0000091	2,88	1,66	1,66	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 5-9-14-20**													
Trave 5-9	2,68	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000058	0000062	3,08	1,66	1,66	NO	-
Trave 9-14	2,92	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000062	0000061	3,22	1,66	1,66	NO	-
Trave 14-20	2,48	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000061	0000060	2,88	1,66	1,66	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6-5b-8b-21-29**													
Trave 6-5b	2,85	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000012	0000089	3,10	3,55	3,55	NO	-
Trave 5b-8b	3,22	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000089	0000090	3,22	3,55	3,55	NO	-
Trave 8b-21	2,61	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000090	0000020	2,86	3,55	3,55	NO	-
Trave 21-29	7,55	002	▨	50x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000020	0000015	8,05	3,65	3,65	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 7-22-30**													
Trave 7-22	8,68	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000013	0000068	9,18	3,55	3,55	NO	-
Trave 22-30	7,55	001	▨	60x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000068	0000016	8,05	3,55	3,55	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6b-11-23-24**													
Trave 6b-11	1,47	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000027	0000009	1,77	3,65	3,65	NO	-
Trave 11-23	4,34	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000009	0000006	4,94	3,65	3,65	NO	-
Trave 23-24	5,86	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000006	0000001	6,46	3,65	3,65	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave S1-16**													
Trave S1-16	3,13	005	▨	40x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000028	0000007	3,62	3,65	3,65	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 16-25**													
Trave 16-25	7,62	002	▨	50x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000007	0000002	8,22	3,65	3,65	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 18-27**													
Trave 18-27	7,67	002	▨	50x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000018	0000004	8,22	3,65	3,65	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 20-28**													
Trave 20-28	7,67	002	▨	50x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000019	0000005	8,22	3,65	3,65	NO	-
Primo Impalcato					**Travata: Trave 2b-4b-7b-10b**													
Trave 2b-4b	3,07	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000059	0000088	3,07	3,65	3,65	NO	-
Trave 4b-7b	3,22	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000088	0000087	3,22	3,65	3,65	NO	-
Trave 7b-10b	2,87	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PCA	0000087	0000083	2,87	3,65	3,65	NO	-

LEGENDA:

Id_{Tr}	L_{LI}	Sezione				V. Int.		Stz	Note	Mtrl	AA/CIS	Nd_i	Nd_f	Dis_{i-j}	Q_{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
		Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.								Iniz.	Fin.		
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]	[m]		

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
L_{LI} Lunghezza libera d'Inflessione.
Id_{Sz} Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
Tp Tipo di sezione.
Label Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
Rtz Angolo di rotazione della sezione.
V. Int. Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.
Stz Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
Note Nota relativa alla verifica di deformabilità delle travi in acciaio e in legno.
Se presente "elemento a sbalzo" = la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave a mensola; altrimenti la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave appoggiata-appoggiata.
Mtrl Identificativo del materiale.
AA/CIS Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio:
Aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo";
Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.
Nd_i Identificativo del nodo iniziale, nella relativa tabella.
Nd_f Identificativo del nodo finale, nella relativa tabella.
Dis_{i-j} Distanza tra il nodo iniziale e finale.
Q_{LLI} Quota agli estremi iniziale e finale del tratto di trave libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.
Clc Fnd [Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).
Pr/Sc Indica se l'elemento strutturale è incluso nel modello per il calcolo delle azioni sismiche. [1] = non incluso; [-] = incluso.

PILASTRI

N_{id}	Lv	L_{LI}	Sezione				V. Int.		Mtrl	AA/CIS	Nod		Dis_{i-j}	Q_{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
			Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Inf.	Sup.			Inf.	Sup.		Inf.	Sup.		
		[m]				[°ssdc]							[m]	[m]	[m]		
001	02	4,40	012	▨	40x100	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0055	0054	4,80	-1,00	3,40	NO	-
001	01	3,40	012	▨	40x100	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0054	0044	3,80	3,80	7,20	NO	-
002	02	4,40	012	▨	40x100	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0053	0014	4,80	-1,00	3,40	NO	-
002	01	3,30	012	▨	40x100	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0014	0041	3,80	3,80	7,10	NO	-
3 (a)	02	1,00	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0101	0108	1,00	-1,00	0,00	NO	-
3 (b)	02	3,65	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0108	0021	3,80	0,15	3,80	NO	-
003	01	3,30	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0021	0039	3,80	3,80	7,10	NO	-
004	02	2,20	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0102	0065	2,81	-1,00	1,20	NO	-
5 (a)	02	2,31	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0097	0058	2,81	-1,00	1,31	NO	-
5 (b)	02	1,84	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0058	0092	1,99	1,96	3,80	NO	-
005	01	3,30	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0092	0037	3,80	3,80	7,10	NO	-
006	02	4,30	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0082	0012	4,80	-1,00	3,30	NO	-
006	01	3,30	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0012	0066	3,80	3,80	7,10	NO	-
007	02	4,30	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0078	0013	4,80	-1,00	3,30	NO	-
007	01	3,30	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0013	0067	3,80	3,80	7,10	NO	-
008	02	2,41	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0099	0063	2,81	-1,00	1,41	NO	-
009	02	2,32	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0095	0062	2,81	-1,00	1,32	NO	-
010	02	3,33	010	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0106	0084	4,00	-1,00	2,33	NO	-
011	02	4,40	011	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0008	0009	4,80	-1,00	3,40	NO	-
011	01	3,40	011	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0009	0035	3,80	3,80	7,20	NO	-
12 (a)	02	4,40	011	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0010	0011	4,80	-1,00	3,40	NO	-
12 (a)	01	3,40	011	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0011	0042	3,80	3,80	7,20	NO	-
013	02	2,41	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0100	0064	2,81	-1,00	1,41	NO	-
014	02	2,32	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0094	0061	2,81	-1,00	1,32	NO	-
015	02	3,33	010	▨	30x50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0105	0085	4,00	-1,00	2,33	NO	-
016	02	4,30	011	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	00	PC	0072	0007	4,80	-1,00	3,30	NO	-

N_{id}	Lv	L_{LI}	Sezione				V. Int.		Mtrl	AA/CIS	Nod		Dis_{i-j}	Q_{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
			Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Inf.	Sup.			Inf.	Sup.		Inf.	Sup.		
		[m]				[°ssdc]							[m]	[m]	[m]		
016	01	3,30	011	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	1001	APCA	0007	0048	3,80	3,80	7,10	NO	-
017	02	4,30	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0071	0017	4,80	-1,00	3,30	NO	-
017	01	3,30	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0017	0043	3,80	3,80	7,10	NO	-
18 (a)	02	1,00	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0093	0107	1,00	-1,00	0,00	NO	-
18 (b)	02	3,28	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0107	0018	3,80	0,02	3,30	NO	-
018	01	3,30	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0018	0040	3,80	3,80	7,10	NO	-
019	02	2,19	009	▨	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0098	0091	2,81	-1,00	1,19	NO	-
20 (a)	02	2,31	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0096	0060	2,81	-1,00	1,31	NO	-
20 (b)	02	1,34	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0060	0019	1,99	1,96	3,30	NO	-
020	01	3,30	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0019	0038	3,80	3,80	7,10	NO	-
021	02	4,30	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0086	0020	4,80	-1,00	3,30	NO	-
021	01	3,30	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0020	0045	3,80	3,80	7,10	NO	-
022	02	4,30	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0079	0068	4,80	-1,00	3,30	NO	-
022	01	3,30	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0068	0069	3,80	3,80	7,10	NO	-
023	02	4,40	011	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0070	0006	4,80	-1,00	3,40	NO	-
23 (a)	01	3,40	011	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0006	0050	3,80	3,80	7,20	NO	-
024	02	4,30	011	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0076	0001	4,80	-1,00	3,30	NO	-
024	01	3,30	011	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0001	0051	3,80	3,80	7,10	NO	-
025	02	4,30	011	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0075	0002	4,80	-1,00	3,30	NO	-
025	01	3,30	011	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0002	0049	3,80	3,80	7,10	NO	-
026	02	4,30	011	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0074	0003	4,80	-1,00	3,30	NO	-
026	01	3,30	011	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0003	0047	3,80	3,80	7,10	NO	-
027	02	4,30	011	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0073	0004	4,80	-1,00	3,30	NO	-
027	01	3,30	011	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0004	0029	3,80	3,80	7,10	NO	-
028	02	4,30	011	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0077	0005	4,80	-1,00	3,30	NO	-
028	01	3,30	011	▨	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0005	0030	3,80	3,80	7,10	NO	-
029	02	4,30	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0081	0015	4,80	-1,00	3,30	NO	-
029	01	3,30	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0015	0046	3,80	3,80	7,10	NO	-
030	02	4,30	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0080	0016	4,80	-1,00	3,30	NO	-
030	01	3,30	013	⊘	Ø50	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	APCA	0016	0052	3,80	3,80	7,10	NO	-

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo della pilastrata. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
Lv Identificativo del livello, nella relativa tabella.
L_{LI} Lunghezza libera d'Inflessione.
Id_{Sz} Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
Tp Tipo di sezione.
Label Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
Rtz Angolo di rotazione della sezione.
V. Int. Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.
Mtrl Identificativo del materiale.
AA/CIS Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio:
Aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo";
Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.
Nod Identificativo del nodo nella relativa tabella.
Dis_{i-j} Distanza tra il nodo iniziale e finale.
Q_{LLI} Quota agli estremi inferiore e superiore del tratto di elemento libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.
Clc Fnd [Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).

N_{id}	Lv	L_{LI}	Sezione				V. Int.		Mtrl	AA/CIS	Nod		Dis_{i-j}	Q_{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
			Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz	Inf.	Sup.			Inf.	Sup.		Inf.	Sup.		
		[m]				[°ssdc]							[m]	[m]	[m]		

Pr/Sc Indica se l'elemento strutturale è incluso nel modello per il calcolo delle azioni sismiche. [1] = non incluso; [-] = incluso.

SETTI

Id_{Elm}	Lv	Sezione				Mtrl	AA	Q_b	H_s	Clc Fnd
		Id_{Sz}	Tp	Label	Rtz					
					[°ssdc]			[m]	[m]	
S1	02	014	▮	220x40	270,00	001	PCA	-1,00	4,80	NO
S1	01	014	▮	220x40	270,00	001	PCA	3,80	3,80	NO

LEGENDA:

Id_{Elm} Identificativo dell'elemento strutturale.
Lv Identificativo del livello, nella relativa tabella.
Id_{Sz} Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
Tp Tipo di sezione.
Label Identificativo della sezione come indicato nelle carpenterie.
Rtz Angolo di rotazione della sezione.
Mtrl Identificativo del materiale.
AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Q_b Quota (relativo) della base del setto valutata rispetto al piano di appartenenza.
H_s Altezza del setto, valutata agli estremi inferiori.
Clc Fnd [Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).

CARICHI SULLE TRAVI

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1-2-3-5-6-7**						**Trave: Trave 1-2**			**Peso proprio**			**-10.000**
L	CR001	001	G	6,38	0	0	-12.046	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	002	G	6,38	0	0	-4.060	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR003	003	G	6,38	0	0	-1.353	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR004	006	G	6,38	0	0	-1.169	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-12.045	0	-	-	0,02	0	0	-12.047	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.060	0	-	-	0,02	0	0	-4.061	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.353	0	-	-	0,02	0	0	-1.354	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.169	0	-	-	0,02	0	0	-1.170	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-750	0	-	-	0,00	0	0	-750	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-250	0	-	-	0,00	0	0	-250	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-216	0	-	-	0,00	0	0	-216	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1-2-3-5-6-7**						**Trave: Trave 2-3**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-13.250	0	-	-	5,87	0	0	-19.095	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.466	0	-	-	5,87	0	0	-6.436	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.489	0	-	-	5,87	0	0	-2.145	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.286	0	-	-	5,87	0	0	-1.854	0
L	CR001	001	G	1,26	0	0	-19.094	0	-	-	0,00	0	0	-19.075	0
L	CR002	002	G	1,26	0	0	-6.436	0	-	-	0,00	0	0	-6.430	0
L	CR003	003	G	1,26	0	0	-2.145	0	-	-	0,00	0	0	-2.143	0
L	CR004	006	G	1,26	0	0	-1.854	0	-	-	0,00	0	0	-1.852	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
L	CR005	001	G	0,06	0	0	-1.146	0	-	-	0,00	0	0	-1.146	0
L	CR006	002	G	0,06	0	0	-557	0	-	-	0,00	0	0	-557	0
L	CR007	005	G	0,06	0	0	-1.637	0	-	-	0,00	0	0	-1.637	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1-2-3-5-6-7**						**Trave: Trave 3-5**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-19.074	0	-	-	0,00	0	0	-19.056	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-6.429	0	-	-	0,00	0	0	-6.423	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-2.143	0	-	-	0,00	0	0	-2.141	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.852	0	-	-	0,00	0	0	-1.850	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-1.146	0	-	-	0,00	0	0	-1.146	0
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-557	0	-	-	0,00	0	0	-557	0
L	CR007	005	G	0,00	0	0	-1.637	0	-	-	0,00	0	0	-1.637	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1-2-3-5-6-7**						**Trave: Trave 6-5**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-19.083	0	-	-	0,03	0	0	-19.056	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-6.432	0	-	-	0,03	0	0	-6.423	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-2.144	0	-	-	0,03	0	0	-2.141	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.853	0	-	-	0,03	0	0	-1.850	0
L	CR001	001	G	5,60	0	0	-19.056	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	002	G	5,60	0	0	-6.423	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR003	003	G	5,60	0	0	-2.141	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR004	006	G	5,60	0	0	-1.850	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-1.084	0	-	-	0,00	0	0	-1.143	0
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-527	0	-	-	0,00	0	0	-555	0
L	CR007	005	G	0,00	0	0	-1.549	0	-	-	0,00	0	0	-1.633	0

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1-2-3-5-6-7**						**Trave: Trave 6-7**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-19.084	0	-	-	0,00	0	0	-19.084	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-6.433	0	-	-	0,00	0	0	-6.433	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-2.144	0	-	-	0,00	0	0	-2.144	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.853	0	-	-	0,00	0	0	-1.853	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-1.081	0	-	-	0,00	0	0	-1.081	0
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-525	0	-	-	0,00	0	0	-525	0
L	CR007	005	G	0,00	0	0	-1.545	0	-	-	0,00	0	0	-1.545	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1a-P1-S1**						**Trave: Trave 1a-P1**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,20	0	0	-3.621	0	-	-	0,00	0	0	-3.621	0
L	CR002	002	G	0,20	0	0	-1.221	0	-	-	0,00	0	0	-1.221	0
L	CR003	003	G	0,20	0	0	-407	0	-	-	0,00	0	0	-407	0
L	CR004	006	G	0,20	0	0	-352	0	-	-	0,00	0	0	-352	0
L	CR002	002	G	0,20	0	0	-225	0	-	-	0,00	0	0	-225	0
L	CR003	003	G	0,20	0	0	-75	0	-	-	0,00	0	0	-75	0
L	CR004	006	G	0,20	0	0	-65	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1a-P1-S1**						**Trave: Trave P1-S1**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-3.621	0	-	-	0,00	0	0	-3.621	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-1.221	0	-	-	0,00	0	0	-1.221	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-407	0	-	-	0,00	0	0	-407	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-352	0	-	-	0,00	0	0	-352	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-225	0	-	-	0,00	0	0	-225	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-75	0	-	-	0,00	0	0	-75	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 11-P2-S1-12**						**Trave: Trave 11-P2**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-3.621	0	-	-	0,00	0	0	-3.621	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-1.221	0	-	-	0,00	0	0	-1.221	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-407	0	-	-	0,00	0	0	-407	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-352	0	-	-	0,00	0	0	-352	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-225	0	-	-	0,00	0	0	-225	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-75	0	-	-	0,00	0	0	-75	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-9.469	0	-	-	0,00	0	0	-8.407	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-3.192	0	-	-	0,00	0	0	-2.834	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.064	0	-	-	0,00	0	0	-945	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-919	0	-	-	0,00	0	0	-816	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-225	0	-	-	0,00	0	0	-225	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-75	0	-	-	0,00	0	0	-75	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 11-P2-S1-12**						**Trave: Trave P2-S1**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-8.200	0	-	-	0,00	0	0	-7.138	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-2.764	0	-	-	0,00	0	0	-2.406	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-921	0	-	-	0,00	0	0	-802	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-796	0	-	-	0,00	0	0	-693	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-225	0	-	-	0,00	0	0	-225	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-75	0	-	-	0,00	0	0	-75	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-3.621	0	-	-	0,00	0	0	-3.621	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-1.221	0	-	-	0,00	0	0	-1.221	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-407	0	-	-	0,00	0	0	-407	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-352	0	-	-	0,00	0	0	-352	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-225	0	-	-	0,00	0	0	-225	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-75	0	-	-	0,00	0	0	-75	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 11-P2-S1-12**						**Trave: Trave S1-12**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR001	001	G	2,00	0	0	-5.734	0	-	-	0,00	0	0	-5.732	0
L	CR002	002	G	2,00	0	0	-1.933	0	-	-	0,00	0	0	-1.932	0
L	CR003	003	G	2,00	0	0	-644	0	-	-	0,00	0	0	-644	0
L	CR004	006	G	2,00	0	0	-557	0	-	-	0,00	0	0	-556	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	4,39	0	0	-5.734	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	4,39	0	0	-1.933	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	0	0	-	-	4,39	0	0	-644	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	0	0	-	-	4,39	0	0	-557	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-12.045	0	-	-	0,00	0	0	-12.047	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.060	0	-	-	0,00	0	0	-4.061	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.353	0	-	-	0,00	0	0	-1.354	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.169	0	-	-	0,00	0	0	-1.170	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**						**Trave: Trave 16-23**			**Peso proprio**			**-7.000**
L	CR001	001	G	0,08	0	0	-15.982	0	-	-	0,00	0	0	-12.474	0
L	CR002	002	G	0,08	0	0	-5.387	0	-	-	0,00	0	0	-4.205	0
L	CR003	003	G	0,08	0	0	-1.796	0	-	-	0,00	0	0	-1.402	0
L	CR004	006	G	0,08	0	0	-1.552	0	-	-	0,00	0	0	-1.211	0
L	CR002	002	G	0,08	0	0	-525	0	-	-	0,00	0	0	-525	0
L	CR003	003	G	0,08	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0
L	CR004	006	G	0,08	0	0	-151	0	-	-	0,00	0	0	-151	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-85	0	-	-	3,59	0	0	-6.800	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-29	0	-	-	3,59	0	0	-2.292	0

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-10	0	-	-	3,59	0	0	-764	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-8	0	-	-	3,59	0	0	-660	0
L	CR001	001	G	2,06	0	0	-6.800	0	-	-	1,79	0	0	-7.932	0
L	CR002	002	G	2,06	0	0	-2.292	0	-	-	1,79	0	0	-2.674	0
L	CR003	003	G	2,06	0	0	-764	0	-	-	1,79	0	0	-891	0
L	CR004	006	G	2,06	0	0	-660	0	-	-	1,79	0	0	-770	0
L	CR001	001	G	3,86	0	0	-7.932	0	-	-	0,02	0	0	-9.045	0
L	CR002	002	G	3,86	0	0	-2.674	0	-	-	0,02	0	0	-3.049	0
L	CR003	003	G	3,86	0	0	-891	0	-	-	0,02	0	0	-1.016	0
L	CR004	006	G	3,86	0	0	-770	0	-	-	0,02	0	0	-878	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-525	0	-	-	0,02	0	0	-525	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,02	0	0	-175	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-151	0	-	-	0,02	0	0	-151	0
Impalcato Copertura				**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**					**Trave: Trave 16-17**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR001	001	G	4,20	0	0	-5.732	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR002	002	G	4,20	0	0	-1.932	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR003	003	G	4,20	0	0	-644	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR004	006	G	4,20	0	0	-556	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-5.734	0	-	-	1,40	0	0	-5.732	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-1.933	0	-	-	1,40	0	0	-1.932	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-644	0	-	-	1,40	0	0	-644	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-557	0	-	-	1,40	0	0	-556	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,17	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,17	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,17	0	0	-130	0
L	CR001	001	G	0,05	0	0	-16.962	0	-	-	0,00	0	0	-16.962	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-5.717	0	-	-	0,00	0	0	-5.717	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-1.906	0	-	-	0,00	0	0	-1.906	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-1.647	0	-	-	0,00	0	0	-1.647	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
Impalcato Copertura				**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**					**Trave: Trave 18-17**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-19.075	0	-	-	0,00	0	0	-19.093	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-6.430	0	-	-	0,00	0	0	-6.436	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-2.143	0	-	-	0,00	0	0	-2.145	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.852	0	-	-	0,00	0	0	-1.854	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-16.980	0	-	-	0,00	0	0	-16.963	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-5.724	0	-	-	0,00	0	0	-5.718	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.908	0	-	-	0,00	0	0	-1.906	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.648	0	-	-	0,00	0	0	-1.647	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
Impalcato Copertura				**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**					**Trave: Trave 20-18**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-19.056	0	-	-	0,00	0	0	-19.074	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-6.423	0	-	-	0,00	0	0	-6.429	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-2.141	0	-	-	0,00	0	0	-2.143	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.850	0	-	-	0,00	0	0	-1.852	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-17.000	0	-	-	0,00	0	0	-16.982	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-5.730	0	-	-	0,00	0	0	-5.724	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.910	0	-	-	0,00	0	0	-1.908	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.650	0	-	-	0,00	0	0	-1.649	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
Impalcato Copertura				**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**					**Trave: Trave 21-20**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR001	001	G	0,02	0	0	-19.083	0	-	-	0,03	0	0	-19.056	0
L	CR002	002	G	0,02	0	0	-6.432	0	-	-	0,03	0	0	-6.423	0
L	CR003	003	G	0,02	0	0	-2.144	0	-	-	0,03	0	0	-2.141	0
L	CR004	006	G	0,02	0	0	-1.853	0	-	-	0,03	0	0	-1.850	0
L	CR002	002	G	0,02	0	0	-450	0	-	-	0,03	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,02	0	0	-150	0	-	-	0,03	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,02	0	0	-130	0	-	-	0,03	0	0	-130	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-16.593	0	-	-	0,05	0	0	-16.997	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-5.593	0	-	-	0,05	0	0	-5.729	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.864	0	-	-	0,05	0	0	-1.910	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.611	0	-	-	0,05	0	0	-1.650	0
L	CR001	001	G	5,60	0	0	-16.997	0	-	-	0,03	0	0	0	0
L	CR002	002	G	5,60	0	0	-5.729	0	-	-	0,03	0	0	0	0
L	CR003	003	G	5,60	0	0	-1.910	0	-	-	0,03	0	0	0	0
L	CR004	006	G	5,60	0	0	-1.650	0	-	-	0,03	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,03	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,03	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,03	0	0	-130	0
Impalcato Copertura				**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**					**Trave: Trave 21-22**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-19.084	0	-	-	0,00	0	0	-19.084	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-6.433	0	-	-	0,00	0	0	-6.433	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-2.144	0	-	-	0,00	0	0	-2.144	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.853	0	-	-	0,00	0	0	-1.853	0

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-16.575	0	-	-	0,00	0	0	-16.575	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-5.587	0	-	-	0,00	0	0	-5.587	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.862	0	-	-	0,00	0	0	-1.862	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.609	0	-	-	0,00	0	0	-1.609	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
Impalcato Copertura				**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**					**Trave: Trave 24-25**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-12.932	0	-	-	0,05	0	0	-16.732	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-4.359	0	-	-	0,05	0	0	-5.640	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.453	0	-	-	0,05	0	0	-1.880	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.255	0	-	-	0,05	0	0	-1.624	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,05	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,05	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,05	0	0	-130	0
Impalcato Copertura				**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**					**Trave: Trave 25-26**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR001	001	G	0,05	0	0	-16.962	0	-	-	0,05	0	0	-16.962	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-5.717	0	-	-	0,05	0	0	-5.717	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-1.906	0	-	-	0,05	0	0	-1.906	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-1.647	0	-	-	0,05	0	0	-1.647	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-450	0	-	-	0,05	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-150	0	-	-	0,05	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-130	0	-	-	0,05	0	0	-130	0
Impalcato Copertura				**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**					**Trave: Trave 26-27**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR001	001	G	0,05	0	0	-16.963	0	-	-	0,05	0	0	-16.980	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-5.718	0	-	-	0,05	0	0	-5.724	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-1.906	0	-	-	0,05	0	0	-1.908	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-1.647	0	-	-	0,05	0	0	-1.648	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-450	0	-	-	0,05	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-150	0	-	-	0,05	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-130	0	-	-	0,05	0	0	-130	0
Impalcato Copertura				**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**					**Trave: Trave 27-28**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR001	001	G	5,73	0	0	-17.000	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR002	002	G	5,73	0	0	-5.730	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR003	003	G	5,73	0	0	-1.910	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR004	006	G	5,73	0	0	-1.650	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR001	001	G	0,05	0	0	-16.982	0	-	-	0,07	0	0	-17.000	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-5.724	0	-	-	0,07	0	0	-5.730	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-1.908	0	-	-	0,07	0	0	-1.910	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-1.649	0	-	-	0,07	0	0	-1.650	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-450	0	-	-	0,05	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-150	0	-	-	0,05	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-130	0	-	-	0,05	0	0	-130	0
Impalcato Copertura				**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**					**Trave: Trave 29-28**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-16.584	0	-	-	0,05	0	0	-16.987	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-5.590	0	-	-	0,05	0	0	-5.726	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.863	0	-	-	0,05	0	0	-1.909	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.610	0	-	-	0,05	0	0	-1.649	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,05	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,05	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,05	0	0	-130	0
Impalcato Copertura				**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**					**Trave: Trave 29-30**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-16.575	0	-	-	0,00	0	0	-16.575	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-5.587	0	-	-	0,00	0	0	-5.587	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-1.862	0	-	-	0,00	0	0	-1.862	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-1.609	0	-	-	0,00	0	0	-1.609	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-150	0	-	-	0,00	0	0	-150	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-130	0	-	-	0,00	0	0	-130	0
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-547	0	-	-	0,00	0	0	-547	0
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-266	0	-	-	0,00	0	0	-266	0
L	CR007	005	G	0,00	0	0	-782	0	-	-	0,00	0	0	-782	0
L	CR008	007	G	0,00	0	346	0	0	-	-	0,00	0	346	0	0
L	CR008	008	G	0,00	0	346	0	0	-	-	0,00	0	346	0	0
L	CR008	009	G	0,00	0	346	0	0	-	-	0,00	0	346	0	0
L	CR008	010	G	0,00	0	-692	0	0	-	-	0,00	0	-692	0	0
L	CR009	007	G	0,00	0	196	0	0	-	-	0,00	0	196	0	0
L	CR009	008	G	0,00	0	196	0	0	-	-	0,00	0	196	0	0
L	CR009	009	G	0,00	0	196	0	0	-	-	0,00	0	196	0	0
L	CR009	010	G	0,00	0	-393	0	0	-	-	0,00	0	-393	0	0
Impalcato Copertura				**Travata: Trave 1-S1**					**Trave: Trave 1-S1**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,15	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,15	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,15	0	0	-86	0
Impalcato Copertura				**Travata: Trave 2-12-17-26**					**Trave: Trave 2-12**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-42	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-14	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-5	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-4	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-46	0	-	-	0,00	0	0	-4	0

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-16	0	-	-	0,00	0	0	-1	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-5	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-5	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 2-12-17-26**						**Trave: Trave 12-17**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.323	0	-	-	0,20	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-783	0	-	-	0,20	0	0	0	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-261	0	-	-	0,20	0	0	0	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-225	0	-	-	0,20	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,20	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,20	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,20	0	0	-86	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-5.748	0	-	-	0,00	0	0	-8.236	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-1.938	0	-	-	0,00	0	0	-2.776	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-646	0	-	-	0,00	0	0	-925	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-558	0	-	-	0,00	0	0	-800	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 2-12-17-26**						**Trave: Trave 17-26**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-125	0	-	-	0,00	0	0	-125	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-108	0	-	-	0,00	0	0	-108	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-125	0	-	-	0,00	0	0	-125	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-108	0	-	-	0,00	0	0	-108	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 3-18-27**						**Trave: Trave 3-18**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-375	0	-	-	0,06	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-125	0	-	-	0,06	0	0	-125	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-108	0	-	-	0,06	0	0	-108	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-375	0	-	-	0,06	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-125	0	-	-	0,06	0	0	-125	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-108	0	-	-	0,06	0	0	-108	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 3-18-27**						**Trave: Trave 18-27**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR002	002	G	0,04	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,04	0	0	-125	0	-	-	0,00	0	0	-125	0
L	CR004	006	G	0,04	0	0	-108	0	-	-	0,00	0	0	-108	0
L	CR002	002	G	0,04	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,04	0	0	-125	0	-	-	0,00	0	0	-125	0
L	CR004	006	G	0,04	0	0	-108	0	-	-	0,00	0	0	-108	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 5-20-28**						**Trave: Trave 5-20**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR001	001	G	0,05	0	0	-45	0	-	-	0,07	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-15	0	-	-	0,07	0	0	0	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-5	0	-	-	0,07	0	0	0	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-4	0	-	-	0,07	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-375	0	-	-	0,07	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-125	0	-	-	0,07	0	0	-125	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-108	0	-	-	0,07	0	0	-108	0
L	CR001	001	G	0,05	0	0	0	0	-	-	0,07	0	0	-45	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	0	0	-	-	0,07	0	0	-15	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	0	0	-	-	0,07	0	0	-5	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	0	0	-	-	0,07	0	0	-4	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-375	0	-	-	0,07	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-125	0	-	-	0,07	0	0	-125	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-108	0	-	-	0,07	0	0	-108	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 5-20-28**						**Trave: Trave 20-28**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR001	001	G	0,03	0	0	-41	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,03	0	0	-14	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR003	003	G	0,03	0	0	-5	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR004	006	G	0,03	0	0	-4	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,03	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,03	0	0	-125	0	-	-	0,00	0	0	-125	0
L	CR004	006	G	0,03	0	0	-108	0	-	-	0,00	0	0	-108	0
L	CR001	001	G	0,03	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-40	0
L	CR002	002	G	0,03	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-14	0
L	CR003	003	G	0,03	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-5	0
L	CR004	006	G	0,03	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-4	0
L	CR002	002	G	0,03	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,03	0	0	-125	0	-	-	0,00	0	0	-125	0
L	CR004	006	G	0,03	0	0	-108	0	-	-	0,00	0	0	-108	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 6-21-29**						**Trave: Trave 6-21**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-375	0	-	-	0,05	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-125	0	-	-	0,05	0	0	-125	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-108	0	-	-	0,05	0	0	-108	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-375	0	-	-	0,05	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-125	0	-	-	0,05	0	0	-125	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-108	0	-	-	0,05	0	0	-108	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 6-21-29**						**Trave: Trave 21-29**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-375	0	-	-	0,04	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-125	0	-	-	0,04	0	0	-125	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-108	0	-	-	0,04	0	0	-108	0
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-375	0	-	-	0,05	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-125	0	-	-	0,05	0	0	-125	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-108	0	-	-	0,05	0	0	-108	0

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 7-22-30**						**Trave: Trave 7-22**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-375	0	-	-	0,03	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-125	0	-	-	0,03	0	0	-125	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-108	0	-	-	0,03	0	0	-108	0
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-838	0	-	-	0,00	0	0	-838	0
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-407	0	-	-	0,00	0	0	-407	0
L	CR007	005	G	0,00	0	0	-1.197	0	-	-	0,00	0	0	-1.197	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 7-22-30**						**Trave: Trave 22-30**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-375	0	-	-	0,05	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-125	0	-	-	0,05	0	0	-125	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-108	0	-	-	0,05	0	0	-108	0
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-852	0	-	-	0,00	0	0	-852	0
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-414	0	-	-	0,00	0	0	-414	0
L	CR007	005	G	0,00	0	0	-1.217	0	-	-	0,00	0	0	-1.217	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1a-11-23-24**						**Trave: Trave 1a-11**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR002	002	G	0,15	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,15	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,15	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1a-11-23-24**						**Trave: Trave 11-23**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-300	0	-	-	0,08	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-100	0	-	-	0,08	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-86	0	-	-	0,08	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1a-11-23-24**						**Trave: Trave 23-24**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR002	002	G	0,05	0	0	-300	0	-	-	0,00	0	0	-300	0
L	CR003	003	G	0,05	0	0	-100	0	-	-	0,00	0	0	-100	0
L	CR004	006	G	0,05	0	0	-86	0	-	-	0,00	0	0	-86	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave S1-16**						**Trave: Trave S1-16**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR001	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-3.367	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1.135	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-378	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-327	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-225	0	-	-	0,00	0	0	-225	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-75	0	-	-	0,00	0	0	-75	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,00	0	0	-65	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-4.047	0	-	-	0,10	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-1.364	0	-	-	0,10	0	0	0	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-455	0	-	-	0,10	0	0	0	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-393	0	-	-	0,10	0	0	0	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-225	0	-	-	0,10	0	0	-225	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-75	0	-	-	0,10	0	0	-75	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-65	0	-	-	0,10	0	0	-65	0
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 16-25**						**Trave: Trave 16-25**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR002	002	G	0,10	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,10	0	0	-125	0	-	-	0,00	0	0	-125	0
L	CR004	006	G	0,10	0	0	-108	0	-	-	0,00	0	0	-108	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-125	0	-	-	0,00	0	0	-125	0
L	CR004	006	G	0,00	0	0	-108	0	-	-	0,00	0	0	-108	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 6b-P1-S1**						**Trave: Trave 6b-P1**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR010	001	G	0,20	0	0	-3.621	0	-	-	0,00	0	0	-3.621	0
L	CR011	002	G	0,20	0	0	-1.920	0	-	-	0,00	0	0	-1.920	0
L	CR012	004	G	0,20	0	0	-2.441	0	-	-	0,00	0	0	-2.441	0
L	CR011	002	G	0,20	0	0	-354	0	-	-	0,00	0	0	-354	0
L	CR012	004	G	0,20	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 6b-P1-S1**						**Trave: Trave P1-S1**			**Peso proprio**			**-3.000**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1-2**						**Trave: Trave 1-2**			**Peso proprio**			**-10.000**
L	CR010	001	G	6,38	0	0	-12.046	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR011	002	G	6,38	0	0	-6.388	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR012	004	G	6,38	0	0	-8.121	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-12.045	0	-	-	0,02	0	0	-12.047	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-6.388	0	-	-	0,02	0	0	-6.389	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-8.120	0	-	-	0,02	0	0	-8.122	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-1.180	0	-	-	0,00	0	0	-1.180	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-1.500	0	-	-	0,00	0	0	-1.500	0
L	CR013	001	G	0,00	0	0	-5.440	0	-	-	0,00	0	0	-5.440	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-2.516	0	-	-	0,00	0	0	-2.516	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 11-P2-S1-12**						**Trave: Trave 11-P2**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-3.621	0	-	-	0,00	0	0	-3.621	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-1.920	0	-	-	0,00	0	0	-1.920	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-2.441	0	-	-	0,00	0	0	-2.441	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-354	0	-	-	0,00	0	0	-354	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-9.469	0	-	-	0,00	0	0	-8.407	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-5.022	0	-	-	0,00	0	0	-4.459	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-6.384	0	-	-	0,00	0	0	-5.668	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-354	0	-	-	0,00	0	0	-354	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 11-P2-S1-12**						**Trave: Trave P2-S1**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-8.200	0	-	-	0,00	0	0	-7.138	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-4.349	0	-	-	0,00	0	0	-3.785	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-5.528	0	-	-	0,00	0	0	-4.812	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-354	0	-	-	0,00	0	0	-354	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 11-P2-S1-12**						**Trave: Trave S1-12**			**Peso proprio**			**-6.000**
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-12.045	0	-	-	0,00	0	0	-12.047	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-6.388	0	-	-	0,00	0	0	-6.389	0

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-8.120	0	-	-	0,00	0	0	-8.122	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
L	CR010	001	G	2,12	0	0	-5.734	0	-	-	0,00	0	0	-5.732	0
L	CR011	002	G	2,12	0	0	-3.041	0	-	-	0,00	0	0	-3.040	0
L	CR012	004	G	2,12	0	0	-3.866	0	-	-	0,00	0	0	-3.864	0
L	CR010	001	G	0,13	0	0	0	0	-	-	4,26	0	0	-5.734	0
L	CR011	002	G	0,13	0	0	0	0	-	-	4,26	0	0	-3.041	0
L	CR012	004	G	0,13	0	0	0	0	-	-	4,26	0	0	-3.866	0
L	CR011	002	G	0,13	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR012	004	G	0,13	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**						**Trave: Trave 1b-3**			**Peso proprio**			**-3.750**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**						**Trave: Trave 3-4**			**Peso proprio**			**-3.750**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**						**Trave: Trave 4-5**			**Peso proprio**			**-3.750**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**						**Trave: Trave 5-2b**			**Peso proprio**			**-3.750**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**						**Trave: Trave 2b-6**			**Peso proprio**			**-3.750**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**						**Trave: Trave 6-7**			**Peso proprio**			**-6.250**
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-1.225	574	-	-	0,00	0	0	-1.288	618
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-595	279	-	-	0,00	0	0	-626	300
L	CR007	005	G	0,00	0	0	-1.750	820	-	-	0,00	0	0	-1.840	883
L	CR013	001	G	0,00	0	0	-5.280	0	-	-	0,00	0	0	-5.280	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-2.442	0	-	-	0,00	0	0	-2.442	0
L	CR010	001	G	0,07	0	0	-19.195	0	-	-	0,05	0	0	-19.195	0
L	CR011	002	G	0,07	0	0	-10.180	0	-	-	0,05	0	0	-10.180	0
L	CR012	004	G	0,07	0	0	-12.941	0	-	-	0,05	0	0	-12.941	0
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-590	0	-	-	0,05	0	0	-590	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-750	0	-	-	0,05	0	0	-750	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 3b-8-9-10-4b-5b**						**Trave: Trave 3b-8**			**Peso proprio**			**-2.250**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 3b-8-9-10-4b-5b**						**Trave: Trave 8-9**			**Peso proprio**			**-2.250**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 3b-8-9-10-4b-5b**						**Trave: Trave 9-10**			**Peso proprio**			**-3.750**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 3b-8-9-10-4b-5b**						**Trave: Trave 10-4b**			**Peso proprio**			**-3.750**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 3b-8-9-10-4b-5b**						**Trave: Trave 4b-5b**			**Peso proprio**			**-3.750**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 9b-13-14-15-7b-8b**						**Trave: Trave 9b-13**			**Peso proprio**			**-2.250**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 9b-13-14-15-7b-8b**						**Trave: Trave 13-14**			**Peso proprio**			**-2.250**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 9b-13-14-15-7b-8b**						**Trave: Trave 14-15**			**Peso proprio**			**-3.750**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 9b-13-14-15-7b-8b**						**Trave: Trave 15-7b**			**Peso proprio**			**-3.750**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 9b-13-14-15-7b-8b**						**Trave: Trave 7b-8b**			**Peso proprio**			**-3.750**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**						**Trave: Trave 16-23**			**Peso proprio**			**-7.000**
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-85	0	-	-	3,59	0	0	-6.800	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-45	0	-	-	3,59	0	0	-3.606	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-57	0	-	-	3,59	0	0	-4.584	0
L	CR010	001	G	2,06	0	0	-6.800	0	-	-	1,79	0	0	-7.932	0
L	CR011	002	G	2,06	0	0	-3.606	0	-	-	1,79	0	0	-4.207	0
L	CR012	004	G	2,06	0	0	-4.584	0	-	-	1,79	0	0	-5.347	0
L	CR010	001	G	3,86	0	0	-7.932	0	-	-	0,02	0	0	-9.045	0
L	CR011	002	G	3,86	0	0	-4.207	0	-	-	0,02	0	0	-4.797	0
L	CR012	004	G	3,86	0	0	-5.347	0	-	-	0,02	0	0	-6.098	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-826	0	-	-	0,02	0	0	-826	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-1.050	0	-	-	0,02	0	0	-1.050	0
L	CR010	001	G	0,08	0	0	-15.982	0	-	-	0,00	0	0	-12.474	0
L	CR011	002	G	0,08	0	0	-8.476	0	-	-	0,00	0	0	-6.616	0
L	CR012	004	G	0,08	0	0	-10.775	0	-	-	0,00	0	0	-8.410	0
L	CR011	002	G	0,08	0	0	-826	0	-	-	0,00	0	0	-826	0
L	CR012	004	G	0,08	0	0	-1.050	0	-	-	0,00	0	0	-1.050	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**						**Trave: Trave 16-17**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR010	001	G	4,20	0	0	-5.732	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR011	002	G	4,20	0	0	-3.040	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR012	004	G	4,20	0	0	-3.864	0	-	-	0,17	0	0	0	0
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-5.734	0	-	-	1,40	0	0	-5.732	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-3.041	0	-	-	1,40	0	0	-3.040	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-3.866	0	-	-	1,40	0	0	-3.864	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,17	0	0	-708	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,17	0	0	-900	0
L	CR010	001	G	0,05	0	0	-16.962	0	-	-	0,00	0	0	-16.962	0
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-8.995	0	-	-	0,00	0	0	-8.995	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-11.435	0	-	-	0,00	0	0	-11.435	0
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**						**Trave: Trave 17-18**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-16.962	0	-	-	0,00	0	0	-16.962	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-8.995	0	-	-	0,00	0	0	-8.995	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-11.435	0	-	-	0,00	0	0	-11.435	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**						**Trave: Trave 18-20**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-16.962	0	-	-	0,00	0	0	-16.962	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-8.995	0	-	-	0,00	0	0	-8.995	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-11.435	0	-	-	0,00	0	0	-11.435	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**						**Trave: Trave 10b-20**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-16.766	0	-	-	0,05	0	0	-16.960	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-8.891	0	-	-	0,05	0	0	-8.994	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-11.303	0	-	-	0,05	0	0	-11.434	0
L	CR010	001	G	2,95	0	0	-16.960	0	-	-	0,03	0	0	0	0
L	CR011	002	G	2,95	0	0	-8.994	0	-	-	0,03	0	0	0	0

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
L	CR012	004	G	2,95	0	0	-11.434	0	-	-	0,03	0	0	0	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,03	0	0	-708	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,03	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**						**Trave: Trave 21-10b**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-16.591	0	-	-	0,00	0	0	-16.766	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-8.799	0	-	-	0,00	0	0	-8.891	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-11.185	0	-	-	0,00	0	0	-11.303	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**						**Trave: Trave 21-22**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-16.575	0	-	-	0,05	0	0	-16.575	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-8.790	0	-	-	0,05	0	0	-8.790	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-11.174	0	-	-	0,05	0	0	-11.174	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,05	0	0	-708	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,05	0	0	-900	0
L	CR010	001	G	0,05	0	0	-19.195	0	-	-	0,05	0	0	-19.195	0
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-10.180	0	-	-	0,05	0	0	-10.180	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-12.941	0	-	-	0,05	0	0	-12.941	0
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-708	0	-	-	0,05	0	0	-708	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-900	0	-	-	0,05	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 11b-18**						**Trave: Trave 11b-18**			**Peso proprio**			**-3.750**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 18-19-20-10b**						**Trave: Trave 18-19**			**Peso proprio**			**-3.750**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 18-19-20-10b**						**Trave: Trave 19-20**			**Peso proprio**			**-3.750**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 18-19-20-10b**						**Trave: Trave 10b-20**			**Peso proprio**			**-3.750**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**						**Trave: Trave 24-25**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-12.932	0	-	-	0,05	0	0	-16.732	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-6.858	0	-	-	0,05	0	0	-8.873	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-8.718	0	-	-	0,05	0	0	-11.280	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,05	0	0	-708	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,05	0	0	-900	0
L	CR013	001	G	0,00	0	0	-5.280	0	-	-	0,00	0	0	-5.280	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-2.442	0	-	-	0,00	0	0	-2.442	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**						**Trave: Trave 25-26**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR010	001	G	0,05	0	0	-16.962	0	-	-	0,05	0	0	-16.962	0
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-8.995	0	-	-	0,05	0	0	-8.995	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-11.435	0	-	-	0,05	0	0	-11.435	0
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-708	0	-	-	0,05	0	0	-708	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-900	0	-	-	0,05	0	0	-900	0
L	CR013	001	G	0,00	0	0	-5.280	0	-	-	0,00	0	0	-5.280	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-2.442	0	-	-	0,00	0	0	-2.442	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**						**Trave: Trave 26-27**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR013	001	G	0,00	0	0	-5.280	0	-	-	0,00	0	0	-5.280	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-2.442	0	-	-	0,00	0	0	-2.442	0
L	CR010	001	G	0,05	0	0	-16.962	0	-	-	0,05	0	0	-16.962	0
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-8.995	0	-	-	0,05	0	0	-8.995	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-11.435	0	-	-	0,05	0	0	-11.435	0
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-708	0	-	-	0,05	0	0	-708	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-900	0	-	-	0,05	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**						**Trave: Trave 27-28**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR013	001	G	0,00	0	0	-5.280	0	-	-	0,00	0	0	-5.280	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-2.442	0	-	-	0,00	0	0	-2.442	0
L	CR010	001	G	5,73	0	0	-16.962	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR011	002	G	5,73	0	0	-8.995	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR012	004	G	5,73	0	0	-11.435	0	-	-	0,05	0	0	0	0
L	CR010	001	G	0,05	0	0	-16.962	0	-	-	0,07	0	0	-16.962	0
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-8.995	0	-	-	0,07	0	0	-8.995	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-11.435	0	-	-	0,07	0	0	-11.435	0
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-708	0	-	-	0,05	0	0	-708	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-900	0	-	-	0,05	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**						**Trave: Trave 29-28**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR013	001	G	0,00	0	0	-5.280	0	-	-	0,00	0	0	-5.280	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-2.442	0	-	-	0,00	0	0	-2.442	0
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-16.582	0	-	-	3,00	0	0	-16.756	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-8.794	0	-	-	3,00	0	0	-8.886	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-11.179	0	-	-	3,00	0	0	-11.296	0
L	CR010	001	G	2,64	0	0	-16.756	0	-	-	0,05	0	0	-16.950	0
L	CR011	002	G	2,64	0	0	-8.886	0	-	-	0,05	0	0	-8.989	0
L	CR012	004	G	2,64	0	0	-11.296	0	-	-	0,05	0	0	-11.427	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,05	0	0	-708	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,05	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**						**Trave: Trave 29-30**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR013	001	G	0,00	0	0	-5.280	0	-	-	0,00	0	0	-5.280	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-2.442	0	-	-	0,00	0	0	-2.442	0
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-16.575	0	-	-	0,05	0	0	-16.575	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-8.790	0	-	-	0,05	0	0	-8.790	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-11.174	0	-	-	0,05	0	0	-11.174	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,05	0	0	-708	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,05	0	0	-900	0
L	CR008	007	G	0,00	0	346	0	0	-	-	0,00	0	346	0	0
L	CR008	008	G	0,00	0	346	0	0	-	-	0,00	0	346	0	0
L	CR008	009	G	0,00	0	346	0	0	-	-	0,00	0	346	0	0
L	CR008	010	G	0,00	0	-692	0	0	-	-	0,00	0	-692	0	0
L	CR009	007	G	0,00	0	164	0	0	-	-	0,00	0	164	0	0
L	CR009	008	G	0,00	0	164	0	0	-	-	0,00	0	164	0	0
L	CR009	009	G	0,00	0	164	0	0	-	-	0,00	0	164	0	0
L	CR009	010	G	0,00	0	-328	0	0	-	-	0,00	0	-328	0	0

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
Primo Impalcato			**Travata: Trave 1-S1**						**Trave: Trave 1-S1**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,15	0	0	-472	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,15	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 2-12-17-26**						**Trave: Trave 2-12**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR010	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-42	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-22	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-28	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 2-12-17-26**						**Trave: Trave 12-17**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-2.323	0	-	-	0,20	0	0	0	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-1.232	0	-	-	0,20	0	0	0	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-1.566	0	-	-	0,20	0	0	0	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,20	0	0	-472	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,20	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 2-12-17-26**						**Trave: Trave 17-26**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-590	0	-	-	0,00	0	0	-590	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-750	0	-	-	0,00	0	0	-750	0
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-590	0	-	-	0,00	0	0	-590	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-750	0	-	-	0,00	0	0	-750	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 3-3b-9b-18**						**Trave: Trave 3-3b**			**Peso proprio**			**-2.250**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 3-3b-9b-18**						**Trave: Trave 3b-9b**			**Peso proprio**			**-2.250**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 3-3b-9b-18**						**Trave: Trave 9b-18**			**Peso proprio**			**-2.250**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 4-8-13-19**						**Trave: Trave 4-8**			**Peso proprio**			**-2.250**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 4-8-13-19**						**Trave: Trave 8-13**			**Peso proprio**			**-2.250**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 4-8-13-19**						**Trave: Trave 13-19**			**Peso proprio**			**-2.250**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 5-9-14-20**						**Trave: Trave 5-9**			**Peso proprio**			**-2.250**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 5-9-14-20**						**Trave: Trave 9-14**			**Peso proprio**			**-2.250**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 5-9-14-20**						**Trave: Trave 14-20**			**Peso proprio**			**-2.250**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 6-5b-8b-21-29**						**Trave: Trave 6-5b**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR010	001	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-9	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-5	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-6	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 6-5b-8b-21-29**						**Trave: Trave 5b-8b**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-9	0	-	-	0,00	0	0	-20	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-5	0	-	-	0,00	0	0	-11	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-6	0	-	-	0,00	0	0	-13	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,00	0	0	-708	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,00	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 6-5b-8b-21-29**						**Trave: Trave 8b-21**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-20	0	-	-	0,05	0	0	-28	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-11	0	-	-	0,05	0	0	-15	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-13	0	-	-	0,05	0	0	-19	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,05	0	0	-708	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,05	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 6-5b-8b-21-29**						**Trave: Trave 21-29**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-590	0	-	-	0,05	0	0	-590	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-750	0	-	-	0,05	0	0	-750	0
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-590	0	-	-	0,04	0	0	-590	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-750	0	-	-	0,04	0	0	-750	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 7-22-30**						**Trave: Trave 7-22**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR013	001	G	0,00	0	0	-5.600	0	-	-	0,00	0	0	-5.600	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-2.590	0	-	-	0,00	0	0	-2.590	0
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-699	297	-	-	0,00	0	0	-699	297
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-339	144	-	-	0,00	0	0	-339	144
L	CR007	005	G	0,00	0	0	-998	424	-	-	0,00	0	0	-998	424
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-708	0	-	-	0,05	0	0	-708	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-900	0	-	-	0,05	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 7-22-30**						**Trave: Trave 22-30**			**Peso proprio**			**-7.500**
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-699	297	-	-	0,00	0	0	-699	297
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-339	144	-	-	0,00	0	0	-339	144
L	CR007	005	G	0,00	0	0	-998	424	-	-	0,00	0	0	-998	424
L	CR013	001	G	0,00	0	0	-5.600	0	-	-	0,00	0	0	-5.600	0
L	CR013	002	G	0,00	0	0	-2.590	0	-	-	0,00	0	0	-2.590	0
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-708	0	-	-	0,05	0	0	-708	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-900	0	-	-	0,05	0	0	-900	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 6b-11-23-24**						**Trave: Trave 6b-11**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR011	002	G	0,15	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR012	004	G	0,15	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 6b-11-23-24**						**Trave: Trave 11-23**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,08	0	0	-472	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,08	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 6b-11-23-24**						**Trave: Trave 23-24**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave S1-16**						**Trave: Trave S1-16**			**Peso proprio**			**-3.000**
L	CR010	001	G	0,00	0	0	-4.047	0	-	-	0,10	0	0	0	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-2.146	0	-	-	0,10	0	0	0	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-2.728	0	-	-	0,10	0	0	0	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-472	0	-	-	0,10	0	0	-472	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-600	0	-	-	0,10	0	0	-600	0
L	CR010	001	G	0,08	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-3.284	0
L	CR011	002	G	0,08	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1.742	0
L	CR012	004	G	0,08	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-2.214	0

Carichi sulle travi

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
L	CR011	002	G	0,08	0	0	-472	0	-	-	0,00	0	0	-472	0
L	CR012	004	G	0,08	0	0	-600	0	-	-	0,00	0	0	-600	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 16-25**						**Trave: Trave 16-25**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR011	002	G	0,10	0	0	-590	0	-	-	0,00	0	0	-590	0
L	CR012	004	G	0,10	0	0	-750	0	-	-	0,00	0	0	-750	0
L	CR011	002	G	0,00	0	0	-590	0	-	-	0,00	0	0	-590	0
L	CR012	004	G	0,00	0	0	-750	0	-	-	0,00	0	0	-750	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 18-27**						**Trave: Trave 18-27**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-590	0	-	-	0,00	0	0	-590	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-750	0	-	-	0,00	0	0	-750	0
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-590	0	-	-	0,00	0	0	-590	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-750	0	-	-	0,00	0	0	-750	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 20-28**						**Trave: Trave 20-28**			**Peso proprio**			**-3.750**
L	CR010	001	G	0,05	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-40	0
L	CR011	002	G	0,05	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-21	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-27	0
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-590	0	-	-	0,00	0	0	-590	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-750	0	-	-	0,00	0	0	-750	0
L	CR010	001	G	0,05	0	0	-40	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-21	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-27	0	-	-	0,00	0	0	0	0
L	CR011	002	G	0,05	0	0	-590	0	-	-	0,00	0	0	-590	0
L	CR012	004	G	0,05	0	0	-750	0	-	-	0,00	0	0	-750	0
Primo Impalcato			**Travata: Trave 2b-4b-7b-10b**						**Trave: Trave 2b-4b**			**Peso proprio**			**-2.250**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 2b-4b-7b-10b**						**Trave: Trave 4b-7b**			**Peso proprio**			**-2.250**
Primo Impalcato			**Travata: Trave 2b-4b-7b-10b**						**Trave: Trave 7b-10b**			**Peso proprio**			**-2.250**

LEGENDA:

TC Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.

C Descrizione del carico:
CR001= SOLAIO: Coperetura travetti prefabbricati H25+5 CR002= SOLAIO: Coperetura travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO: Coperetura travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico accidentale) CR004= SOLAIO: Coperetura travetti prefabbricati H25+5 (carico neve) CR005= BALCONE: LatCem Balcone H20 CR006= BALCONE: LatCem Balcone H20 (sovraccarico permanente) CR007= BALCONE: LatCem Balcone H20 (sovraccarico accidentale) CR008= Azione del Vento (Tamponatura) CR009= Azione del Vento (Trave) CR010= SOLAIO: Travetti prefabbricati H25+5 CR011= SOLAIO: Travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico permanente) CR012= SOLAIO: Travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico accidentale) CR013= TAMPONATURA: Doppia fodera 30cm (12+8)

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

SR Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.

Dis_i Distanza del punto "i" dall'estremo iniziale dell'elemento. Il punto "i" indica il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.

$M_{X,i}/M_{T,i}$ Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all''asse 1 (asse dell''elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

Dis_f Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.

$M_{T,f}$ Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all''asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$F_{X,i}/Q_{X,i}$, $F_{Y,i}/Q_{Y,i}$, $F_{Z,i}/Q_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$M_{Y,i}$, $M_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$Q_{X,f}$, $Q_{Y,f}$, $Q_{Z,f}$ Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

ΔT_1, ΔT_2, ΔT_3 Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.

CARICHI SUI PILASTRI

Carichi sui pilastri

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
Primo Impalcato				**Pilastro 001**							**Peso proprio**				**-10.000**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 001**							**Peso proprio**				**-10.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 002**							**Peso proprio**				**-10.000**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-4.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 002**							**Peso proprio**				**-10.000**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-5.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 3 (a)**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	1,00	0	0	-24	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 3 (b)**							**Peso proprio**				**-4.909**
Impalcato Copertura				**Pilastro 003**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 004**							**Peso proprio**				**-2.250**
C	CR001	001	G	2,20	0	0	-1.378	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 5 (a)**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	2,31	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 5 (b)**							**Peso proprio**				**-4.909**
Impalcato Copertura				**Pilastro 005**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 006**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 006**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 007**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
Impalcato Copertura				**Pilastro 007**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 008**							**Peso proprio**				**-2.250**
C	CR001	001	G	2,41	0	0	-892	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 009**							**Peso proprio**				**-2.250**
C	CR001	001	G	2,32	0	0	-1.106	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 010**							**Peso proprio**				**-3.750**
C	CR001	001	G	3,33	0	0	-2.500	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 011**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 011**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 12 (a)**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 12 (a)**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 013**							**Peso proprio**				**-2.250**
C	CR001	001	G	2,41	0	0	-891	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 014**							**Peso proprio**				**-2.250**
C	CR001	001	G	2,32	0	0	-1.106	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 015**							**Peso proprio**				**-3.750**
C	CR001	001	G	3,33	0	0	-2.500	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 016**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 016**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 017**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 017**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 18 (a)**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	1,00	0	0	-26	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 18 (b)**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	3,28	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 018**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 019**							**Peso proprio**				**-2.250**
C	CR001	001	G	2,19	0	0	-1.406	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 20 (a)**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	2,31	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 20 (b)**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	1,34	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 020**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 021**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 021**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 022**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 022**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 023**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 23 (a)**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,40	0	0	-2.400	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 024**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 024**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 025**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 025**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 026**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 026**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 027**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 027**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 028**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 028**							**Peso proprio**				**-6.000**
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-3.000	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 029**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 029**							**Peso proprio**				**-4.909**
L	CR002	007	G	0,00	0	346	0	0	-	-	0,00	0	346	0	0
L	CR002	008	G	0,00	0	346	0	0	-	-	0,00	0	346	0	0
L	CR002	009	G	0,00	0	346	0	0	-	-	0,00	0	346	0	0
L	CR002	010	G	0,00	0	-692	0	0	-	-	0,00	0	-692	0	0
L	CR003	007	G	0,00	0	181	0	0	-	-	0,00	0	181	0	0

Carichi sui pilastri

TC	C	CC	SR	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}/M_{T,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$	$M_{T,f}$
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N·m/m]
L	CR003	008	G	0,00	0	181	0	0	-	-	0,00	0	181	0	0
L	CR003	009	G	0,00	0	181	0	0	-	-	0,00	0	181	0	0
L	CR003	010	G	0,00	0	-363	0	0	-	-	0,00	0	-363	0	0
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Pilastro 030**							**Peso proprio**				**-4.909**
C	CR001	001	G	4,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Impalcato Copertura				**Pilastro 030**							**Peso proprio**				**-4.909**
L	CR002	007	G	0,00	0	346	0	0	-	-	0,00	0	346	0	0
L	CR002	008	G	0,00	0	346	0	0	-	-	0,00	0	346	0	0
L	CR002	009	G	0,00	0	346	0	0	-	-	0,00	0	346	0	0
L	CR002	010	G	0,00	0	-692	0	0	-	-	0,00	0	-692	0	0
L	CR003	007	G	0,00	0	181	0	0	-	-	0,00	0	181	0	0
L	CR003	008	G	0,00	0	181	0	0	-	-	0,00	0	181	0	0
L	CR003	009	G	0,00	0	181	0	0	-	-	0,00	0	181	0	0
L	CR003	010	G	0,00	0	-363	0	0	-	-	0,00	0	-363	0	0
C	CR001	001	G	3,30	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-

LEGENDA:

TC Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.

C Descrizione del carico:
CR001= PESO PROPRIO (concio) CR002= Azione del Vento (Tamponatura) CR003= Azione del Vento (Pilastro)

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

SR Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.

Dis_i Distanza del punto "i" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "i", in relazione alla descrizione riportata nella colonna "TC" ("Lineare" o "Concentrato"), indica rispettivamente il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito o in cui è posizionato il carico concentrato.

$M_{X,i}/M_{T,i}$ Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all''asse 1 (asse dell''elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

Dis_f Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.

$M_{T,f}$ Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all''asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$F_{X,i}/Q_{X,i}$, $F_{Y,i}/Q_{Y,i}$, $F_{Z,i}/Q_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$M_{Y,i}$, $M_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$Q_{X,f}$, $Q_{Y,f}$, $Q_{Z,f}$ Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

ΔT_1, ΔT_2, ΔT_3 Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.

CARICHI SUI SETTI

Carichi sui setti

TC	C	CC	SR	Br	Dis_i	$Q_{X/1,i}$	$Q_{Y/2,i}$	$Q_{Z/3,i}$	$M_{T,i}$	Dis_f	$Q_{X/1,f}$	$Q_{Y/2,f}$	$Q_{Z/3,f}$	$M_{T,f}$
					[m]	[N/m;N/m^2]	[N/m;N/m^2]	[N/m;N/m^2]	[N·m/m;N]	[m]	[N/m;N/m^2]	[N/m;N/m^2]	[N/m;N/m^2]	[N·m/m;N]
Primo Impalcato			**Setto S1**			**S1**					**Peso proprio**		**-10.000**	
Impalcato Copertura			**Setto S1**			**S1**					**Peso proprio**		**-10.000**	

LEGENDA:

TC Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.

C Descrizione del carico:

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

SR Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.

Br Se la colonna "TC" riporta il valore "Lineare", indica la posizione del carico distribuito: [Sup] = carico applicato sul bordo superiore - [Inf] = Carico applicato sul bordo inferiore.

Dis_i Distanza del punto "i" dall'estremo iniziale dell'elemento. Il punto "i" indica il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.

$M_{T,i}$ Valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito, sempre riferito all'asse 1 (asse della parete) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

Dis_f Distanza del punto "f" dall'estremo finale dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.

$M_{T,f}$ Valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito, sempre riferito all'asse 1 (asse della parete) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$Q_{X/1,i}$, $Q_{Y/2,i}$, $Q_{Z/3,i}$ Valore (nel punto iniziale della parete, "i") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$Q_{X/1,f}$, $Q_{Y/2,f}$, $Q_{Z/3,f}$ Valore (nel punto finale della parete, "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

ΔT Differenza di temperatura fra le facce dell'elemento shell.

CARICHI SULLE PARETI

Carichi sulle pareti

TC	Shell	C	CC	SR	Br	Dis_i	$Q_{X/1,i}$	$Q_{Y/2,i}$	$Q_{Z/3,i}$	$M_{T,i}$	Dis_f	$Q_{X/1,f}$	$Q_{Y/2,f}$	$Q_{Z/3,f}$	$M_{T,f}$
						[m]	[N/m;N/m^2]	[N/m;N/m^2]	[N/m;N/m^2]	[N·m/m;N]	[m]	[N/m;N/m^2]	[N/m;N/m^2]	[N/m;N/m^2]	[N·m/m;N]
Impalcato Copertura				**Parete P1-P2**			**Parete P1-P2**						**Peso proprio**		**-7.500**
L	-	CR001	002	G	2	0,31	0	0	-225	0	0,30	0	0	-225	0
L	-	CR002	003	G	2	0,31	0	0	-75	0	0,30	0	0	-75	0
L	-	CR003	006	G	2	0,31	0	0	-65	0	0,30	0	0	-65	0
L	-	CR001	002	G	2	0,31	0	0	-225	0	0,30	0	0	-225	0
L	-	CR002	003	G	2	0,31	0	0	-75	0	0,30	0	0	-75	0
L	-	CR003	006	G	2	0,31	0	0	-65	0	0,30	0	0	-65	0
Primo Impalcato				**Parete P1-P2**			**Parete P1-P2**						**Peso proprio**		**-7.500**
L	-	CR004	002	G	2	0,31	0	0	-354	0	0,30	0	0	-354	0
L	-	CR005	004	G	2	0,31	0	0	-450	0	0,30	0	0	-450	0
Primo Impalcato				**Parete 3-18**			**Parete 3-18**						**Peso proprio**		**-12.500**

Carichi sulle pareti

TC	Shell	C	CC	SR	Br	Dis_i	$Q_{X/1,i}$	$Q_{Y/2,i}$	$Q_{Z/3,i}$	$M_{T,i}$	Dis_f	$Q_{X/1,f}$	$Q_{Y/2,f}$	$Q_{Z/3,f}$	$M_{T,f}$
						[m]	[N/m;N/m²]	[N/m;N/m²]	[N/m;N/m²]	[N·m/m;N]	[m]	[N/m;N/m²]	[N/m;N/m²]	[N/m;N/m²]	[N·m/m;N]

LEGENDA:

TC Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.

C Descrizione del carico:
CR001= SOLAIO: Coperetura travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico permanente) CR002= SOLAIO: Coperetura travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico accidentale) CR003= SOLAIO: Coperetura travetti prefabbricati H25+5 (carico neve) CR004= SOLAIO: Travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico permanente) CR005= SOLAIO: Travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico accidentale)

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

SR Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.

Br Se la colonna "TC" riporta il valore "Lineare", indica la posizione del carico distribuito: [Sup] = carico applicato sul bordo superiore - [Inf] = Carico applicato sul bordo inferiore.

Dis_i Distanza del punto "i" dall'estremo iniziale dell'elemento. Il punto "i" indica il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.

$M_{T,i}$ Valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito, sempre riferito all'asse 1 (asse della parete) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

Dis_f Distanza del punto "f" dall'estremo finale dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.

$M_{T,f}$ Valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito, sempre riferito all'asse 1 (asse della parete) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$Q_{X/1,i}$, $Q_{Y/2,i}$, $Q_{Z/3,i}$ Valore (nel punto iniziale della parete, "i") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$Q_{X/1,f}$, $Q_{Y/2,f}$, $Q_{Z/3,f}$ Valore (nel punto finale della parete, "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

ΔT Differenza di temperatura fra le facce dell'elemento shell.

CARICHI SULLE SOLETTE

Carichi sulle solette

TC	Shell	C	CC	SR	Q_X	Q_Y	Q_Z
					[N/m²]	[N/m²]	[N/m²]
Primo Impalcato		**Soletta 8b-21-10b-7b**			**Peso proprio**		**-5.000**
S	-	CR001	002	G	0	0	-1.500
S	-	CR002	004	G	0	0	-4.000
Primo Impalcato		**Soletta 5b-8b-7b-4b**			**Peso proprio**		**-5.000**
S	-	CR001	002	G	0	0	-1.500
S	-	CR002	004	G	0	0	-4.000
Primo Impalcato		**Soletta 6-5b-4b-2b**			**Peso proprio**		**-5.000**
S	-	CR001	002	G	0	0	-1.500
S	-	CR002	004	G	0	0	-4.000
Primo Impalcato		**Soletta 10-9-5-2b-4b**			**Peso proprio**		**-5.000**
S	-	CR001	002	G	0	0	-1.500
S	-	CR002	004	G	0	0	-4.000
Primo Impalcato		**Soletta 15-14-9-10-4b-7b**			**Peso proprio**		**-5.000**
S	-	CR001	002	G	0	0	-1.500
S	-	CR002	004	G	0	0	-4.000
Primo Impalcato		**Soletta 20-14-15-7b-10b**			**Peso proprio**		**-5.000**
S	-	CR001	002	G	0	0	-1.500
S	-	CR002	004	G	0	0	-4.000
Primo Impalcato		**Soletta 20-19-13-14**			**Peso proprio**		**-5.000**
S	-	CR001	002	G	0	0	-1.500
S	-	CR002	004	G	0	0	-4.000
Primo Impalcato		**Soletta 14-13-8-9**			**Peso proprio**		**-5.000**
S	-	CR001	002	G	0	0	-1.500
S	-	CR002	004	G	0	0	-4.000
Primo Impalcato		**Soletta 4-5-9-8**			**Peso proprio**		**-5.000**
S	-	CR001	002	G	0	0	-1.500
S	-	CR002	004	G	0	0	-4.000
Primo Impalcato		**Soletta 3b-3-4-8**			**Peso proprio**		**-5.000**
S	-	CR001	002	G	0	0	-1.500
S	-	CR002	004	G	0	0	-4.000
Primo Impalcato		**Soletta 9b-3b-8-13**			**Peso proprio**		**-5.000**
S	-	CR001	002	G	0	0	-1.500
S	-	CR002	004	G	0	0	-4.000
Primo Impalcato		**Soletta 18-9b-13-19**			**Peso proprio**		**-5.000**
S	-	CR001	002	G	0	0	-1.500
S	-	CR002	004	G	0	0	-4.000

LEGENDA:

TC Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.

C Descrizione del carico:
CR001= SOLETTA: Soletta scala e gradonata (sovraccarico permanente) CR002= SOLETTA: Soletta scala e gradonata (sovraccarico accidentale)

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

SR Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.

Q_X, Q_Y, Q_Z Valore della forza distribuita superficiale uniforme riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

ΔT Differenza di temperatura fra le facce dell'elemento shell.

CARICHI SULLE PLATEE

Carichi sulle platee

TC	Shell	C	CC	SR	Q_X	Q_Y	Q_Z
					[N/m²]	[N/m²]	[N/m²]
Fondazione	**Platea 1**			**Peso proprio**		**-12.500**	
S	-	CR001	002	G	0	0	-2.000
S	-	CR002	004	G	0	0	-3.000

LEGENDA:

TC Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.

Carichi sulle platee

TC	Shell	C	CC	SR	Q_X	Q_Y	Q_Z
					[N/m²]	[N/m²]	[N/m²]

C Descrizione del carico:
CR001= PLATEA: Platea. (sovraccarico permanente) CR002= PLATEA: Platea. (sovraccarico accidentale)
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
SR Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.
Q_X, Q_Y, Q_Z Valore della forza distribuita superficiale uniforme riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
ΔT Differenza di temperatura fra le facce dell'elemento shell.

CARICHI SUI SOLAI

Carichi sui solai

TC	C	CC	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$
			[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	006	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	006	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 4-3**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	006	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	006	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	006	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 4-3**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	006	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	006	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	006	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 4-3**					Peso proprio				-1.792
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.792	0	0	-	0,00	0	0	-1.792
L	CR006	002	0,00	0	0	-870	0	0	-	0,00	0	0	-870
L	CR007	005	0,00	0	0	-2.560	0	0	-	0,00	0	0	-2.560
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	006	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	006	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 4-3**					Peso proprio				-1.792
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.792	0	0	-	0,00	0	0	-1.792
L	CR006	002	0,00	0	0	-870	0	0	-	0,00	0	0	-870
L	CR007	005	0,00	0	0	-2.560	0	0	-	0,00	0	0	-2.560
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	006	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	006	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 4-3**					Peso proprio				-1.792
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.792	0	0	-	0,00	0	0	-1.792
L	CR006	002	0,00	0	0	-870	0	0	-	0,00	0	0	-870
L	CR007	005	0,00	0	0	-2.560	0	0	-	0,00	0	0	-2.560

TC	C	CC	Dis_i	$F_{X,i}/Q_{X,i}$	$F_{Y,i}/Q_{Y,i}$	$F_{Z,i}/Q_{Z,i}$	$M_{X,i}$	$M_{Y,i}$	$M_{Z,i}$	Dis_f	$Q_{X,f}$	$Q_{Y,f}$	$Q_{Z,f}$
			[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-1.792
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.792	0	0	-	0,00	0	0	-1.792
L	CR006	002	0,00	0	0	-870	0	0	-	0,00	0	0	-870
L	CR007	005	0,00	0	0	-2.560	0	0	-	0,00	0	0	-2.560
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	006	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 4-3**					Peso proprio				-2.848
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR002	002	0,00	0	0	-960	0	0	-	0,00	0	0	-960
L	CR003	003	0,00	0	0	-320	0	0	-	0,00	0	0	-320
L	CR004	006	0,00	0	0	-276	0	0	-	0,00	0	0	-276
Impalcato Copertura				**Solaio: Travetto 5-4**					Peso proprio				-1.792
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.792	0	0	-	0,00	0	0	-1.792
L	CR006	002	0,00	0	0	-870	0	0	-	0,00	0	0	-870
L	CR007	005	0,00	0	0	-2.560	0	0	-	0,00	0	0	-2.560
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 4-3**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 2-1**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 3-2**					Peso proprio				-2.848
L	CR008	001	0,00	0	0	-2.848	0	0	-	0,00	0	0	-2.848
L	CR009	002	0,00	0	0	-1.510	0	0	-	0,00	0	0	-1.510
L	CR010	004	0,00	0	0	-1.920	0	0	-	0,00	0	0	-1.920
Primo Impalcato				**Solaio: Travetto 4-3**					Peso proprio				-1.792
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.792	0	0	-	0,00	0	0	-1.792
L	CR006	002	0,00	0	0	-870	0	0	-	0,00	0	0	-870
L	CR007	005	0,00	0	0	-2.560	0	0	-	0,00	0	0	-2.560

LEGENDA:

TC Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.

C Descrizione del carico:
CR001= SOLAIO (Sezione di calcolo): Coperetura travetti prefabbricati H25+5 CR002= SOLAIO (Sezione di calcolo): Coperetura travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO (Sezione di calcolo): Coperetura travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico accidentale) CR004= SOLAIO (Sezione di calcolo): Coperetura travetti prefabbricati H25+5 (carico neve) CR005= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Balcone H20 CR006= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Balcone H20 (sovraccarico permanente) CR007= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Balcone H20 (sovraccarico accidentale) CR008= SOLAIO (Sezione di calcolo): Travetti prefabbricati H25+5 CR009= SOLAIO (Sezione di calcolo): Travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico permanente) CR010= SOLAIO (Sezione di calcolo): Travetti prefabbricati H25+5 (sovraccarico accidentale)

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

Dis_i Distanza del punto "i" dall'estremo iniziale dell'elemento. Il punto "i" indica il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.

$M_{X,i}$ Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all''asse 1 del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

Dis_f Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.

$F_{X,i}/Q_{X,i}$, $F_{Y,i}/Q_{Y,i}$, $F_{Z,i}/Q_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$M_{Y,i}$, $M_{Z,i}$ Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

$Q_{X,f}$, $Q_{Y,f}$, $Q_{Z,f}$ Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

TRAVI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Travi - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

Id_{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-2-3-5-6-7**								
Trave 1-2	001	863	-694	40.327	27.524	59.529	283	863	1.114	110.955	27.524	-81.483	283
	002	187	-347	9.369	8.090	12.731	82	187	175	26.430	8.090	-18.024	82
	003	96	-37	2.243	814	4.211	18	96	78	8.138	814	-6.041	18
	004	-169	-107	2.482	5.370	148	-7	-169	-152	1.532	5.370	148	-7
	005	46	5	-1.158	-603	-564	-6	46	-30	2.451	-603	-564	-6
	006	83	-32	1.937	703	3.638	16	83	67	7.033	703	-5.220	16
	007	28	152	-147	-155	-43	-31	28	-47	128	-155	-43	-31
	008	28	152	-147	-155	-43	-31	28	-47	128	-155	-43	-31
	009	28	152	-147	-155	-43	-31	28	-47	128	-155	-43	-31
	010	-56	-304	294	310	86	62	-56	95	-256	310	86	62
Trave 2-3	001	5.026	4.905	101.114	8.658	94.473	-1.067	5.026	-2.697	107.164	8.658	-99.454	-1.067
	002	950	1.296	25.061	2.544	24.728	-277	950	-678	29.294	2.544	-27.034	-277
	003	312	387	9.054	909	7.858	-87	312	-232	8.569	909	-8.083	-87
	004	-6	145	-3.925	-914	-755	-28	-6	-55	1.454	-914	-755	-28
	005	-26	87	5.233	529	5.550	-17	-26	-36	6.529	529	-6.016	-17
	006	269	334	7.826	786	6.792	-75	269	-201	7.407	786	-6.987	-75
	007	57	-37	-102	-299	-22	-8	57	-96	52	-299	-22	-8
	008	57	-37	-102	-299	-22	-8	57	-96	52	-299	-22	-8
	009	57	-37	-102	-299	-22	-8	57	-96	52	-299	-22	-8
	010	-114	74	204	598	43	17	-114	192	-105	598	43	17
Trave 3-5	001	-1.543	-1.843	98.512	6.435	83.577	189	-1.543	-777	68.654	6.435	-72.990	189
	002	-399	-517	26.942	1.951	22.497	77	-399	-82	18.489	1.951	-19.499	77
	003	-76	-138	7.963	735	6.901	16	-76	-50	5.560	735	-6.049	16
	004	-258	-232	1.116	-894	132	38	-258	-18	372	-894	132	38
	005	6	-21	5.935	371	4.976	5	6	6	3.950	371	-4.273	5
	006	-66	-119	6.883	635	5.965	13	-66	-43	4.806	635	-5.228	13
	007	142	-143	10	-297	-3	-21	142	-263	30	-297	-3	-21
	008	142	-143	10	-297	-3	-21	142	-263	30	-297	-3	-21
	009	142	-143	10	-297	-3	-21	142	-263	30	-297	-3	-21
	010	-284	286	-21	595	7	42	-284	526	-59	595	7	42
Trave 6-5	001	-4.452	53	62.110	9.492	75.639	143	-4.452	860	75.171	9.492	-80.028	143
	002	-1.021	148	15.465	2.860	19.970	-10	-1.021	89	20.625	2.860	-21.726	-10
	003	-158	-49	5.833	872	6.450	16	-158	40	5.878	872	-6.432	16
	004	-928	-36	-4.022	-124	-1.049	41	-928	194	1.889	-124	-1.049	41
	005	173	37	3.916	450	4.399	-10	173	-17	4.159	450	-4.564	-10
	006	-136	-42	5.042	754	5.576	14	-136	35	5.080	754	-5.560	14
	007	356	-333	-17	-233	-2	167	356	608	-4	-233	-2	167
	008	356	-333	-17	-233	-2	167	356	608	-4	-233	-2	167
	009	356	-333	-17	-233	-2	167	356	608	-4	-233	-2	167
	010	-713	667	35	466	5	-334	-713	-1.216	8	466	5	-334
Trave 6-7	001	-1.001	-618	71.031	17.096	75.766	351	-1.001	1.021	18.982	17.096	-53.484	351
	002	-642	-252	19.332	6.252	20.048	116	-642	288	6.518	6.252	-14.562	116
	003	-159	48	5.759	857	6.351	-14	-159	-15	1.124	857	-4.367	-14
	004	515	-88	114	3.057	-520	75	515	262	2.544	3.057	-520	75
	005	1.181	-50	4.236	787	4.324	20	1.181	43	895	787	-2.894	20
	006	-137	42	4.978	741	5.490	-12	-137	-13	971	741	-3.775	-12
	007	-79	-199	-17	-126	2	123	-79	377	-26	-126	2	123
	008	-79	-199	-17	-126	2	123	-79	377	-26	-126	2	123
	009	-79	-199	-17	-126	2	123	-79	377	-26	-126	2	123
	010	159	399	35	253	-4	-247	159	-755	53	253	-4	-247
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1a-P1-S1**								
Trave 1a-P1	001	793	338	-896	-1.461	1.388	-849	793	-1.140	5.535	-1.461	-9.416	-849
	002	100	114	-113	-475	250	-282	100	-376	1.168	-475	-1.978	-282
	003	46	54	-69	-129	137	-76	46	-79	265	-129	-606	-76
	004	-46	-97	117	-96	-201	-24	-46	-139	466	-96	-201	-24
	005	0	-8	-5	4	-3	7	0	3	0	4	-3	7
	006	40	46	-60	-112	118	-66	40	-68	229	-112	-524	-66
	007	1	16	-1	-18	-1	-7	1	4	1	-18	-1	-7
	008	1	16	-1	-18	-1	-7	1	4	1	-18	-1	-7
	009	1	16	-1	-18	-1	-7	1	4	1	-18	-1	-7
	010	-1	-31	2	37	2	14	-1	-7	-1	37	2	14
Trave P1-S1	001	-240	-2.075	5.455	-722	9.097	3.269	-240	2.966	-702	-722	-1.113	3.269
	002	-42	-696	1.309	0	2.451	1.112	-42	1.019	-752	0	221	1.112
	003	0	-105	312	-137	467	163	0	146	165	-137	-276	163
	004	-42	-460	424	535	1.228	759	-42	710	-1.470	535	1.228	759
	005	0	-3	-21	-3	-37	3	0	2	36	-3	-37	3
	006	0	-91	270	-119	404	141	0	126	143	-119	-239	141
	007	2	23	-8	-64	-18	-60	2	-70	20	-64	-18	-60
	008	2	23	-8	-64	-18	-60	2	-70	20	-64	-18	-60
	009	2	23	-8	-64	-18	-60	2	-70	20	-64	-18	-60
	010	-4	-46	16	129	36	121	-4	140	-40	129	36	121
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 11-P2-S1-12**								
Trave 11-P2	001	-83	-1.069	3.812	7.384	16.186	-162	-83	-1.318	-2.445	7.384	-7.793	-162
	002	-23	-297	1.331	2.515	4.841	-109	-23	-465	-496	2.515	-2.378	-109
	003	-17	-10	263	533	1.639	-63	-17	-107	-384	533	-768	-63
	004	34	-430	628	1.178	-154	187	34	-142	866	1.178	-154	187
	005	1	-20	-40	-22	-35	16	1	6	14	-22	-35	16
	006	-15	-8	228	461	1.417	-55	-15	-93	-332	461	-663	-55
	007	1	32	-14	-8	-17	-29	1	-12	13	-8	-17	-29
	008	1	32	-14	-8	-17	-29	1	-12	13	-8	-17	-29
	009	1	32	-14	-8	-17	-29	1	-12	13	-8	-17	-29
	010	-3	-64	27	16	35	58	-3	25	-27	16	35	58

Id_{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
Trave P2-S1	001	-895	-2.675	-938	6.171	-10.699	5.217	-895	5.370	32.763	6.171	-32.735	5.217
	002	-210	-874	-58	1.932	-2.429	1.715	-210	1.771	8.819	1.932	-8.992	1.715
	003	-112	-170	-219	572	-1.388	307	-112	304	3.631	572	-3.575	307
	004	163	-457	754	262	2.181	1.044	163	1.154	-2.610	262	2.181	1.044
	005	-2	-7	-7	-53	-9	15	-2	17	7	-53	-9	15
	006	-97	-147	-189	495	-1.200	266	-97	263	3.139	495	-3.091	266
	007	4	4	13	25	12	-15	4	-19	-5	25	12	-15
	008	4	4	13	25	12	-15	4	-19	-5	25	12	-15
	009	4	4	13	25	12	-15	4	-19	-5	25	12	-15
	010	-8	-8	-26	-50	-24	30	-8	38	11	-50	-24	30
Trave S1-12	001	1.673	-1.578	68.080	30.175	71.072	833	1.673	3.737	66.065	30.175	-74.971	833
	002	424	-456	19.361	10.580	20.134	252	424	1.153	20.223	10.580	-21.931	252
	003	202	-70	6.872	1.790	6.956	41	202	194	5.592	1.790	-7.065	41
	004	-237	-234	-1.621	6.526	-941	144	-237	684	4.385	6.526	-941	144
	005	5	-47	-42	-5	-18	15	5	50	72	-5	-18	15
	006	174	-60	5.941	1.547	6.013	36	174	168	4.834	1.547	-6.107	36
	007	9	34	-5	-12	-1	-19	9	-85	4	-12	-1	-19
	008	9	34	-5	-12	-1	-19	9	-85	4	-12	-1	-19
	009	9	34	-5	-12	-1	-19	9	-85	4	-12	-1	-19
	010	-18	-67	10	24	3	37	-18	171	-7	24	3	37
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**								
Trave 16-23	001	-459	-1.483	81.496	31.830	80.288	587	-459	1.836	49.099	31.830	-74.059	587
	002	-180	-535	22.824	11.320	22.610	201	-180	600	15.921	11.320	-21.959	201
	003	-69	-102	8.136	1.930	7.876	41	-69	127	3.922	1.930	-6.982	41
	004	63	-262	-2.112	7.056	-1.328	78	63	178	5.400	7.056	-1.328	78
	005	-8	20	69	-67	27	-2	-8	11	-85	-67	27	-2
	006	-60	-88	7.029	1.667	6.803	35	-60	110	3.388	1.667	-6.031	35
	007	5	1	4	-8	2	-2	5	-10	-9	-8	2	-2
	008	5	1	4	-8	2	-2	5	-10	-9	-8	2	-2
	009	5	1	4	-8	2	-2	5	-10	-9	-8	2	-2
	010	-10	-2	-8	16	-5	4	-10	21	18	16	-5	4
Trave 16-17	001	-830	-1.524	78.290	25.128	81.331	940	-830	3.740	89.390	25.128	-82.404	940
	002	-393	-395	21.147	9.303	22.539	264	-393	1.086	26.533	9.303	-23.438	264
	003	-118	-77	7.808	1.424	7.736	57	-118	244	8.359	1.424	-7.591	57
	004	-63	-42	-2.816	6.639	-819	65	-63	322	1.772	6.639	-819	65
	005	4	-82	-82	-262	-29	31	4	92	80	-262	-29	31
	006	-102	-66	6.748	1.231	6.687	49	-102	211	7.226	1.231	-6.562	49
	007	17	35	2	7	-1	-16	17	-53	6	7	-1	-16
	008	17	35	2	7	-1	-16	17	-53	6	7	-1	-16
	009	17	35	2	7	-1	-16	17	-53	6	7	-1	-16
	010	-33	-70	-4	-13	1	32	-33	107	-11	-13	1	32
Trave 18-17	001	-4.833	183	121.471	26.299	126.987	96	-4.833	725	99.191	26.299	-119.101	96
	002	-1.002	-38	36.659	9.144	38.253	61	-1.002	307	28.890	9.144	-35.502	61
	003	-309	49	12.134	1.943	12.699	-5	-309	23	9.834	1.943	-11.884	-5
	004	-85	-23	255	4.535	153	45	-85	234	-607	4.535	153	45
	005	-17	1	99	-373	35	-3	-17	-14	-97	-373	35	-3
	006	-267	42	10.487	1.679	10.975	-4	-267	20	8.500	1.679	-10.272	-4
	007	48	65	-25	6	-9	-1	48	57	24	6	-9	-1
	008	48	65	-25	6	-9	-1	48	57	24	6	-9	-1
	009	48	65	-25	6	-9	-1	48	57	24	6	-9	-1
	010	-95	-131	50	-13	17	3	-95	-115	-47	-13	17	3
Trave 20-18	001	-207	1.559	117.789	24.077	122.971	-620	-207	-1.944	118.212	24.077	-123.121	-620
	002	-92	389	35.661	8.491	36.890	-167	-92	-557	35.574	8.491	-36.859	-167
	003	-47	88	11.621	1.762	12.254	-27	-47	-67	11.832	1.762	-12.329	-27
	004	127	232	469	4.599	2	-119	127	-440	460	4.599	2	-119
	005	-14	16	22	-493	14	-5	-14	-14	-55	-493	14	-5
	006	-41	76	10.044	1.523	10.591	-24	-41	-58	10.226	1.523	-10.656	-24
	007	155	144	32	30	11	16	155	235	-29	30	11	16
	008	155	144	32	30	11	16	155	235	-29	30	11	16
	009	155	144	32	30	11	16	155	235	-29	30	11	16
	010	-310	-288	-63	-59	-22	-32	-310	-470	59	-59	-22	-32
Trave 21-20	001	3.630	569	103.306	25.382	118.892	20	3.630	680	120.960	25.382	-124.542	20
	002	825	213	29.749	8.617	35.307	-27	825	60	36.604	8.617	-37.511	-27
	003	121	-54	10.874	1.820	12.017	24	121	82	11.757	1.820	-12.256	24
	004	826	400	-4.463	5.363	-1.197	-101	826	-171	2.302	5.363	-1.197	-101
	005	-37	16	544	-649	142	-3	-37	-3	-256	-649	142	-3
	006	105	-47	9.399	1.573	10.387	21	105	71	10.161	1.573	-10.592	21
	007	322	-709	50	6	18	290	322	928	-51	6	18	290
	008	322	-709	50	6	18	290	322	928	-51	6	18	290
	009	322	-709	50	6	18	290	322	928	-51	6	18	290
	010	-644	1.419	-99	-13	-36	-580	-644	-1.857	103	-13	-36	-580
Trave 21-22	001	-399	-1.082	104.399	27.139	115.850	334	-399	474	32.697	27.139	-85.042	334
	002	77	-249	31.027	10.146	34.215	60	77	31	11.731	10.146	-25.924	60
	003	55	35	10.535	1.676	11.768	-12	55	-22	2.405	1.676	-8.275	-12
	004	-458	-293	-2.633	7.023	-2.044	62	-458	-4	6.880	7.023	-2.044	62
	005	-236	-35	738	-580	344	13	-236	23	-862	-580	344	13
	006	48	30	9.106	1.449	10.172	-11	48	-19	2.079	1.449	-7.153	-11
	007	-22	-535	-52	65	-26	264	-22	695	68	65	-26	264
	008	-22	-535	-52	65	-26	264	-22	695	68	65	-26	264
	009	-22	-535	-52	65	-26	264	-22	695	68	65	-26	264
	010	45	1.071	103	-130	51	-529	45	-1.391	-136	-130	51	-529
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**								
Trave 24-25	001	-552	336	31.698	22.824	53.786	-23	-552	208	68.410	22.824	-69.710	-23
	002	-151	67	9.426	7.228	13.395	14	-151	146	15.982	7.228	-16.649	14

Id_{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
	003	-97	-25	1.824	1.022	4.136	16	-97	64	5.838	1.022	-5.878	16
	004	202	378	3.981	4.225	1.004	-95	202	-152	-1.603	4.225	1.004	-95
	005	-5	10	-83	-39	-27	-8	-5	-33	69	-39	-27	-8
	006	-84	-21	1.576	883	3.574	14	-84	56	5.045	883	-5.079	14
	007	10	-15	83	32	28	7	10	22	-72	32	28	7
	008	10	-15	83	32	28	7	10	22	-72	32	28	7
	009	10	-15	83	32	28	7	10	22	-72	32	28	7
	010	-19	29	-167	-63	-56	-13	-19	-44	144	-63	-56	-13
Trave 25-26	001	-106	680	64.198	20.485	67.794	-115	-106	32	66.760	20.485	-68.701	-115
	002	-22	256	15.449	6.861	16.821	-52	-22	-36	17.085	6.861	-17.401	-52
	003	-18	44	5.616	923	5.723	-3	-18	29	5.514	923	-5.687	-3
	004	22	359	-1.378	4.346	-340	-125	22	-350	541	4.346	-340	-125
	005	8	-44	-62	-113	-22	16	8	44	60	-113	-22	16
	006	-16	38	4.853	798	4.946	-2	-16	25	4.766	798	-4.915	-2
	007	22	10	74	107	26	-7	22	-27	-73	107	26	-7
	008	22	10	74	107	26	-7	22	-27	-73	107	26	-7
	009	22	10	74	107	26	-7	22	-27	-73	107	26	-7
	010	-44	-19	-149	-214	-52	13	-44	55	146	-214	-52	13
Trave 26-27	001	-1.543	2.121	65.620	20.677	68.962	-528	-1.543	-916	68.707	20.677	-70.052	-528
	002	-421	539	16.656	6.897	17.325	-130	-421	-209	17.260	6.897	-17.541	-130
	003	-87	135	5.492	951	5.762	-37	-87	-79	5.770	951	-5.860	-37
	004	-212	285	158	4.392	36	-80	-212	-174	-51	4.392	36	-80
	005	-14	39	-75	-186	-30	-8	-14	-9	96	-186	-30	-8
	006	-75	117	4.747	822	4.979	-32	-75	-68	4.986	822	-5.064	-32
	007	51	-63	72	176	25	-2	51	-75	-74	176	25	-2
	008	51	-63	72	176	25	-2	51	-75	-74	176	25	-2
	009	51	-63	72	176	25	-2	51	-75	-74	176	25	-2
	010	-102	126	-144	-352	-51	4	-102	151	148	-352	-51	4
Trave 27-28	001	203	1.377	68.367	20.982	70.225	-568	203	-1.917	68.016	20.982	-69.969	-568
	002	12	422	17.199	6.996	17.594	-154	12	-472	17.243	6.996	-17.563	-154
	003	7	15	5.786	971	5.884	-17	7	-84	5.686	971	-5.835	-17
	004	-29	466	-177	4.514	-74	-150	-29	-406	255	4.514	-74	-150
	005	-18	12	-24	-251	10	-5	-18	-18	-81	-251	10	-5
	006	6	13	5.000	839	5.086	-15	6	-72	4.914	839	-5.042	-15
	007	145	-242	70	215	23	30	145	-71	-63	215	23	30
	008	145	-242	70	215	23	30	145	-71	-63	215	23	30
	009	145	-242	70	215	23	30	145	-71	-63	215	23	30
	010	-291	485	-140	-431	-46	-59	-291	142	126	-431	-46	-59
Trave 29-28	001	187	602	61.796	20.509	67.679	-44	187	355	65.506	20.509	-68.534	-44
	002	115	268	15.156	6.906	16.909	-57	115	-52	16.630	6.906	-17.255	-57
	003	13	-43	5.126	967	5.641	20	13	69	5.589	967	-5.747	20
	004	-55	475	-728	4.538	-130	-139	-55	-310	7	4.538	-130	-139
	005	-109	-1	1.012	-371	238	1	-109	2	-331	-371	238	1
	006	11	-37	4.430	836	4.876	17	11	60	4.830	836	-4.966	17
	007	115	189	-95	196	-36	79	115	634	106	196	-36	79
	008	115	189	-95	196	-36	79	115	634	106	196	-36	79
	009	115	189	-95	196	-36	79	115	634	106	196	-36	79
	010	-230	-378	190	-392	71	-158	-230	-1.269	-212	-392	71	-158
Trave 29-30	001	671	61	56.309	17.402	64.897	-121	671	-500	20.966	17.402	-49.711	-121
	002	282	22	13.270	5.815	16.030	-48	282	-199	6.936	5.815	-13.308	-48
	003	82	33	4.879	825	5.497	-7	82	-1	1.086	825	-3.868	-7
	004	-46	3	-2.392	3.601	-1.405	-73	-46	-337	4.147	3.601	-1.405	-73
	005	-889	14	1.509	-3	2.127	-7	-889	-20	78	-3	-1.513	-7
	006	70	29	4.216	713	4.751	-6	70	-1	939	713	-3.343	-6
	007	-7	-844	69	42	32	1.538	-7	444	-81	42	32	-985
	008	-7	-844	69	42	32	1.538	-7	444	-81	42	32	-985
	009	-7	-844	69	42	32	1.538	-7	444	-81	42	32	-985
	010	14	1.688	-138	-83	-65	-3.079	14	-888	163	-83	-65	1.972
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-S1**								
Trave 1-S1	001	1.196	73	676	-220	4.528	-228	1.196	-831	6.264	-220	-7.350	-228
	002	148	200	-868	-883	4	-169	148	-468	1.464	-883	-1.140	-169
	003	129	-19	-54	-144	114	1	129	-14	279	-144	-268	1
	004	-211	172	-777	-546	-370	-153	-211	-434	690	-546	-370	-153
	005	-3	-28	-5	-1	-2	14	-3	28	4	-1	-2	14
	006	112	-16	-47	-124	97	1	112	-12	241	-124	-231	1
	007	6	-154	4	-23	2	76	6	145	-5	-23	2	76
	008	6	-154	4	-23	2	76	6	145	-5	-23	2	76
	009	6	-154	4	-23	2	76	6	145	-5	-23	2	76
	010	-12	309	-8	46	-5	-151	-12	-290	10	46	-5	-151
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 2-12-17-26**								
Trave 2-12	001	2.761	-1.906	3.640	7.073	6.867	807	2.761	2.460	11.099	7.073	-9.623	807
	002	767	-519	460	1.292	1.283	225	767	698	2.536	1.292	-2.049	225
	003	280	-137	224	303	451	57	280	169	785	303	-659	57
	004	-172	-272	-150	466	-49	120	-172	378	116	466	-49	120
	005	100	-27	-86	192	-29	11	100	33	72	192	-29	11
	006	242	-119	192	262	389	49	242	147	677	262	-567	49
	007	3	-92	-30	-1	-11	32	3	79	27	-1	-11	32
	008	3	-92	-30	-1	-11	32	3	79	27	-1	-11	32
	009	3	-92	-30	-1	-11	32	3	79	27	-1	-11	32
	010	-6	183	60	2	21	-63	-6	-158	-54	2	21	-63
Trave 12-17	001	-3.930	5.837	14.923	5.241	19.522	-4.218	-3.930	-6.324	4.639	5.241	-12.400	-4.218
	002	-1.069	1.740	4.161	1.246	5.791	-1.268	-1.069	-1.914	1.255	1.246	-3.724	-1.268
	003	-480	358	1.520	347	1.936	-251	-480	-366	535	347	-1.235	-251
	004	476	920	-474	320	-3	-710	476	-1.126	-465	320	-3	-710

Id_{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
	005	4	71	-37	93	-22	-49	4	-71	25	93	-22	-49
	006	-415	309	1.313	300	1.671	-217	-415	-316	462	300	-1.067	-217
	007	0	-10	-38	-19	-27	13	0	27	38	-19	-27	13
	008	0	-10	-38	-19	-27	13	0	27	38	-19	-27	13
	009	0	-10	-38	-19	-27	13	0	27	38	-19	-27	13
	010	1	20	77	37	53	-26	1	-55	-77	37	53	-26
Trave 17-26	001	495	-2.085	17.297	12.297	14.215	490	495	1.679	18.619	12.297	-14.560	490
	002	176	-589	3.397	3.009	2.773	137	176	466	3.909	3.009	-2.944	137
	003	55	-107	1.102	589	927	25	55	83	1.253	589	-979	25
	004	9	-649	17	1.599	-34	159	9	573	281	1.599	-34	159
	005	0	2	-3	46	-1	-1	0	-6	5	46	-1	-1
	006	48	-92	952	509	801	21	48	72	1.083	509	-846	21
	007	2	17	-20	-18	-6	-4	2	-15	22	-18	-6	-4
	008	2	17	-20	-18	-6	-4	2	-15	22	-18	-6	-4
	009	2	17	-20	-18	-6	-4	2	-15	22	-18	-6	-4
	010	-3	-34	40	35	11	8	-3	30	-44	35	11	8
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 3-18-27**								
Trave 3-18	001	-704	-487	19.462	4.197	15.767	57	-704	11	23.894	4.197	-16.788	57
	002	-193	-60	3.937	913	3.139	-1	-193	-71	4.623	913	-3.291	-1
	003	-49	-68	1.285	308	1.033	13	-49	41	1.626	308	-1.110	13
	004	-22	169	172	24	62	-48	-22	-248	-362	24	62	-48
	005	-53	0	-59	4	-12	0	-53	-4	49	4	-12	0
	006	-42	-59	1.110	266	893	11	-42	36	1.405	266	-959	11
	007	-1	15	-76	-23	-16	-3	-1	-9	66	-23	-16	-3
	008	-1	15	-76	-23	-16	-3	-1	-9	66	-23	-16	-3
	009	-1	15	-76	-23	-16	-3	-1	-9	66	-23	-16	-3
	010	2	-31	152	46	33	6	2	19	-133	46	33	6
Trave 18-27	001	-164	-1.765	21.572	6.978	15.180	478	-164	1.904	15.490	6.978	-13.595	478
	002	-63	-473	4.368	1.690	3.007	127	-63	505	3.140	1.690	-2.717	127
	003	-14	-63	1.359	272	986	18	-14	73	1.074	272	-922	18
	004	-20	-562	245	1.113	31	147	-20	569	7	1.113	31	147
	005	-1	-14	17	-8	4	4	-1	14	-14	-8	4	4
	006	-12	-54	1.174	235	852	15	-12	63	928	235	-797	15
	007	2	121	-79	-26	-21	-32	2	-123	83	-26	-21	-32
	008	2	121	-79	-26	-21	-32	2	-123	83	-26	-21	-32
	009	2	121	-79	-26	-21	-32	2	-123	83	-26	-21	-32
	010	-3	-242	158	52	42	64	-3	247	-165	52	42	64
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 5-20-28**								
Trave 5-20	001	143	391	20.924	5.462	16.184	-67	143	-189	23.412	5.462	-16.757	-67
	002	31	104	4.351	1.045	3.266	-19	31	-61	4.491	1.045	-3.285	-19
	003	7	9	1.390	393	1.071	-1	7	2	1.593	393	-1.113	-1
	004	8	205	299	-41	77	-44	8	-180	-370	-41	77	-44
	005	13	-2	-47	8	-9	0	13	1	31	8	-9	0
	006	6	8	1.199	339	924	-1	6	2	1.374	339	-960	-1
	007	1	294	-221	126	-50	-66	1	-282	215	126	-50	-66
	008	1	294	-221	126	-50	-66	1	-282	215	126	-50	-66
	009	1	294	-221	126	-50	-66	1	-282	215	126	-50	-66
	010	-2	-589	443	-253	101	133	-2	565	-431	-253	101	133
Trave 20-28	001	157	-1.872	21.855	8.867	15.337	475	157	1.771	15.747	8.867	-13.745	475
	002	60	-568	4.508	2.099	3.080	145	60	544	3.173	2.099	-2.757	145
	003	9	-33	1.422	399	1.015	8	9	30	1.079	399	-934	8
	004	33	-702	106	1.177	2	179	33	671	91	1.177	2	179
	005	4	-14	34	14	9	3	4	13	-32	14	9	3
	006	8	-28	1.227	344	875	7	8	26	931	344	-805	7
	007	1	412	-250	164	-65	-106	1	-400	251	164	-65	-106
	008	1	412	-250	164	-65	-106	1	-400	251	164	-65	-106
	009	1	412	-250	164	-65	-106	1	-400	251	164	-65	-106
	010	-3	-824	500	-328	131	212	-3	800	-503	-328	131	212
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 6-21-29**								
Trave 6-21	001	-3	1.074	22.138	16.640	16.044	-233	-3	-948	24.092	16.640	-16.495	-233
	002	10	257	4.608	3.340	3.216	-55	10	-223	4.610	3.340	-3.217	-55
	003	7	7	1.419	605	1.053	-1	7	-4	1.584	605	-1.091	-1
	004	10	308	613	3.104	87	-70	10	-299	-140	3.104	87	-70
	005	-22	23	-165	252	-29	-5	-22	-22	84	252	-29	-5
	006	6	6	1.226	522	910	-1	6	-4	1.369	522	-943	-1
	007	0	474	-566	-780	-129	-107	0	-450	550	-780	-129	-107
	008	0	474	-566	-780	-129	-107	0	-450	550	-780	-129	-107
	009	0	474	-566	-780	-129	-107	0	-450	550	-780	-129	-107
	010	0	-949	1.133	1.560	257	213	0	900	-1.100	1.560	257	213
Trave 21-29	001	-147	-877	17.615	9.447	14.210	229	-147	850	17.198	9.447	-14.100	229
	002	-74	-335	3.430	2.227	2.767	87	-74	326	3.629	2.227	-2.823	87
	003	-10	-1	1.248	440	953	0	-10	-1	1.087	440	-911	0
	004	-57	-529	-747	1.007	-183	138	-57	514	635	1.007	-183	138
	005	-20	-2	124	220	37	1	-20	5	-152	220	37	1
	006	-9	-1	1.079	380	823	0	-9	-1	939	380	-787	0
	007	0	782	-533	-1.765	-132	-226	0	-926	461	-1.765	-132	-226
	008	0	782	-533	-1.765	-132	-226	0	-926	461	-1.765	-132	-226
	009	0	782	-533	-1.765	-132	-226	0	-926	461	-1.765	-132	-226
	010	0	-1.565	1.067	3.532	264	453	0	1.854	-922	3.532	264	453
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 7-22-30**								
Trave 7-22	001	363	927	27.880	19.954	19.774	-221	363	-990	29.021	19.954	-20.037	-221
	002	136	246	5.026	4.348	3.402	-58	136	-260	4.779	4.348	-3.352	-58
	003	58	-22	674	356	520	5	58	21	816	356	-555	5
	004	-62	299	374	684	60	-78	-62	-378	-150	684	60	-78

Id_{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
	005	-38	37	6.845	2.846	5.091	-9	-38	-37	7.731	2.846	-5.295	-9
	006	50	-19	583	308	449	4	50	18	705	308	-479	4
	007	-3	373	-516	-440	-119	-84	-3	-353	514	-440	-119	-84
	008	-3	373	-516	-440	-119	-84	-3	-353	514	-440	-119	-84
	009	-3	373	-516	-440	-119	-84	-3	-353	514	-440	-119	-84
	010	5	-747	1.032	881	238	167	5	705	-1.029	881	238	167
Trave 22-30	001	-518	-370	21.853	15.205	17.436	99	-518	380	21.369	15.205	-17.307	99
	002	-144	-159	3.493	3.343	2.893	42	-144	159	3.999	3.343	-3.027	42
	003	-78	6	634	270	481	-1	-78	-4	521	270	-451	-1
	004	73	-333	-380	499	-102	85	73	310	389	499	-102	85
	005	38	-12	6.291	2.283	4.758	4	38	16	5.050	2.283	-4.429	4
	006	-68	5	548	233	415	-1	-68	-4	450	233	-389	-1
	007	2	351	-512	-1.403	-127	-73	2	-197	444	-1.403	-127	-73
	008	2	351	-512	-1.403	-127	-73	2	-197	444	-1.403	-127	-73
	009	2	351	-512	-1.403	-127	-73	2	-197	444	-1.403	-127	-73
	010	-3	-703	1.024	2.807	253	145	-3	393	-888	2.807	253	145
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1a-11-23-24**								
Trave 1a-11	001	-969	-338	-835	-849	-1.388	1.461	-969	1.815	4.470	-849	-5.810	1.461
	002	-137	-114	-114	-282	-250	475	-137	585	518	-282	-647	475
	003	-76	-54	-50	-76	-137	129	-76	137	240	-76	-269	129
	004	112	97	45	-24	201	96	112	239	-251	-24	201	96
	005	-5	8	0	7	3	-4	-5	2	-4	7	3	-4
	006	-66	-46	-43	-66	-118	112	-66	118	207	-66	-232	112
	007	-2	-16	-1	-7	1	18	-2	11	-2	-7	1	18
	008	-2	-16	-1	-7	1	18	-2	11	-2	-7	1	18
	009	-2	-16	-1	-7	1	18	-2	11	-2	-7	1	18
	010	4	31	2	14	-2	-37	4	-22	5	14	-2	-37
Trave 11-23	001	-1.917	3.684	5.601	1.042	7.046	-1.667	-1.917	-3.550	3.275	1.042	-5.974	-1.667
	002	-482	1.191	697	68	796	-537	-482	-1.140	65	68	-481	-537
	003	-233	208	232	-43	267	-93	-233	-195	15	-43	-159	-93
	004	287	811	21	363	4	-372	287	-801	2	363	4	-372
	005	-2	21	-5	23	-2	-9	-2	-19	5	23	-2	-9
	006	-202	180	200	-37	230	-80	-202	-169	12	-37	-136	-80
	007	0	-25	15	-27	7	11	0	25	-14	-27	7	11
	008	0	-25	15	-27	7	11	0	25	-14	-27	7	11
	009	0	-25	15	-27	7	11	0	25	-14	-27	7	11
	010	0	50	-30	53	-14	-23	0	-50	29	53	-14	-23
Trave 23-24	001	680	-529	9.107	5.797	8.960	154	680	371	8.150	5.797	-8.634	154
	002	204	-103	707	956	797	27	204	55	1.101	956	-947	27
	003	99	11	332	150	299	-5	99	-21	267	150	-282	-5
	004	-149	-384	-443	697	-153	125	-149	352	453	697	-153	125
	005	1	-8	-4	8	-1	2	1	6	4	8	-1	2
	006	85	9	286	129	257	-5	85	-18	230	129	-243	-5
	007	2	8	11	-17	4	-2	2	-6	-12	-17	4	-2
	008	2	8	11	-17	4	-2	2	-6	-12	-17	4	-2
	009	2	8	11	-17	4	-2	2	-6	-12	-17	4	-2
	010	-4	-15	-23	34	-8	5	-4	13	24	34	-8	5
Impalcato Copertura					**Travata: Trave S1-16**								
Trave S1-16	001	2.890	4.160	-3.574	2.891	6.261	-2.687	2.890	-4.258	10.072	2.891	-14.554	-2.687
	002	738	1.301	-588	1.094	1.918	-842	738	-1.337	1.860	1.094	-3.318	-842
	003	329	209	-449	106	455	-134	329	-211	945	106	-1.290	-134
	004	-306	941	957	1.349	694	-614	-306	-983	-1.218	1.349	694	-614
	005	-2	39	-17	-141	-12	-25	-2	-40	19	-141	-12	-25
	006	284	181	-389	92	393	-116	284	-183	818	92	-1.116	-116
	007	1	-42	1	-3	2	27	1	41	-4	-3	2	27
	008	1	-42	1	-3	2	27	1	41	-4	-3	2	27
	009	1	-42	1	-3	2	27	1	41	-4	-3	2	27
	010	-1	84	-3	5	-3	-53	-1	-83	8	5	-3	-53
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 16-25**								
Trave 16-25	001	-178	-601	16.682	11.057	14.051	154	-178	574	18.436	11.057	-14.512	154
	002	-65	-124	3.116	2.729	2.711	32	-65	120	3.951	2.729	-2.966	32
	003	-24	17	1.028	526	910	-5	-24	-17	1.256	526	-982	-5
	004	21	-523	-73	1.563	-55	136	21	515	343	1.563	-55	136
	005	0	9	3	-32	1	-3	0	-10	-3	-32	1	-3
	006	-21	15	888	454	786	-4	-21	-15	1.085	454	-848	-4
	007	1	3	1	-7	0	-1	1	-1	0	-7	0	-1
	008	1	3	1	-7	0	-1	1	-1	0	-7	0	-1
	009	1	3	1	-7	0	-1	1	-1	0	-7	0	-1
	010	-3	-7	-1	15	0	1	-3	3	1	15	0	1
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6b-P1-S1**								
Trave 6b-P1	001	941	-66	-859	0	1.565	-147	941	-322	5.263	0	-9.239	-147
	002	251	64	-245	-185	645	-126	251	-155	1.333	-185	-2.860	-126
	003	-4	-51	21	85	-34	45	-4	28	81	85	-34	45
	004	327	197	-424	-505	908	-255	327	-246	1.427	-505	-3.547	-255
	005	-1	-8	-4	14	-2	2	-1	-4	0	14	-2	2
	006	-4	-44	19	74	-29	39	-4	25	70	74	-29	39
	007	1	17	2	-16	0	-12	1	-4	2	-16	0	-12
	008	1	17	2	-16	0	-12	1	-4	2	-16	0	-12
	009	1	17	2	-16	0	-12	1	-4	2	-16	0	-12
	010	-2	-35	-5	32	-1	24	-2	7	-4	32	-1	24
Trave P1-S1	001	43	-765	4.033	1.459	4.623	1.742	43	1.921	471	1.459	-4	1.742
	002	30	-200	1.303	-164	792	537	30	628	82	-164	792	537
	003	1	-22	115	266	245	64	1	76	-263	266	245	64
	004	41	-168	1.047	-1.114	-184	453	41	531	1.330	-1.114	-184	453

Id_{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
	005	1	-29	-30	69	-46	59	1	61	41	69	-46	59
	006	1	-19	100	230	212	55	1	66	-228	230	212	55
	007	2	26	8	-53	8	-50	2	-51	-4	-53	8	-50
	008	2	26	8	-53	8	-50	2	-51	-4	-53	8	-50
	009	2	26	8	-53	8	-50	2	-51	-4	-53	8	-50
	010	-4	-53	-17	105	-16	101	-4	102	7	105	-16	101
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-2**								
Trave 1-2	001	-8	-4.729	84.766	-9.012	89.286	1.170	-8	2.761	76.367	-9.012	-86.550	1.170
	002	-48	-1.344	30.715	-1.269	32.761	321	-48	712	27.621	-1.269	-31.734	321
	003	-4	-352	630	-364	173	90	-4	226	-478	-364	173	90
	004	-70	-312	26.787	-512	30.520	43	-70	-38	28.538	-512	-30.992	43
	005	-6	-169	107	1.074	94	41	-6	95	-495	1.074	94	41
	006	-3	-304	545	-314	150	78	-3	195	-413	-314	150	78
	007	26	121	-227	-35	-72	-29	26	-65	235	-35	-72	-29
	008	26	121	-227	-35	-72	-29	26	-65	235	-35	-72	-29
	009	26	121	-227	-35	-72	-29	26	-65	235	-35	-72	-29
	010	-52	-243	453	70	144	58	-52	129	-470	70	144	58
Primo Impalcato					**Travata: Trave 11-P2-S1-12**								
Trave 11-P2	001	45	-714	3.817	-4.535	15.217	601	45	213	-947	-4.535	-8.762	601
	002	14	-161	1.703	-1.095	7.293	83	14	-34	-675	-1.095	-4.063	83
	003	8	-56	193	-508	68	76	8	61	88	-508	68	76
	004	-10	-156	1.138	404	8.737	-16	-10	-181	-1.061	404	-5.699	-16
	005	0	-8	-34	15	-29	7	0	3	11	15	-29	7
	006	7	-49	167	-439	59	66	7	53	76	-439	59	66
	007	2	37	26	45	17	-35	2	-17	-1	45	17	-35
	008	2	37	26	45	17	-35	2	-17	-1	45	17	-35
	009	2	37	26	45	17	-35	2	-17	-1	45	17	-35
	010	-4	-74	-52	-91	-34	70	-4	34	1	-91	-34	70
Trave P2-S1	001	-297	-676	-597	-6.575	-6.116	1.261	-297	1.268	21.730	-6.575	-22.568	1.261
	002	-153	-222	-677	-1.366	-3.881	474	-153	510	10.676	-1.366	-10.698	474
	003	13	8	261	-683	547	-24	13	-28	-583	-683	547	-24
	004	-245	-354	-1.903	442	-7.144	807	-245	890	15.937	442	-15.810	807
	005	0	-7	-17	0	-31	10	0	8	30	0	-31	10
	006	11	7	225	-591	473	-20	11	-25	-504	-591	473	-20
	007	4	25	18	131	31	-44	4	-43	-30	131	31	-44
	008	4	25	18	131	31	-44	4	-43	-30	131	31	-44
	009	4	25	18	131	31	-44	4	-43	-30	131	31	-44
	010	-8	-50	-36	-262	-62	88	-8	85	60	-262	-62	88
Trave S1-12	001	398	-1.913	69.510	-29.236	69.505	838	398	3.434	73.526	-29.236	-75.793	838
	002	215	-533	32.396	-8.685	31.571	239	215	992	31.725	-8.685	-34.121	239
	003	-12	31	-186	-2.295	-127	4	-12	53	623	-2.295	-127	4
	004	311	-991	41.668	-2.394	40.536	358	311	1.296	38.242	-2.394	-42.971	358
	005	0	-18	-26	10	-8	12	0	59	25	10	-8	12
	006	-11	27	-161	-1.984	-110	3	-11	46	539	-1.984	-110	3
	007	10	88	26	21	9	-33	10	-121	-34	21	9	-33
	008	10	88	26	21	9	-33	10	-121	-34	21	9	-33
	009	10	88	26	21	9	-33	10	-121	-34	21	9	-33
	010	-21	-175	-52	-41	-19	65	-21	242	68	-41	-19	65
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**								
Trave 1b-3	001	-1.419	781	3.598	13.129	4.633	-929	-1.419	-500	138	10.179	386	-929
	002	-276	158	806	-632	454	-209	-276	-130	181	-632	454	-209
	003	-99	58	283	632	402	-81	-99	-54	-271	632	402	-81
	004	87	-131	-424	-3.813	-2.128	276	87	249	2.511	-3.813	-2.128	276
	005	-63	59	169	1.256	290	-77	-63	-47	-231	1.256	290	-77
	006	-85	50	244	547	347	-70	-85	-47	-234	547	347	-70
	007	6	11	238	-4.522	-41	-39	6	-43	294	-4.522	-41	-39
	008	6	11	238	-4.522	-41	-39	6	-43	294	-4.522	-41	-39
	009	6	11	238	-4.522	-41	-39	6	-43	294	-4.522	-41	-39
	010	-12	-22	-475	9.048	81	78	-12	86	-588	9.048	81	78
Trave 3-4	001	2.020	-1.252	-1.088	-28.956	4.835	1.881	-131	-718	10.720	-10.004	-20.926	632
	002	537	-260	-436	-8.850	259	258	-114	-129	2.191	-3.536	-3.895	344
	003	68	-127	-453	-2.551	-660	437	15	-60	437	697	-488	-143
	004	899	541	2.754	1.291	6.549	-3.498	-446	270	2.082	-12.972	-6.253	2.432
	005	24	-41	-366	-1.392	-467	180	8	-31	329	732	-365	-68
	006	59	-110	-392	-2.205	-571	378	13	-52	378	602	-422	-124
	007	6	-62	-45	-4.275	-74	177	17	-31	-28	-3.331	-106	-60
	008	6	-62	-45	-4.275	-74	177	17	-31	-28	-3.331	-106	-60
	009	6	-62	-45	-4.275	-74	177	17	-31	-28	-3.331	-106	-60
	010	-12	125	90	8.555	148	-353	-34	63	56	6.666	213	120
Trave 4-5	001	-839	-1.506	10.449	3.818	11.971	3.803	-1.773	902	4.336	-7.090	64	3.868
	002	-197	-328	2.101	-1.221	2.491	781	-329	334	181	-4.030	950	1.170
	003	-44	-43	535	561	928	70	-29	10	-411	-1.941	964	-14
	004	-158	-521	1.128	-4.615	-1.871	1.652	-849	692	4.858	10.912	-6.489	3.169
	005	-23	-25	413	673	751	22	-7	25	-389	-1.214	768	33
	006	-38	-37	462	485	802	60	-25	9	-355	-1.677	833	-12
	007	-7	-53	-251	-2.778	-838	219	9	-4	620	-317	-845	23
	008	-7	-53	-251	-2.778	-838	219	9	-4	620	-317	-845	23
	009	-7	-53	-251	-2.778	-838	219	9	-4	620	-317	-845	23
	010	15	106	501	5.559	1.677	-438	-17	7	-1.242	635	1.691	-47
Trave 5-2b	001	-53	-152	10.721	10.424	19.194	-522	1.293	-1.552	-7.485	-57.841	4.338	-5.757
	002	121	171	1.284	-3.172	2.310	-702	304	-407	-579	-9.459	25	-1.199
	003	-27	-54	-139	-2.072	-388	194	17	6	110	950	-274	-7
	004	409	617	6.002	19.669	11.609	-2.680	330	-722	-4.357	-34.418	4.786	-2.132
	005	-21	5	-193	-1.424	-295	22	8	4	173	596	-315	30

Id_{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
	006	-23	-47	-120	-1.790	-336	167	15	5	95	821	-237	-6
	007	-84	28	229	-844	272	26	10	-7	-323	-2.407	387	-58
	008	-84	28	229	-844	272	26	10	-7	-323	-2.407	387	-58
	009	-84	28	229	-844	272	26	10	-7	-323	-2.407	387	-58
	010	168	-55	-458	1.688	-545	-53	-21	13	647	4.816	-775	116
Trave 2b-6	001	3.819	2.839	-12.300	-51.955	-15.658	-9.308	-7	-3.567	28.353	61.315	-39.196	-10.334
	002	745	432	-1.696	-6.406	-4.200	-1.561	-409	-454	8.363	18.911	-9.010	-859
	003	15	31	113	985	242	-82	-2	-72	-245	-616	349	-281
	004	1.589	1.037	-6.516	-32.822	-8.926	-3.658	-373	-588	13.529	28.933	-19.239	-969
	005	-32	-40	138	1.079	-172	137	-155	34	672	1.812	-380	138
	006	13	27	97	851	210	-71	-2	-62	-212	-532	302	-243
	007	87	73	-432	-2.359	-511	-216	128	-212	463	-642	-586	-449
	008	87	73	-432	-2.359	-511	-216	128	-212	463	-642	-586	-449
	009	87	73	-432	-2.359	-511	-216	128	-212	463	-642	-586	-449
	010	-174	-146	864	4.720	1.022	433	-255	425	-927	1.284	1.173	899
Trave 6-7	001	739	1.918	52.854	-9.278	75.726	-383	3.523	126	42.055	-9.278	-71.458	-383
	002	254	572	22.702	-3.214	32.864	-107	1.607	71	16.667	-3.214	-30.469	-107
	003	10	96	-570	-904	-282	-30	10	-42	749	-904	-282	-30
	004	-1.504	291	25.510	1.256	33.445	-12	-1.504	236	14.490	1.256	-28.936	-12
	005	-1.747	135	2.727	-751	4.137	-47	2.232	-83	2.823	-751	-4.249	-47
	006	8	83	-493	-781	-244	-26	8	-36	648	-781	-244	-26
	007	145	-1.127	-82	-8	-54	443	145	942	172	-8	-54	443
	008	145	-1.127	-82	-8	-54	443	145	942	172	-8	-54	443
	009	145	-1.127	-82	-8	-54	443	145	942	172	-8	-54	443
	010	-290	2.255	164	15	109	-886	-290	-1.886	-343	15	109	-886
Primo Impalcato					**Travata: Trave 3b-8-9-10-4b-5b**								
Trave 3b-8	001	-32	-712	4.588	40.797	13.900	2.875	-11	-304	4.372	13.177	-15.193	-1.431
	002	-7	-200	1.201	11.010	3.495	809	-4	-71	1.062	3.370	-3.605	-341
	003	-5	-49	-1	416	17	193	2	-17	9	247	-17	-73
	004	39	-9	3.226	25.198	9.201	83	-35	-2	2.757	6.124	-9.504	-88
	005	-1	-9	-6	24	2	34	0	0	14	95	-33	-3
	006	-4	-42	-1	360	14	167	2	-14	8	213	-15	-63
	007	-11	-42	-8	-451	7	155	7	0	-2	-671	-29	17
	008	-11	-42	-8	-451	7	155	7	0	-2	-671	-29	17
	009	-11	-42	-8	-451	7	155	7	0	-2	-671	-29	17
	010	23	85	15	902	-14	-311	-14	0	4	1.343	58	-34
Trave 8-9	001	-10	340	3.769	26.305	10.277	-1.628	34	-205	846	18.096	-4.175	-456
	002	-4	87	911	6.260	2.416	-418	24	-61	160	3.611	-821	-172
	003	-5	12	32	316	85	-58	5	-9	-24	-134	54	-31
	004	28	85	2.127	13.464	5.603	-400	-16	-42	713	10.905	-2.757	-10
	005	-4	-2	23	169	59	13	-2	3	-19	-61	28	14
	006	-4	10	28	273	73	-50	4	-8	-21	-115	47	-27
	007	6	-8	-34	-528	-110	35	15	14	60	255	-98	55
	008	6	-8	-34	-528	-110	35	15	14	60	255	-98	55
	009	6	-8	-34	-528	-110	35	15	14	60	255	-98	55
	010	-13	16	68	1.057	220	-69	-29	-29	-120	-511	196	-110
Trave 9-10	001	-303	-709	-1.054	36.216	-9.817	2.535	681	-489	19.250	111.465	-38.956	-2.270
	002	-38	-137	-236	7.450	-2.075	473	211	-119	4.013	23.490	-8.246	-578
	003	-4	-17	-26	308	-244	60	38	-29	267	1.529	-419	-116
	004	-114	-263	-182	15.994	-2.263	938	84	18	7.828	42.137	-17.020	-111
	005	-1	0	-21	122	-66	3	8	-9	106	504	-180	-45
	006	-4	-15	-23	266	-211	52	33	-25	231	1.322	-362	-101
	007	-6	-13	15	1	-108	63	29	-59	90	372	-109	-178
	008	-6	-13	15	1	-108	63	29	-59	90	372	-109	-178
	009	-6	-13	15	1	-108	63	29	-59	90	372	-109	-178
	010	12	25	-31	-3	216	-125	-59	119	-180	-744	218	357
Trave 10-4b	001	-50	-154	20.690	174.139	36.355	1.525	543	-1.016	2.842	93.577	23.342	-2.941
	002	35	-2	4.233	36.802	7.030	184	147	-210	888	21.503	4.384	-688
	003	-13	-38	328	2.304	663	202	-2	19	-70	734	595	93
	004	94	193	8.365	67.760	15.790	-685	286	-602	634	33.938	10.439	-1.980
	005	-3	-6	129	775	288	30	-2	1	-33	106	233	8
	006	-11	-33	284	1.991	573	175	-2	16	-61	634	514	81
	007	-69	-127	103	465	214	626	-53	100	-32	-21	188	474
	008	-69	-127	103	465	214	626	-53	100	-32	-21	188	474
	009	-69	-127	103	465	214	626	-53	100	-32	-21	188	474
	010	138	255	-207	-931	-429	-1.253	106	-200	64	42	-376	-949
Trave 4b-5b	001	1.921	2.213	10.974	46.147	23.097	-8.709	1.657	-1.840	-2.191	-28.006	-2.828	-5.862
	002	381	459	2.559	12.243	4.654	-1.761	238	-184	-148	-2.656	-370	-690
	003	16	27	43	66	118	-83	20	-62	-52	-422	23	-183
	004	788	865	3.929	12.246	9.998	-3.523	612	-452	-591	-12.572	-2.693	-1.562
	005	-2	4	-7	15	-73	-11	-18	56	73	605	-14	155
	006	14	23	37	57	102	-72	17	-54	-45	-365	20	-158
	007	-24	-48	-10	-156	12	198	-15	35	-17	-259	2	93
	008	-24	-48	-10	-156	12	198	-15	35	-17	-259	2	93
	009	-24	-48	-10	-156	12	198	-15	35	-17	-259	2	93
	010	49	96	19	313	-25	-396	29	-70	34	518	-4	-187
Primo Impalcato					**Travata: Trave 9b-13-14-15-7b-8b**								
Trave 9b-13	001	-37	530	4.316	39.625	13.105	-1.979	120	42	4.779	21.956	-15.779	341
	002	-13	133	1.106	10.523	3.252	-486	38	-9	1.201	5.997	-3.831	8
	003	2	43	-10	378	0	-166	3	6	32	612	-61	33
	004	-59	-60	3.086	24.373	8.739	319	71	-100	2.837	8.572	-9.520	-382
	005	1	15	2	103	8	-63	-1	6	-4	-57	8	26
	006	2	37	-9	327	0	-143	3	5	27	529	-52	28
	007	-11	-42	7	338	-1	154	7	0	-2	427	28	15

Id_{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
	008	-11	-42	7	338	-1	154	7	0	-2	427	28	15
	009	-11	-42	7	338	-1	154	7	0	-2	427	28	15
	010	22	84	-14	-676	3	-309	-14	0	5	-855	-56	-31
Trave 13-14	001	257	6	4.590	35.435	12.574	40	159	-93	-284	15.259	-2.251	-691
	002	79	21	1.181	9.254	3.141	-84	49	-39	-185	3.067	-226	-250
	003	16	2	74	736	202	-10	3	-2	-77	-209	132	-16
	004	45	38	2.317	15.841	6.125	-149	67	-68	405	9.981	-2.162	-389
	005	0	-6	-4	-55	-12	27	-3	5	8	-21	-7	21
	006	14	2	64	636	175	-9	3	-1	-66	-181	114	-14
	007	6	-7	18	329	56	28	15	13	-30	-130	60	48
	008	6	-7	18	329	56	28	15	13	-30	-130	60	48
	009	6	-7	18	329	56	28	15	13	-30	-130	60	48
	010	-13	14	-36	-658	-113	-57	-30	-26	60	261	-121	-95
Trave 14-15	001	396	765	-1.936	38.134	-10.083	-2.885	-736	630	21.290	117.339	-42.992	3.445
	002	117	223	-529	8.602	-2.408	-854	-165	158	5.075	26.813	-10.037	792
	003	9	18	-82	535	-319	-72	-39	35	411	2.293	-714	150
	004	145	298	-398	16.173	-2.331	-1.102	-90	45	8.316	42.867	-17.834	520
	005	0	4	8	-23	-29	-14	-11	7	21	96	-23	28
	006	8	15	-71	463	-276	-62	-34	30	355	1.981	-617	129
	007	-5	-11	1	40	37	56	29	-59	-21	-137	53	-182
	008	-5	-11	1	40	37	56	29	-59	-21	-137	53	-182
	009	-5	-11	1	40	37	56	29	-59	-21	-137	53	-182
	010	11	21	-2	-80	-74	-111	-58	118	41	274	-106	365
Trave 15-7b	001	-67	-48	23.534	183.689	45.273	-418	-695	1.386	-8	81.109	32.711	4.996
	002	63	112	5.719	42.152	11.375	-708	-81	203	-376	16.376	8.776	638
	003	17	42	492	3.437	1.020	-218	8	-26	-104	1.016	906	-114
	004	-98	-220	9.163	69.100	18.478	828	-321	722	-403	28.362	13.491	2.664
	005	2	10	22	167	39	-52	0	-6	-1	84	28	-25
	006	14	36	425	2.970	881	-188	7	-23	-90	878	783	-99
	007	-71	-134	9	-154	84	638	-57	108	-55	-373	115	508
	008	-71	-134	9	-154	84	638	-57	108	-55	-373	115	508
	009	-71	-134	9	-154	84	638	-57	108	-55	-373	115	508
	010	141	269	-18	308	-169	-1.276	114	-216	109	747	-230	-1.017
Trave 7b-8b	001	-2.269	-2.501	8.873	26.629	21.438	9.596	-2.072	2.219	-2.048	-29.950	-4.268	6.559
	002	-442	-504	1.656	3.904	3.945	1.913	-360	316	-127	-4.191	-940	1.001
	003	-5	-13	69	12	179	26	-12	53	-86	-738	39	150
	004	-931	-981	3.037	4.936	9.020	3.901	-712	399	-273	-11.198	-3.291	1.295
	005	-4	-7	3	78	-7	19	-5	22	15	139	0	64
	006	-4	-11	60	11	155	23	-10	46	-74	-638	34	130
	007	-33	-60	-59	-447	-62	233	-21	53	-2	124	-43	142
	008	-33	-60	-59	-447	-62	233	-21	53	-2	124	-43	142
	009	-33	-60	-59	-447	-62	233	-21	53	-2	124	-43	142
	010	67	119	118	894	125	-466	42	-106	5	-249	87	-284
Primo Impalcato					**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**								
Trave 16-23	001	24	-2.165	81.416	-29.426	78.830	647	24	1.491	57.267	-29.426	-75.518	647
	002	-53	-865	37.084	-8.719	35.710	272	-53	676	25.451	-8.719	-34.413	272
	003	23	-138	-293	-2.297	-205	40	23	90	868	-2.297	-205	40
	004	-167	-561	48.511	-3.022	46.273	176	-167	434	28.751	-3.022	-42.865	176
	005	-6	-17	69	62	26	5	-6	14	-77	62	26	5
	006	20	-119	-254	-1.984	-177	35	20	78	750	-1.984	-177	35
	007	19	16	-80	126	-31	-6	19	-17	95	126	-31	-6
	008	19	16	-80	126	-31	-6	19	-17	95	126	-31	-6
	009	19	16	-80	126	-31	-6	19	-17	95	126	-31	-6
	010	-37	-31	159	-252	62	11	-37	33	-190	-252	62	11
Trave 16-17	001	778	1.280	80.849	-29.179	85.040	-750	778	-2.917	71.186	-29.179	-78.696	-750
	002	204	473	37.187	-8.330	38.190	-224	204	-783	30.389	-8.330	-34.149	-224
	003	40	145	-160	-1.583	11	-68	40	-234	-222	-1.583	11	-68
	004	83	-107	47.547	-6.584	48.379	24	83	28	39.853	-6.584	-43.580	24
	005	1	6	-96	193	-33	-4	1	-19	89	193	-33	-4
	006	35	125	-138	-1.369	10	-58	35	-202	-192	-1.369	10	-58
	007	18	82	90	446	32	-27	18	-68	-90	446	32	-27
	008	18	82	90	446	32	-27	18	-68	-90	446	32	-27
	009	18	82	90	446	32	-27	18	-68	-90	446	32	-27
	010	-36	-165	-179	-893	-64	54	-36	136	180	-893	-64	54
Trave 17-18	001	375	-4.191	67.684	-42.356	69.391	1.604	375	4.874	66.068	-42.356	-68.819	1.604
	002	-92	-1.200	27.904	-12.081	27.777	443	-92	1.301	25.836	-12.081	-27.045	443
	003	27	-139	184	-2.387	41	69	27	251	-48	-2.387	41	69
	004	-246	-975	34.663	-9.193	35.132	267	-246	531	33.049	-9.193	-34.561	267
	005	-4	-21	-99	272	-35	9	-4	27	100	272	-35	9
	006	23	-120	159	-2.063	36	60	23	217	-42	-2.063	36	60
	007	43	11	109	639	35	-9	43	-37	-91	639	35	-9
	008	43	11	109	639	35	-9	43	-37	-91	639	35	-9
	009	43	11	109	639	35	-9	43	-37	-91	639	35	-9
	010	-86	-22	-217	-1.279	-71	17	-86	74	182	-1.279	-71	17
Trave 18-20	001	504	4.312	63.078	-40.703	68.632	-691	504	407	65.749	-40.703	-69.578	-691
	002	89	1.094	25.592	-11.358	27.554	-171	89	126	24.785	-11.358	-27.268	-171
	003	81	200	-30	-2.059	7	-43	81	-41	-69	-2.059	7	-43
	004	-253	737	32.040	-10.370	34.641	-109	-253	120	33.202	-10.370	-35.052	-109
	005	-3	1	-95	394	-35	1	-3	9	103	394	-35	1
	006	70	173	-26	-1.780	6	-37	70	-36	-60	-1.780	6	-37
	007	43	-57	84	739	40	24	43	80	-141	739	40	24
	008	43	-57	84	739	40	24	43	80	-141	739	40	24
	009	43	-57	84	739	40	24	43	80	-141	739	40	24
	010	-86	114	-168	-1.479	-80	-49	-86	-160	282	-1.479	-80	-49

Id_{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
Trave 10b-20	001	-4.377	10.406	-5.009	-62.683	19.825	-5.093	-4.377	-4.870	44.972	-62.683	-52.586	-5.093
	002	-922	2.313	-136	-18.647	8.818	-1.182	-922	-1.233	16.745	-18.647	-19.753	-1.182
	003	-21	281	454	-1.969	188	-138	-21	-133	-109	-1.969	188	-138
	004	-1.622	2.237	-5.089	-22.351	8.812	-1.069	-1.622	-969	23.565	-22.351	-27.510	-1.069
	005	-1	16	32	575	45	-2	-1	11	-102	575	45	-2
	006	-18	242	393	-1.702	162	-119	-18	-115	-94	-1.702	162	-119
	007	-149	439	181	1.032	80	-215	-149	-207	-58	1.032	80	-215
	008	-149	439	181	1.032	80	-215	-149	-207	-58	1.032	80	-215
	009	-149	439	181	1.032	80	-215	-149	-207	-58	1.032	80	-215
	010	298	-879	-362	-2.065	-160	431	298	413	117	-2.065	-160	431
Trave 21-10b	001	-3.885	-14.441	56.993	74.347	81.834	27.142	-11.756	10.340	-18.282	-63.065	5.335	14.803
	002	-423	-4.015	22.855	29.399	29.906	5.801	-2.725	2.390	-4.436	-12.896	453	2.942
	003	-135	-154	-632	-1.764	-706	488	-110	189	406	877	-587	281
	004	-288	-5.314	34.413	45.481	47.880	7.005	-4.630	3.017	-11.256	-39.897	5.368	4.619
	005	4	-62	116	417	45	122	-22	28	3	498	31	29
	006	-116	-133	-546	-1.525	-611	421	-95	163	351	758	-508	243
	007	404	546	-397	1.496	-460	58	219	213	353	2.976	-470	4
	008	404	546	-397	1.496	-460	58	219	213	353	2.976	-470	4
	009	404	546	-397	1.496	-460	58	219	213	353	2.976	-470	4
	010	-807	-1.093	794	-2.994	920	-117	-438	-427	-707	-5.955	940	-8
Trave 21-22	001	2.411	-1.882	77.089	-18.586	104.548	275	2.411	-602	54.750	-18.586	-94.140	275
	002	38	-1.223	36.256	-6.124	49.564	283	38	93	23.873	-6.124	-43.779	283
	003	-55	-70	-1.209	-1.805	-584	13	-55	-10	1.509	-1.805	-584	13
	004	1.823	-107	50.031	-355	64.692	-149	1.823	-801	26.439	-355	-53.966	-149
	005	-43	-19	288	81	-67	10	-43	29	601	81	-67	10
	006	-47	-61	-1.045	-1.560	-505	11	-47	-8	1.304	-1.560	-505	11
	007	57	-2.051	98	-208	45	842	57	1.869	-110	-208	45	842
	008	57	-2.051	98	-208	45	842	57	1.869	-110	-208	45	842
	009	57	-2.051	98	-208	45	842	57	1.869	-110	-208	45	842
	010	-113	4.104	-197	416	-90	-1.685	-113	-3.740	221	416	-90	-1.685
Primo Impalcato					**Travata: Trave 11b-18**								
Trave 11b-18	001	2.248	-2.125	7.920	70.088	14.309	2.278	2.248	1.196	-9.668	66.969	9.819	2.278
	002	640	-619	2.364	18.981	3.915	664	640	349	-3.343	18.981	3.915	664
	003	137	-118	516	3.480	917	133	137	76	-822	3.480	917	133
	004	243	-273	731	9.780	426	194	243	10	110	9.780	426	194
	005	-3	3	17	-593	-12	2	-3	6	34	-593	-12	2
	006	118	-102	446	3.008	793	115	118	66	-710	3.008	793	115
	007	11	4	-207	4.151	-49	-27	11	-35	-135	4.151	-49	-27
	008	11	4	-207	4.151	-49	-27	11	-35	-135	4.151	-49	-27
	009	11	4	-207	4.151	-49	-27	11	-35	-135	4.151	-49	-27
	010	-21	-9	414	-8.306	99	53	-21	69	270	-8.306	99	53
Primo Impalcato					**Travata: Trave 18-19-20-10b**								
Trave 18-19	001	-1.865	349	-5.004	-35.828	-1.937	862	77	945	17.500	22.996	-29.008	-186
	002	-562	29	-1.932	-12.425	-2.230	377	78	220	4.670	7.377	-6.792	-162
	003	-79	80	-489	-2.755	-870	-259	-11	75	779	2.162	-880	160
	004	-750	-687	377	-3.990	3.625	3.662	352	-193	4.046	-4.175	-8.571	-2.118
	005	-2	21	18	-350	-11	-52	-2	6	-11	-208	2	17
	006	-68	69	-422	-2.382	-752	-224	-9	65	674	1.869	-761	139
	007	3	-54	-36	3.692	-4	120	13	-33	40	3.095	60	-61
	008	3	-54	-36	3.692	-4	120	13	-33	40	3.095	60	-61
	009	3	-54	-36	3.692	-4	120	13	-33	40	3.095	60	-61
	010	-7	108	72	-7.389	9	-240	-26	65	-79	-6.193	-121	121
Trave 19-20	001	1.136	1.716	21.070	38.277	30.637	-3.096	2.576	-575	-3.331	-24.284	17.567	-2.582
	002	330	460	5.853	10.619	8.355	-793	706	-197	-1.634	-8.444	6.332	-792
	003	70	64	1.071	2.013	1.966	-62	43	-33	-990	-3.098	2.014	-10
	004	200	558	4.020	5.027	2.543	-1.423	1.198	-424	3.959	7.008	-2.739	-2.429
	005	2	2	-28	-222	-67	-9	-5	4	55	-104	-60	15
	006	61	55	926	1.740	1.699	-54	37	-29	-855	-2.677	1.740	-8
	007	-4	-43	240	2.612	722	173	19	10	-510	496	740	42
	008	-4	-43	240	2.612	722	173	19	10	-510	496	740	42
	009	-4	-43	240	2.612	722	173	19	10	-510	496	740	42
	010	7	85	-481	-5.226	-1.445	-346	-38	-21	1.021	-993	-1.480	-85
Trave 10b-20	001	-1.267	-2.727	-5.928	-13.913	138	8.323	1.202	-25	3.176	5.753	-10.914	-602
	002	-237	-363	-1.915	1.151	-547	1.208	410	17	72	97	-1.293	-257
	003	-25	-35	180	1.898	441	87	62	-56	-342	-2.814	650	-249
	004	-323	-895	-4.064	-17.532	-3.428	2.573	75	598	3.308	19.826	-8.710	2.068
	005	-6	-4	-17	-77	-6	19	7	1	9	-242	15	-6
	006	-22	-30	155	1.640	381	75	53	-49	-296	-2.432	562	-215
	007	51	38	121	1.913	174	-112	-65	-20	-53	1.352	53	31
	008	51	38	121	1.913	174	-112	-65	-20	-53	1.352	53	31
	009	51	38	121	1.913	174	-112	-65	-20	-53	1.352	53	31
	010	-101	-76	-241	-3.828	-348	224	130	41	107	-2.705	-107	-61
Primo Impalcato					**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**								
Trave 24-25	001	-295	81	44.170	-19.794	68.021	99	-295	631	83.397	-19.794	-84.849	99
	002	-236	-130	17.160	-5.260	26.813	94	-236	395	33.343	-5.260	-34.040	94
	003	35	-54	691	-1.223	183	26	35	89	-324	-1.223	183	26
	004	-423	313	14.606	-1.614	25.592	-66	-423	-54	34.386	-1.614	-34.496	-66
	005	-6	-14	-135	2	-45	5	-6	12	115	2	-45	5
	006	30	-47	598	-1.057	158	22	30	77	-280	-1.057	158	22
	007	21	-20	244	60	81	9	21	33	-207	60	81	9
	008	21	-20	244	60	81	9	21	33	-207	60	81	9
	009	21	-20	244	60	81	9	21	33	-207	60	81	9
	010	-41	40	-489	-121	-162	-19	-41	-66	414	-121	-162	-19
Trave 25-26	001	-24	1.490	78.198	-17.365	82.711	-738	-24	-2.679	80.740	-17.365	-83.611	-738

Id_{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
	002	-43	523	32.101	-4.950	33.695	-223	-43	-738	32.805	-4.950	-33.944	-223
	003	-1	69	-208	-1.054	-50	-30	-1	-98	75	-1.054	-50	-30
	004	-65	489	32.881	-1.884	34.153	-209	-65	-694	33.286	-1.884	-34.297	-209
	005	0	-1	-107	20	-39	-1	0	-5	112	20	-39	-1
	006	-1	60	-179	-911	-43	-26	-1	-84	65	-911	-43	-26
	007	20	21	186	108	66	-6	20	-12	-190	108	66	-6
	008	20	21	186	108	66	-6	20	-12	-190	108	66	-6
	009	20	21	186	108	66	-6	20	-12	-190	108	66	-6
	010	-40	-42	-371	-217	-133	11	-40	23	380	-217	-133	11
Trave 26-27	001	-296	-3.505	80.010	-17.375	84.031	1.383	-296	4.449	83.626	-17.375	-85.289	1.383
	002	-97	-946	32.719	-4.924	34.195	361	-97	1.131	34.078	-4.924	-34.668	361
	003	-23	-185	48	-1.073	13	72	-23	230	-26	-1.073	13	72
	004	-32	-351	32.982	-1.852	34.528	131	-32	401	34.812	-1.852	-35.165	131
	005	-7	-27	-101	40	-33	10	-7	29	90	40	-33	10
	006	-20	-160	42	-927	11	62	-20	199	-23	-927	11	62
	007	38	-10	192	159	67	-7	38	-49	-193	159	67	-7
	008	38	-10	192	159	67	-7	38	-49	-193	159	67	-7
	009	38	-10	192	159	67	-7	38	-49	-193	159	67	-7
	010	-75	20	-384	-318	-134	14	-75	98	385	-318	-134	14
Trave 27-28	001	-483	4.633	82.441	-17.511	85.237	-1.172	-483	-2.165	83.401	-17.511	-85.417	-1.172
	002	-190	1.131	33.770	-5.008	34.701	-267	-190	-417	33.966	-5.008	-34.688	-267
	003	-15	214	-18	-1.069	-7	-53	-15	-96	22	-1.069	-7	-53
	004	-130	712	34.230	-2.011	35.103	-202	-130	-461	34.526	-2.011	-35.103	-202
	005	-7	2	-143	51	-58	0	-7	3	193	51	-58	0
	006	-13	185	-16	-924	-6	-46	-13	-83	19	-924	-6	-46
	007	102	-73	188	202	64	43	102	178	-182	202	64	43
	008	102	-73	188	202	64	43	102	178	-182	202	64	43
	009	102	-73	188	202	64	43	102	178	-182	202	64	43
	010	-205	146	-376	-404	-128	-87	-205	-356	365	-404	-128	-87
Trave 29-28	001	-488	3.228	76.052	-16.553	82.700	-894	-488	-1.820	78.854	-16.553	-83.201	-894
	002	-214	921	30.667	-4.850	33.557	-269	-214	-600	32.520	-4.850	-33.918	-269
	003	10	126	-123	-1.024	-26	-33	10	-59	24	-1.024	-26	-33
	004	-110	366	31.456	-2.089	34.080	-127	-110	-351	32.785	-2.089	-34.175	-127
	005	-10	11	-78	144	-13	1	-10	18	-4	144	-13	1
	006	8	109	-106	-885	-22	-28	8	-51	21	-885	-22	-28
	007	283	1.353	-215	240	-77	-292	283	-297	222	240	-77	-292
	008	283	1.353	-215	240	-77	-292	283	-297	222	240	-77	-292
	009	283	1.353	-215	240	-77	-292	283	-297	222	240	-77	-292
	010	-567	-2.707	430	-481	155	585	-567	595	-445	-481	155	585
Trave 29-30	001	-4.136	-833	65.422	-14.486	75.721	-115	-4.136	-1.370	30.948	-14.486	-60.097	-115
	002	-1.047	-137	26.754	-4.128	30.977	-64	-1.047	-434	11.901	-4.128	-24.130	-64
	003	-24	-51	-471	-917	-261	6	-24	-23	744	-917	-261	6
	004	368	545	27.708	-1.453	31.852	-355	368	-1.106	10.230	-1.453	-23.751	-355
	005	-285	-57	221	-292	-55	30	-285	83	476	-292	-55	30
	006	-21	-44	-407	-793	-226	5	-21	-20	643	-793	-226	5
	007	7	-1.802	223	151	106	1.789	7	1.002	-272	151	106	-585
	008	7	-1.802	223	151	106	1.789	7	1.002	-272	151	106	-585
	009	7	-1.802	223	151	106	1.789	7	1.002	-272	151	106	-585
	010	-14	3.606	-446	-302	-213	-3.579	-14	-2.005	544	-302	-213	1.168
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-S1**								
Trave 1-S1	001	1.182	4.685	964	428	4.507	-2.310	1.182	-4.462	6.635	428	-7.371	-2.310
	002	458	1.284	-547	696	360	-634	458	-1.226	1.723	696	-1.440	-634
	003	-16	368	-132	246	-65	-183	-16	-357	125	246	-65	-183
	004	461	183	-69	-117	766	-88	461	-166	1.595	-117	-1.522	-88
	005	14	183	-4	37	-2	-90	14	-175	4	37	-2	-90
	006	-14	318	-114	213	-56	-158	-14	-309	108	213	-56	-158
	007	8	-98	7	-18	3	48	8	92	-7	-18	3	48
	008	8	-98	7	-18	3	48	8	92	-7	-18	3	48
	009	8	-98	7	-18	3	48	8	92	-7	-18	3	48
	010	-17	196	-13	36	-7	-96	-17	-185	13	36	-7	-96
Primo Impalcato					**Travata: Trave 2-12-17-26**								
Trave 2-12	001	-150	2.760	5.097	-11.530	7.339	-947	-150	-2.368	9.535	-11.530	-9.016	-947
	002	92	696	499	-2.767	1.044	-235	92	-576	1.869	-2.767	-1.571	-235
	003	-51	246	-98	-482	-35	-90	-51	-239	92	-482	-35	-90
	004	460	-146	1.119	-1.485	1.502	82	460	298	1.915	-1.485	-1.822	82
	005	-21	116	-33	-195	-13	-42	-21	-109	35	-195	-13	-42
	006	-44	213	-85	-416	-30	-77	-44	-206	80	-416	-30	-77
	007	8	-56	-28	10	-10	18	8	43	28	10	-10	18
	008	8	-56	-28	10	-10	18	8	43	28	10	-10	18
	009	8	-56	-28	10	-10	18	8	43	28	10	-10	18
	010	-16	112	57	-20	21	-37	-16	-86	-56	-20	21	-37
Trave 12-17	001	-1.144	-438	8.071	-14.805	9.112	-167	-1.144	-918	465	-14.805	-2.653	-167
	002	-664	-33	3.186	-4.105	3.067	-103	-664	-329	-417	-4.105	148	-103
	003	90	-236	15	-639	55	142	90	174	-144	-639	55	142
	004	-1.177	1.208	3.999	-2.815	3.702	-929	-1.177	-1.472	-14	-2.815	-8	-929
	005	-2	-39	-13	-104	-8	20	-2	18	11	-104	-8	20
	006	78	-204	13	-552	48	123	78	150	-125	-552	48	123
	007	1	-63	-39	90	-29	51	1	85	45	90	-29	51
	008	1	-63	-39	90	-29	51	1	85	45	90	-29	51
	009	1	-63	-39	90	-29	51	1	85	45	90	-29	51
	010	-2	126	79	-181	58	-103	-2	-171	-89	-181	58	-103
Trave 17-26	001	-211	225	16.487	-16.363	14.051	-57	-211	-215	19.070	-16.363	-14.724	-57
	002	-122	56	4.986	-3.923	4.321	-15	-122	-59	6.118	-3.923	-4.675	-15
	003	-6	70	-78	-845	-23	-16	-6	-56	95	-845	-23	-16

Id_{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
	004	-119	-504	6.580	-1.628	5.562	121	-119	426	7.487	-1.628	-5.873	121
	005	-1	25	1	-52	0	-6	-1	-24	-1	-52	0	-6
	006	-5	61	-68	-730	-20	-14	-5	-49	82	-730	-20	-14
	007	2	9	-32	58	-8	-2	2	-5	33	58	-8	-2
	008	2	9	-32	58	-8	-2	2	-5	33	58	-8	-2
	009	2	9	-32	58	-8	-2	2	-5	33	58	-8	-2
	010	-4	-18	63	-116	17	4	-4	10	-65	-116	17	4
Primo Impalcato					**Travata: Trave 3-3b-9b-18**								
Trave 3-3b	001	258	-528	-476	-3.335	-4.940	2.753	-383	696	131	-16.473	-519	2.880
	002	52	-142	-194	-964	-1.425	627	-99	183	31	-4.229	-36	761
	003	10	-10	-20	-152	-324	153	6	-4	25	-1.133	-59	-21
	004	46	-284	-209	-1.006	-613	352	-331	538	-173	-347	535	2.273
	005	8	-23	-49	-222	-304	152	3	-1	8	-492	-10	-10
	006	9	-8	-17	-132	-280	132	5	-3	22	-980	-51	-18
	007	-15	-4	-27	96	-94	16	13	-22	6	37	-26	-69
	008	-15	-4	-27	96	-94	16	13	-22	6	37	-26	-69
	009	-15	-4	-27	96	-94	16	13	-22	6	37	-26	-69
	010	29	9	54	-192	188	-33	-26	44	-11	-74	52	138
Trave 3b-9b	001	591	1.052	-184	-17.436	-912	-3.682	-487	999	-110	-21.028	762	3.607
	002	155	286	-66	-4.559	-405	-997	-126	265	-26	-6.023	315	943
	003	8	27	1	-1.192	-47	-71	-5	27	3	-1.351	52	63
	004	328	479	-166	-521	-546	-1.918	-285	435	-118	-1.887	361	1.900
	005	2	5	6	-481	4	-10	-2	8	-5	-224	28	22
	006	7	24	1	-1.031	-41	-62	-5	23	3	-1.168	45	55
	007	9	4	-4	57	-16	-7	9	-6	4	-48	-16	-16
	008	9	4	-4	57	-16	-7	9	-6	4	-48	-16	-16
	009	9	4	-4	57	-16	-7	9	-6	4	-48	-16	-16
	010	-19	-8	8	-114	33	14	-18	13	-9	96	31	32
Trave 9b-18	001	306	658	226	-20.721	516	-2.304	-152	-1.409	-1.668	-8.022	9.985	-6.515
	002	76	178	55	-5.966	-12	-607	-16	-426	-560	-2.472	3.233	-1.956
	003	-6	-4	26	-1.324	44	31	4	-52	-70	-362	544	-328
	004	270	509	-123	-1.969	-457	-1.945	-66	-509	-541	-2.427	2.274	-1.485
	005	-1	-3	7	-192	20	10	1	3	-8	-8	25	14
	006	-5	-3	23	-1.145	38	27	3	-45	-61	-313	470	-283
	007	12	20	-5	-36	-22	-60	-22	11	35	-77	-102	27
	008	12	20	-5	-36	-22	-60	-22	11	35	-77	-102	27
	009	12	20	-5	-36	-22	-60	-22	11	35	-77	-102	27
	010	-25	-40	11	73	45	119	43	-22	-70	155	203	-55
Primo Impalcato					**Travata: Trave 4-8-13-19**								
Trave 4-8	001	286	535	820	1.154	7.563	-3.238	63	1.162	3.594	8.971	-11.758	4.082
	002	75	125	122	-172	1.496	-736	19	273	863	2.335	-2.735	951
	003	9	-15	3	-21	153	27	4	28	56	-93	-132	85
	004	125	528	375	254	2.755	-2.433	19	438	1.778	7.240	-6.091	1.641
	005	5	-7	20	75	150	11	4	8	31	-14	-82	16
	006	8	-13	3	-18	133	23	3	24	48	-80	-114	74
	007	16	41	-13	13	88	-207	-16	15	61	382	-178	54
	008	16	41	-13	13	88	-207	-16	15	61	382	-178	54
	009	16	41	-13	13	88	-207	-16	15	61	382	-178	54
	010	-31	-83	26	-27	-175	414	33	-30	-122	-765	356	-109
Trave 8-13	001	-48	444	3.067	6.012	9.539	-823	-56	719	3.388	5.252	-10.061	1.773
	002	-11	96	713	1.436	2.138	-153	-21	201	857	1.393	-2.393	503
	003	-1	-4	26	-257	30	57	-4	11	49	-218	-69	-5
	004	-5	337	1.711	6.840	5.585	-1.145	-23	429	1.777	6.101	-5.705	1.457
	005	2	10	28	9	57	-22	0	-4	-1	-73	5	-22
	006	-1	-3	23	-222	26	49	-3	10	42	-188	-60	-5
	007	-3	22	7	42	44	-91	-5	-15	0	33	23	-62
	008	-3	22	7	42	44	-91	-5	-15	0	33	23	-62
	009	-3	22	7	42	44	-91	-5	-15	0	33	23	-62
	010	6	-43	-15	-85	-89	182	11	30	-1	-67	-46	125
Trave 13-19	001	-326	867	3.683	4.935	11.653	-2.540	-283	252	1.332	1.416	-9.765	2.162
	002	-98	201	932	1.201	2.838	-550	-89	67	334	356	-2.466	566
	003	-16	19	71	-183	174	-32	-12	-24	30	29	-283	-55
	004	-95	327	1.773	5.541	5.843	-1.071	-119	438	518	282	-3.392	2.047
	005	1	9	9	-3	22	-31	-1	-2	-9	-52	17	-2
	006	-14	16	62	-158	150	-28	-10	-21	26	25	-245	-47
	007	-13	-10	-53	-302	-148	34	12	-32	21	67	51	-154
	008	-13	-10	-53	-302	-148	34	12	-32	21	67	51	-154
	009	-13	-10	-53	-302	-148	34	12	-32	21	67	51	-154
	010	26	20	105	604	295	-68	-23	64	-43	-133	-101	309
Primo Impalcato					**Travata: Trave 5-9-14-20**								
Trave 5-9	001	-167	-340	-1.709	-7.244	-6.166	1.388	211	895	2.811	33.396	-9.765	2.492
	002	-51	-135	-423	-2.825	-1.468	464	27	232	707	8.490	-2.425	681
	003	2	-7	-136	-578	-531	1	5	23	97	2.159	-286	55
	004	-114	-95	342	-358	1.572	566	70	283	977	2.137	-3.765	849
	005	3	-5	-74	-418	-242	-3	3	13	57	995	-173	29
	006	1	-6	-118	-500	-459	1	4	20	83	1.866	-247	47
	007	-5	-5	-282	-948	-1.037	43	0	-16	4	161	27	-78
	008	-5	-5	-282	-948	-1.037	43	0	-16	4	161	27	-78
	009	-5	-5	-282	-948	-1.037	43	0	-16	4	161	27	-78
	010	10	10	564	1.896	2.076	-87	0	32	-8	-322	-55	156
Trave 9-14	001	122	1.282	1.867	34.127	5.857	-4.263	-165	1.816	3.361	49.655	-10.600	5.781
	002	18	275	435	8.732	1.278	-906	-43	484	959	14.672	-2.916	1.525
	003	0	25	26	2.100	13	-76	-2	53	99	2.857	-244	157
	004	54	479	990	3.307	3.551	-1.624	-65	633	1.390	7.816	-4.813	2.095

Id_{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
	005	1	15	37	909	100	-43	0	-2	-15	270	66	-8
	006	0	22	22	1.815	11	-66	-2	46	86	2.469	-211	136
	007	-2	3	-73	-296	-258	-27	-1	-7	46	267	-156	-34
	008	-2	3	-73	-296	-258	-27	-1	-7	46	267	-156	-34
	009	-2	3	-73	-296	-258	-27	-1	-7	46	267	-156	-34
	010	3	-6	146	593	516	54	2	15	-93	-533	312	68
Trave 14-20	001	-429	973	4.629	50.890	15.282	-2.261	-497	551	-2.014	-11.800	5.502	1.846
	002	-124	230	1.326	15.090	4.276	-477	-168	203	-670	-3.790	1.932	712
	003	-12	37	190	3.009	570	-81	-12	10	-183	-975	612	91
	004	-143	259	1.449	7.472	5.118	-610	-177	253	236	-1.289	-1.510	561
	005	0	1	2	249	1	0	2	-7	-41	-132	145	-25
	006	-11	32	164	2.600	493	-70	-11	9	-158	-843	529	79
	007	0	9	-28	-187	-68	-50	2	21	236	916	-808	87
	008	0	9	-28	-187	-68	-50	2	21	236	916	-808	87
	009	0	9	-28	-187	-68	-50	2	21	236	916	-808	87
	010	1	-18	57	374	135	101	-3	-42	-472	-1.834	1.617	-175
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6-5b-8b-21-29**								
Trave 6-5b	001	-275	-5.705	29.944	34.275	48.681	17.276	-7.761	7.578	-21.802	-90.819	12.871	11.221
	002	2.340	-138	4.896	7.352	8.073	3.485	-501	717	-3.410	-14.086	1.931	645
	003	-165	-267	308	62	-22	395	-154	185	105	1.693	-37	301
	004	1.867	-404	11.629	13.858	20.595	3.396	-2.442	2.622	-9.866	-48.241	6.651	4.092
	005	624	-3	679	1.158	276	309	242	-143	133	1.202	91	-383
	006	-143	-230	266	53	-19	342	-133	160	90	1.463	-32	260
	007	-268	918	-1.330	-184	-433	-906	35	45	-253	-1.439	-201	24
	008	-268	918	-1.330	-184	-433	-906	35	45	-253	-1.439	-201	24
	009	-268	918	-1.330	-184	-433	-906	35	45	-253	-1.439	-201	24
	010	536	-1.837	2.662	369	867	1.812	-70	-90	507	2.880	402	-47
Trave 5b-8b	001	-2.497	5.174	-17.524	-96.412	10.486	-6.303	4.789	5.971	-14.167	-75.840	-15.672	6.852
	002	-15	570	-2.785	-15.127	1.571	-804	631	1.085	-2.434	-9.995	-2.593	1.232
	003	-68	92	106	1.957	-2	-5	16	182	33	1.894	64	125
	004	-588	2.115	-8.019	-52.114	3.685	-3.707	1.122	2.140	-6.637	-43.413	-5.878	3.822
	005	113	-39	128	979	64	33	47	-34	36	429	55	-106
	006	-59	79	92	1.691	-1	-5	14	157	29	1.637	55	108
	007	83	85	-290	-1.432	-191	-136	102	-55	208	-969	-187	-112
	008	83	85	-290	-1.432	-191	-136	102	-55	208	-969	-187	-112
	009	83	85	-290	-1.432	-191	-136	102	-55	208	-969	-187	-112
	010	-166	-170	580	2.865	383	272	-203	110	-415	1.940	375	225
Trave 8b-21	001	9.814	8.897	-20.310	-64.792	-19.908	-12.554	-630	-15.950	40.905	59.017	-53.516	-32.368
	002	1.161	1.434	-3.522	-7.813	-3.635	-1.393	-2.916	-3.383	7.397	14.402	-9.275	-9.617
	003	163	267	56	1.589	127	-403	225	-352	-7	-235	204	-542
	004	2.440	2.486	-9.211	-36.579	-9.631	-3.172	-3.691	-3.618	16.057	26.150	-22.460	-9.970
	005	21	-1	45	300	54	-5	-14	-40	-1	-115	57	-109
	006	141	231	48	1.373	110	-348	195	-304	-6	-203	177	-468
	007	75	11	171	-1.035	-243	-87	-285	-1.062	1.390	-2.798	-446	-1.296
	008	75	11	171	-1.035	-243	-87	-285	-1.062	1.390	-2.798	-446	-1.296
	009	75	11	171	-1.035	-243	-87	-285	-1.062	1.390	-2.798	-446	-1.296
	010	-150	-23	-342	2.071	487	175	571	2.125	-2.782	5.599	892	2.594
Trave 21-29	001	474	-2.296	20.499	-10.292	14.797	597	474	2.214	15.652	-10.292	-13.513	597
	002	262	-836	5.989	-2.335	4.511	208	262	737	5.112	-2.335	-4.284	208
	003	6	-56	-110	-587	-28	15	6	58	102	-587	-28	15
	004	230	-1.028	8.494	-183	5.905	261	230	939	6.092	-183	-5.275	261
	005	3	35	34	-279	9	-10	3	-40	-37	-279	9	-10
	006	6	-49	-95	-507	-24	13	6	51	88	-507	-24	13
	007	0	533	-292	-3.856	-92	-161	0	-683	399	-3.856	-92	-161
	008	0	533	-292	-3.856	-92	-161	0	-683	399	-3.856	-92	-161
	009	0	533	-292	-3.856	-92	-161	0	-683	399	-3.856	-92	-161
	010	0	-1.067	583	7.715	183	322	0	1.367	-799	7.715	183	322
Primo Impalcato					**Travata: Trave 7-22-30**								
Trave 7-22	001	-1.036	128	61.903	-11.898	56.073	-124	1.541	-946	94.822	-11.898	-63.661	-124
	002	-339	132	16.371	-2.084	14.800	-73	910	-505	24.865	-2.084	-16.723	-73
	003	-22	-38	146	-401	23	4	-22	-3	-56	-401	23	4
	004	972	174	3.231	-55	3.581	-64	972	-383	6.037	-55	-4.183	-64
	005	-2.116	-72	6.048	-2.668	4.308	14	1.563	47	6.240	-2.668	-4.352	14
	006	-19	-33	126	-346	20	4	-19	-2	-49	-346	20	4
	007	26	893	-1.675	-709	-353	-197	26	-818	1.392	-709	-353	-197
	008	26	893	-1.675	-709	-353	-197	26	-818	1.392	-709	-353	-197
	009	26	893	-1.675	-709	-353	-197	26	-818	1.392	-709	-353	-197
	010	-53	-1.788	3.352	1.419	707	395	-53	1.638	-2.785	1.419	707	395
Trave 22-30	001	-2.428	-1.700	79.649	-11.197	56.856	442	-186	1.637	43.653	-11.197	-47.320	442
	002	-1.465	-433	20.930	-2.206	14.975	123	-378	493	11.252	-2.206	-12.411	123
	003	35	-20	-255	-336	-68	7	35	30	259	-336	-68	7
	004	-1.624	-1.247	5.403	-474	3.716	325	-1.624	1.206	2.660	-474	-2.989	325
	005	-1.542	79	5.389	-2.148	3.994	-21	1.659	-83	3.674	-2.148	-3.540	-21
	006	30	-17	-220	-291	-59	6	30	26	224	-291	-59	6
	007	8	1.067	-1.774	-1.637	-539	-240	8	-745	2.292	-1.637	-539	-240
	008	8	1.067	-1.774	-1.637	-539	-240	8	-745	2.292	-1.637	-539	-240
	009	8	1.067	-1.774	-1.637	-539	-240	8	-745	2.292	-1.637	-539	-240
	010	-17	-2.135	3.551	3.276	1.078	480	-17	1.491	-4.588	3.276	1.078	480
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6b-11-23-24**								
Trave 6b-11	001	-859	66	-948	-147	-1.565	0	-859	67	4.618	-147	-5.988	0
	002	-254	-64	-257	-126	-645	185	-254	209	1.107	-126	-1.270	185
	003	26	51	6	45	34	-85	26	-75	-44	45	34	-85
	004	-449	-197	-339	-255	-908	505	-449	548	1.526	-255	-1.703	505
	005	-3	8	1	2	2	-14	-3	-13	-2	2	2	-14

Id_{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
	006	22	44	6	39	29	-74	22	-65	-38	39	29	-74
	007	2	-17	-2	-12	0	16	2	7	-1	-12	0	16
	008	2	-17	-2	-12	0	16	2	7	-1	-12	0	16
	009	2	-17	-2	-12	0	16	2	7	-1	-12	0	16
	010	-3	35	3	24	1	-32	-3	-13	3	24	1	-32
Trave 11-23	001	-1.217	358	4.977	-2.608	6.697	-186	-1.217	-451	4.165	-2.608	-6.322	-186
	002	-613	241	917	-694	1.144	-110	-613	-236	396	-694	-866	-110
	003	42	-79	-12	-33	-8	33	42	66	24	-33	-8	33
	004	-939	775	1.251	-433	1.504	-347	-939	-731	373	-433	-1.052	-347
	005	-2	-2	-8	0	-4	1	-2	1	8	0	-4	1
	006	36	-68	-10	-28	-7	29	36	57	21	-28	-7	29
	007	3	-31	18	-44	9	15	3	33	-19	-44	9	15
	008	3	-31	18	-44	9	15	3	33	-19	-44	9	15
	009	3	-31	18	-44	9	15	3	33	-19	-44	9	15
	010	-7	62	-37	87	-17	-30	-7	-66	38	87	-17	-30
Trave 23-24	001	162	-288	8.768	-8.003	8.886	82	162	191	8.243	-8.003	-8.707	82
	002	147	30	1.284	-1.493	1.331	-17	147	-67	1.452	-1.493	-1.412	-17
	003	-24	47	-77	-268	-25	-16	-24	-48	68	-268	-25	-16
	004	396	-411	1.850	-651	1.759	130	396	353	1.669	-651	-1.728	130
	005	0	15	-7	6	-2	-5	0	-14	7	6	-2	-5
	006	-21	41	-66	-231	-21	-14	-21	-41	59	-231	-21	-14
	007	1	18	15	-14	5	-6	1	-16	-14	-14	5	-6
	008	1	18	15	-14	5	-6	1	-16	-14	-14	5	-6
	009	1	18	15	-14	5	-6	1	-16	-14	-14	5	-6
	010	-3	-36	-29	28	-10	12	-3	33	28	28	-10	12
Primo Impalcato					**Travata: Trave S1-16**								
Trave S1-16	001	1.561	336	82	-5.675	7.550	-227	1.561	-375	9.276	-5.675	-13.001	-227
	002	777	129	155	-1.205	3.361	-91	777	-156	3.747	-1.205	-5.425	-91
	003	-52	-79	99	100	57	53	-52	88	-79	100	57	53
	004	1.186	788	-194	-2.880	4.050	-529	1.186	-868	5.070	-2.880	-7.118	-529
	005	-2	9	-19	74	-12	-5	-2	-6	19	74	-12	-5
	006	-45	-68	86	87	49	46	-45	76	-68	87	49	46
	007	3	-80	4	288	2	51	3	81	-2	288	2	51
	008	3	-80	4	288	2	51	3	81	-2	288	2	51
	009	3	-80	4	288	2	51	3	81	-2	288	2	51
	010	-6	160	-8	-576	-4	-103	-6	-162	3	-576	-4	-103
Primo Impalcato					**Travata: Trave 16-25**								
Trave 16-25	001	75	-981	16.936	-12.247	14.095	244	75	879	18.356	-12.247	-14.468	244
	002	4	-178	5.052	-2.616	4.317	43	4	152	5.965	-2.616	-4.613	43
	003	10	15	-24	-632	-10	-4	10	-16	55	-632	-10	-4
	004	-42	-602	6.433	-909	5.505	152	-42	556	7.464	-909	-5.848	152
	005	0	16	1	17	0	-4	0	-17	-1	17	0	-4
	006	8	13	-21	-546	-9	-4	8	-14	48	-546	-9	-4
	007	2	18	-11	71	-3	-4	2	-12	11	71	-3	-4
	008	2	18	-11	71	-3	-4	2	-12	11	71	-3	-4
	009	2	18	-11	71	-3	-4	2	-12	11	71	-3	-4
	010	-4	-35	22	-142	6	8	-4	24	-22	-142	6	8
Primo Impalcato					**Travata: Trave 18-27**								
Trave 18-27	001	27	-607	16.533	-3.038	14.094	169	27	688	18.786	-3.038	-14.681	169
	002	16	-124	5.188	-548	4.374	35	16	144	5.914	-548	-4.622	35
	003	1	-12	-85	-167	-22	3	1	8	84	-167	-22	3
	004	19	-357	6.855	87	5.624	99	19	406	7.288	87	-5.811	99
	005	0	22	8	8	2	-6	0	-22	-10	8	2	-6
	006	1	-10	-73	-144	-19	2	1	7	73	-144	-19	2
	007	3	42	-82	-8	-21	-12	3	-47	81	-8	-21	-12
	008	3	42	-82	-8	-21	-12	3	-47	81	-8	-21	-12
	009	3	42	-82	-8	-21	-12	3	-47	81	-8	-21	-12
	010	-6	-85	164	15	43	23	-6	94	-163	15	43	23
Primo Impalcato					**Travata: Trave 20-28**								
Trave 20-28	001	-3	-3.952	16.567	-10.841	14.249	968	-3	3.474	18.789	-10.841	-14.830	968
	002	-41	-1.001	5.313	-2.300	4.472	247	-41	896	5.895	-2.300	-4.683	247
	003	-5	-134	-132	-610	-30	33	-5	122	98	-610	-30	33
	004	18	-933	7.169	-614	5.769	230	18	829	7.278	-614	-5.872	230
	005	-3	18	12	-21	4	-5	-3	-19	-15	-21	4	-5
	006	-5	-116	-114	-527	-26	29	-5	105	84	-527	-26	29
	007	-1	4	-153	21	-43	1	-1	13	174	21	-43	1
	008	-1	4	-153	21	-43	1	-1	13	174	21	-43	1
	009	-1	4	-153	21	-43	1	-1	13	174	21	-43	1
	010	1	-8	306	-42	85	-2	1	-26	-349	-42	85	-2
Primo Impalcato					**Travata: Trave 2b-4b-7b-10b**								
Trave 2b-4b	001	-1.073	-1.672	-263	-6.863	263	5.381	-595	966	3.434	15.001	-7.814	2.402
	002	-207	-265	-8	-1.248	462	694	-123	219	761	2.846	-1.704	570
	003	-10	-11	3	-153	31	40	-9	15	79	-264	-120	25
	004	-441	-710	-213	-2.948	-256	2.276	-195	283	1.195	9.179	-2.796	651
	005	6	28	19	127	85	-112	-5	17	34	-52	-64	54
	006	-8	-10	3	-132	27	35	-8	13	68	-228	-103	22
	007	-11	-27	-29	-253	-84	83	1	-28	36	227	-52	-110
	008	-11	-27	-29	-253	-84	83	1	-28	36	227	-52	-110
	009	-11	-27	-29	-253	-84	83	1	-28	36	227	-52	-110
	010	22	53	58	506	169	-165	-2	56	-71	-455	104	221
Trave 4b-7b	001	-620	-882	3.231	5.851	8.935	3.730	595	-972	3.889	6.411	-9.752	-4.460
	002	-138	-160	758	1.099	1.996	697	92	-124	1.006	1.049	-2.263	-735
	003	-3	8	67	-588	135	-7	-5	20	103	-489	-190	31
	004	-295	-523	1.201	7.007	3.289	2.046	290	-554	1.386	6.899	-3.497	-2.312

Travi - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

Id_{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
	005	4	9	31	-80	52	-23	1	2	6	-161	-18	7
	006	-2	7	58	-508	117	-6	-4	17	89	-422	-164	27
	007	8	45	-12	-224	-10	-155	8	-47	22	144	-30	-164
	008	8	45	-12	-224	-10	-155	8	-47	22	144	-30	-164
	009	8	45	-12	-224	-10	-155	8	-47	22	144	-30	-164
	010	-17	-89	25	448	20	310	-16	95	-44	-288	60	328
Trave 7b-10b	001	756	1.345	3.982	13.518	8.005	-3.340	1.254	-1.226	-1.563	-18.112	2.893	-4.140
	002	173	342	1.078	3.028	1.971	-839	306	-242	-457	-4.725	1.169	-799
	003	10	20	115	-252	183	-29	20	6	-21	-456	-11	31
	004	262	442	1.371	8.593	2.800	-1.095	483	-661	-694	-6.439	1.685	-2.236
	005	2	3	8	-77	10	-8	3	-5	-4	-47	7	-16
	006	9	17	99	-218	158	-25	17	5	-19	-394	-10	27
	007	6	35	-28	-276	-46	-128	-8	62	83	513	-111	133
	008	6	35	-28	-276	-46	-128	-8	62	83	513	-111	133
	009	6	35	-28	-276	-46	-128	-8	62	83	513	-111	133
	010	-13	-71	56	553	92	256	17	-124	-166	-1.028	222	-266

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
Estr. Inz./Fin. Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).

TRAVI - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA

Travi - Sollecitazioni per effetto del sisma

Id_{Tr}	Dir	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-2-3-5-6-7**								
Trave 1-2	X	1.166	702	43.599	29.540	12.984	955	1.166	5.837	39.520	29.540	12.984	955
	Y	5.762	4.181	25.307	20.055	7.468	1.821	5.762	7.480	22.498	20.055	7.468	1.821
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 2-3	X	913	1.762	29.641	48.111	7.095	336	913	638	20.933	48.111	7.095	336
	Y	832	2.858	18.893	36.424	4.264	605	832	1.458	11.500	36.424	4.264	605
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 3-5	X	725	919	16.954	16.804	6.506	301	725	787	19.809	16.804	6.506	301
	Y	5.028	1.198	3.945	11.512	1.261	131	5.028	512	3.315	11.512	1.261	131
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 6-5	X	1.508	462	32.113	35.105	10.346	118	1.508	201	26.168	35.105	10.346	118
	Y	12.054	1.891	8.234	15.836	2.519	626	12.054	1.636	5.972	15.836	2.519	626
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 6-7	X	2.666	688	56.755	29.237	25.358	190	2.666	265	61.720	29.237	25.358	190
	Y	1.707	2.441	11.168	17.710	5.360	758	1.707	1.112	13.899	17.710	5.360	758
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1a-P1-S1**								
Trave 1a-P1	X	412	1.960	3.316	3.024	2.903	2.834	412	2.974	1.774	3.024	2.903	2.834
	Y	1.107	1.784	1.192	12.618	2.582	2.156	1.107	1.971	3.354	12.618	2.582	2.156
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave P1-S1	X	358	3.657	15.969	30.649	24.500	4.014	358	2.533	21.814	30.649	24.500	4.014
	Y	1.094	765	9.176	5.398	12.283	890	1.094	608	9.782	5.398	12.283	890
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 11-P2-S1-12**								
Trave 11-P2	X	72	3.302	25.225	65.736	24.818	5.382	72	4.993	13.039	65.736	24.818	5.382
	Y	1.278	1.228	11.409	15.203	15.360	3.071	1.278	3.506	12.269	15.203	15.360	3.071
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave P2-S1	X	845	6.647	12.543	9.060	17.571	8.124	845	5.884	14.575	9.060	17.571	8.124
	Y	2.036	241	5.081	58.685	1.154	1.487	2.036	2.479	6.458	58.685	1.154	1.487
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave S1-12	X	239	4.954	19.004	30.376	6.878	1.089	239	2.000	24.891	30.376	6.878	1.089
	Y	3.068	3.464	3.949	760	1.465	776	3.068	1.494	5.405	760	1.465	776
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**								
Trave 16-23	X	1.885	223	25.464	34.463	9.821	156	1.885	675	30.079	34.463	9.821	156
	Y	1.509	976	19.062	21.812	6.166	467	1.509	1.666	15.810	21.812	6.166	467
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 16-17	X	731	449	37.414	9.522	13.082	87	731	86	35.831	9.522	13.082	87
	Y	2.799	171	6.159	4.947	2.055	77	2.799	359	5.354	4.947	2.055	77
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 18-17	X	612	154	37.964	1.935	13.367	38	612	67	37.563	1.935	13.367	38
	Y	5.037	179	2.657	8.676	1.214	32	5.037	150	4.209	8.676	1.214	32
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 20-18	X	750	110	36.417	3.833	12.778	39	750	140	35.778	3.833	12.778	39
	Y	5.271	522	1.582	5.773	439	151	5.271	342	1.019	5.773	439	151
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 21-20	X	1.176	132	32.829	10.743	11.335	53	1.176	170	31.219	10.743	11.335	53
	Y	5.581	545	1.217	6.776	584	112	5.581	94	2.166	6.776	584	112
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 21-22	X	666	445	60.757	14.611	26.592	148	666	254	63.022	14.611	26.592	148
	Y	2.529	640	7.560	10.935	2.855	277	2.529	652	5.735	10.935	2.855	277
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**								
Trave 24-25	X	759	402	50.170	33.727	16.986	121	759	271	44.328	33.727	16.986	121
	Y	4.158	1.338	19.308	13.750	6.520	414	4.158	962	16.962	13.750	6.520	414

Id_{Tr}	Dir	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 25-26	X	821	162	40.744	2.386	14.356	67	821	216	40.356	2.386	14.356	67
	Y	4.469	559	15.518	332	5.481	214	4.469	652	15.444	332	5.481	214
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 26-27	X	727	284	39.073	165	13.594	87	727	216	39.092	165	13.594	87
	Y	4.564	730	15.035	2.193	5.227	265	4.564	792	15.018	2.193	5.227	265
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 27-28	X	710	213	38.560	1.444	13.253	66	710	170	38.307	1.444	13.253	66
	Y	4.458	561	14.102	2.344	4.704	161	4.458	379	13.184	2.344	4.704	161
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 29-28	X	731	139	37.833	4.827	13.579	55	731	174	38.798	4.827	13.579	55
	Y	2.422	912	18.578	2.146	6.714	337	2.422	991	19.314	2.146	6.714	337
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 29-30	X	867	131	44.836	32.967	20.497	71	867	204	50.570	32.967	20.497	71
	Y	5.214	224	15.105	17.655	7.123	130	5.214	540	18.052	17.655	7.123	130
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-S1**								
Trave 1-S1	X	669	930	4.522	2.170	2.232	507	669	1.079	4.315	2.170	2.232	507
	Y	775	202	31.254	16.742	15.349	199	775	592	29.520	16.742	15.349	199
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 2-12-17-26**								
Trave 2-12	X	334	477	1.716	2.545	586	124	334	199	1.457	2.545	586	124
	Y	546	573	25.443	15.923	9.105	170	546	352	23.851	15.923	9.105	170
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12-17	X	1.021	1.039	8.383	13.457	5.367	652	1.021	841	7.089	13.457	5.367	652
	Y	150	568	35.487	7.324	24.385	421	150	646	34.816	7.324	24.385	421
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 17-26	X	127	84	1.007	2.169	290	22	127	93	1.220	2.169	290	22
	Y	219	499	19.086	17.914	5.211	140	219	575	20.895	17.914	5.211	140
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 3-18-27**								
Trave 3-18	X	376	93	719	1.417	181	18	376	73	855	1.417	181	18
	Y	90	153	18.474	5.441	4.291	62	90	385	18.784	5.441	4.291	62
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 18-27	X	106	89	887	607	238	24	106	97	941	607	238	24
	Y	312	624	24.644	16.743	6.640	165	312	645	26.304	16.743	6.640	165
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 5-20-28**								
Trave 5-20	X	262	93	1.133	2.034	281	22	262	105	1.305	2.034	281	22
	Y	78	926	23.401	5.244	5.440	201	78	819	23.825	5.244	5.440	201
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 20-28	X	61	123	1.624	361	427	31	61	117	1.650	361	427	31
	Y	211	673	30.266	13.896	8.072	166	211	600	31.667	13.896	8.072	166
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 6-21-29**								
Trave 6-21	X	60	103	1.853	7.939	431	24	60	102	1.965	7.939	431	24
	Y	165	657	32.894	15.635	7.402	135	165	515	31.330	15.635	7.402	135
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 21-29	X	145	89	3.443	1.681	892	23	145	88	3.293	1.681	892	23
	Y	213	408	35.704	2.838	9.491	110	213	426	35.953	2.838	9.491	110
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 7-22-30**								
Trave 7-22	X	133	212	2.796	621	640	35	133	96	2.759	621	640	35
	Y	365	180	34.770	11.652	7.876	44	365	220	33.574	11.652	7.876	44
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 22-30	X	83	99	3.138	599	839	29	83	121	3.196	599	839	29
	Y	285	519	38.342	10.628	10.299	155	285	656	39.407	10.628	10.299	155
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1a-11-23-24**								
Trave 1a-11	X	2.254	1.960	1.563	11.409	2.924	3.742	2.254	3.557	2.748	11.409	2.924	3.742
	Y	956	1.784	1.688	3.676	2.416	3.678	956	3.638	1.888	3.676	2.416	3.678
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 11-23	X	235	674	4.218	1.418	1.960	249	235	409	4.287	1.418	1.960	249
	Y	583	965	19.290	5.884	8.765	379	583	682	18.745	5.884	8.765	379
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 23-24	X	163	115	3.522	1.305	1.186	46	163	152	3.435	1.305	1.186	46
	Y	491	371	13.291	5.428	4.634	138	491	436	13.885	5.428	4.634	138
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave S1-16**								
Trave S1-16	X	337	1.423	15.320	10.955	10.283	677	337	697	16.900	10.955	10.283	677
	Y	279	1.132	49.429	17.399	32.377	558	279	615	52.016	17.399	32.377	558
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 16-25**								
Trave 16-25	X	73	221	1.752	2.081	489	50	73	160	1.971	2.081	489	50
	Y	186	318	15.723	11.617	4.290	101	186	453	16.953	11.617	4.290	101
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6b-P1-S1**								
Trave 6b-P1	X	506	1.201	2.329	3.566	2.342	1.148	506	798	1.798	3.566	2.342	1.148
	Y	838	384	4.100	19.581	6.222	501	838	489	6.733	19.581	6.222	501
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave P1-S1	X	270	230	22.307	18.985	33.980	415	270	483	30.097	18.985	33.980	415
	Y	686	818	6.998	17.780	8.025	1.032	686	778	5.429	17.780	8.025	1.032
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Id_{Tr}	Dir	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-2**								
Trave 1-2	X	1.483	479	47.888	8.766	15.148	102	1.483	440	49.084	8.766	15.148	102
	Y	1.678	4.308	10.277	4.069	3.315	1.275	1.678	3.855	10.944	4.069	3.315	1.275
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 11-P2-S1-12**								
Trave 11-P2	X	184	2.639	27.313	65.232	28.347	3.781	184	3.190	16.386	65.232	28.347	3.781
	Y	451	1.267	17.299	3.987	22.032	2.244	451	2.197	16.656	3.987	22.032	2.244
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave P2-S1	X	652	2.906	19.616	19.331	28.392	2.850	652	1.492	24.177	19.331	28.392	2.850
	Y	819	721	5.086	46.091	1.477	213	819	442	2.831	46.091	1.477	213
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave S1-12	X	463	317	22.742	31.155	7.766	67	463	327	26.825	31.155	7.766	67
	Y	1.147	335	3.107	2.276	975	197	1.147	1.121	3.113	2.276	975	197
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**								
Trave 1b-3	X	284	1.012	3.993	123.072	10.369	1.893	284	1.610	17.272	123.072	10.369	1.893
	Y	1.610	1.749	18.149	376.478	2.378	5.139	1.610	5.345	21.195	376.478	2.378	5.139
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 3-4	X	513	925	4.701	105.501	744	2.165	126	1.099	1.944	103.063	5.462	2.858
	Y	1.077	5.790	5.295	354.566	15.858	17.427	1.039	2.237	4.227	162.089	16.581	2.412
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 4-5	X	1.551	2.115	7.975	78.539	37.521	11.658	4.521	1.572	39.567	5.432	38.820	1.505
	Y	554	2.815	10.893	128.204	28.206	8.578	6.016	4.546	5.961	8.365	29.433	10.327
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 5-2b	X	754	865	17.305	13.690	25.833	3.682	2.124	1.236	28.767	198.977	31.175	11.071
	Y	6.161	6.924	32.223	100.931	45.383	7.609	535	674	34.170	206.780	47.205	3.617
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 2b-6	X	3.714	2.923	37.814	190.149	48.358	6.169	1.417	4.295	52.005	34.568	63.451	9.280
	Y	1.133	1.688	37.948	224.349	37.329	1.607	2.988	5.462	34.753	91.350	42.706	11.957
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 6-7	X	5.271	748	25.609	62.312	13.482	142	5.271	335	37.422	62.312	13.482	142
	Y	6.716	1.324	15.840	16.127	5.753	679	6.716	1.864	11.136	16.127	5.753	679
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 3b-8-9-10-4b-5b**								
Trave 3b-8	X	347	1.012	707	53.697	1.507	3.545	283	291	770	89.439	3.423	884
	Y	782	5.248	1.080	36.761	841	19.686	431	2.181	1.089	22.138	3.979	10.363
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 8-9	X	306	202	4.942	68.748	17.166	834	523	223	9.740	36.970	13.491	809
	Y	119	2.769	369	18.328	967	13.387	1.607	2.893	675	2.255	2.571	11.233
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 9-10	X	248	801	5.566	3.072	13.274	2.253	355	1.749	18.058	22.961	13.141	4.522
	Y	1.457	502	1.979	9.381	571	553	4.991	5.137	6.808	4.407	3.060	20.317
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10-4b	X	2.236	3.526	26.596	38.964	89.385	17.145	2.240	3.966	30.905	173.432	90.956	15.847
	Y	2.239	5.806	13.985	8.265	51.698	29.028	1.677	5.793	18.968	114.608	53.417	24.146
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 4b-5b	X	2.200	2.444	27.155	233.416	23.288	9.815	648	469	7.250	50.257	19.724	2.045
	Y	2.141	3.611	17.257	147.687	16.854	15.416	1.901	4.722	5.942	21.005	12.685	14.069
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 9b-13-14-15-7b-8b**								
Trave 9b-13	X	282	1.020	1.031	75.337	1.867	3.686	94	75	929	126.019	4.566	382
	Y	741	5.131	1.059	33.849	995	19.323	429	2.179	1.003	18.628	3.641	10.425
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13-14	X	159	211	6.643	96.588	22.880	1.174	290	348	12.793	46.374	19.343	1.621
	Y	63	2.714	297	14.461	845	12.762	1.686	2.729	791	5.453	3.349	10.325
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 14-15	X	655	1.096	6.797	6.939	15.239	4.087	1.440	2.035	20.099	23.735	15.516	7.416
	Y	1.408	256	1.735	3.326	3.154	1.318	5.259	4.160	976	19.730	1.883	16.049
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 15-7b	X	1.545	3.214	29.449	34.553	99.281	15.898	572	1.383	34.800	202.138	101.556	7.724
	Y	1.922	6.493	4.279	15.329	21.763	31.289	1.324	6.503	11.470	59.688	22.381	27.947
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 7b-8b	X	1.475	1.378	31.280	267.264	26.079	4.614	1.091	2.366	6.058	61.085	22.623	7.703
	Y	1.513	2.794	11.574	66.918	10.774	12.803	1.550	3.379	3.773	6.204	6.883	9.537
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**								
Trave 16-23	X	1.734	276	28.044	26.024	10.687	133	1.734	475	32.397	26.024	10.687	133
	Y	844	1.723	19.012	12.024	6.408	533	844	1.300	17.229	12.024	6.408	533
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 16-17	X	1.699	546	44.515	2.919	15.573	215	1.699	659	42.675	2.919	15.573	215
	Y	644	649	2.475	5.847	1.084	127	644	343	3.595	5.847	1.084	127
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 17-18	X	813	757	43.448	47.822	15.354	175	813	244	43.300	47.822	15.354	175
	Y	3.433	2.098	3.862	16.781	892	795	3.433	2.396	1.193	16.781	892	795
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 18-20	X	1.379	199	48.343	105.543	18.489	76	1.379	587	56.131	105.543	18.489	76
	Y	3.439	498	11.786	27.212	5.477	156	3.439	526	19.165	27.212	5.477	156
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10b-20	X	342	4.185	47.071	129.939	20.076	2.129	342	2.206	13.828	129.939	20.076	2.129
	Y	7.482	10.425	49.646	135.632	27.114	4.965	7.482	4.474	31.686	135.632	27.114	4.965
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 21-10b	X	3.872	14.894	61.413	378.349	144.662	35.663	7.930	8.622	78.833	536.350	127.018	22.091
	Y	2.237	1.937	31.377	74.310	78.768	8.725	9.810	9.074	49.680	426.935	72.032	1.960

Id_{Tr}	Dir	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 21-22	X	3.826	1.214	8.961	172.127	8.699	582	3.826	1.497	33.260	172.127	8.699	582
	Y	2.409	671	22.134	52.467	6.899	256	2.409	532	9.979	52.467	6.899	256
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 11b-18**								
Trave 11b-18	X	634	1.251	15.773	360.934	1.965	1.366	634	771	18.157	360.934	1.965	1.366
	Y	1.421	239	18.855	363.294	9.479	2.223	1.421	3.028	5.046	363.294	9.479	2.223
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 18-19-20-10b**								
Trave 18-19	X	1.293	1.610	2.256	311.134	7.162	2.114	613	929	6.257	320.724	4.305	1.375
	Y	307	5.662	4.925	320.334	5.426	13.269	571	2.045	2.244	169.611	14.527	1.657
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 19-20	X	2.135	4.792	23.948	268.113	82.918	23.010	4.294	1.789	73.311	68.507	84.021	1.490
	Y	300	2.864	12.565	135.785	26.180	9.405	5.381	5.235	1.599	7.486	24.784	12.130
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10b-20	X	4.897	4.186	31.883	379.069	40.509	17.101	3.023	2.357	22.320	125.965	31.264	3.469
	Y	6.794	2.458	26.031	185.595	41.252	17.426	2.799	3.235	21.444	106.630	39.192	1.848
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**								
Trave 24-25	X	1.262	147	56.122	34.189	19.115	49	1.262	134	50.219	34.189	19.115	49
	Y	1.273	1.705	10.733	3.740	3.688	523	1.273	1.206	9.782	3.740	3.688	523
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 25-26	X	1.273	216	46.225	10.659	16.307	99	1.273	344	45.895	10.659	16.307	99
	Y	1.099	874	9.565	2.734	3.338	316	1.099	911	9.294	2.734	3.338	316
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 26-27	X	1.271	319	44.845	18.210	15.642	41	1.271	201	45.096	18.210	15.642	41
	Y	1.106	1.349	8.582	3.232	2.948	436	1.106	1.157	8.367	3.232	2.948	436
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 27-28	X	1.243	360	44.730	25.106	15.377	34	1.243	345	44.457	25.106	15.377	34
	Y	979	1.122	7.640	19.650	2.539	423	979	1.330	7.089	19.650	2.539	423
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 29-28	X	1.222	388	45.431	33.982	16.206	59	1.222	512	46.026	33.982	16.206	59
	Y	464	2.493	12.189	36.091	4.195	595	464	889	11.486	36.091	4.195	595
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 29-30	X	328	1.831	54.701	23.252	24.799	745	328	1.637	60.730	23.252	24.799	745
	Y	6.404	1.861	12.570	11.014	5.702	705	6.404	1.426	13.970	11.014	5.702	705
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-S1**								
Trave 1-S1	X	346	87	5.512	2.783	2.743	34	346	186	5.348	2.783	2.743	34
	Y	241	243	29.164	9.644	14.501	92	241	130	28.250	9.644	14.501	92
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 2-12-17-26**								
Trave 2-12	X	87	81	2.010	314	718	43	87	149	1.877	314	718	43
	Y	445	363	20.309	974	7.440	152	445	461	19.970	974	7.440	152
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12-17	X	770	30	9.388	7.803	6.078	40	770	100	8.135	7.803	6.078	40
	Y	237	426	31.310	610	21.567	177	237	150	30.868	610	21.567	177
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 17-26	X	119	286	1.103	2.354	311	73	119	278	1.281	2.354	311	73
	Y	99	77	15.952	8.126	4.248	13	99	59	16.647	8.126	4.248	13
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 3-3b-9b-18**								
Trave 3-3b	X	296	64	572	2.251	2.251	249	141	915	155	2.183	793	3.179
	Y	1.442	880	5.378	2.428	15.332	2.194	1.082	2.283	1.144	3.667	5.104	7.234
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 3b-9b	X	512	1.251	145	1.784	650	4.064	92	1.235	79	4.953	461	4.371
	Y	675	852	1.040	5.850	4.268	2.087	613	984	1.006	4.852	3.950	2.411
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 9b-18	X	588	1.760	293	5.267	1.279	5.838	1.986	779	1.564	5.954	5.518	2.708
	Y	1.007	2.284	1.106	3.907	4.519	6.885	2.545	1.020	4.400	4.733	12.175	2.435
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 4-8-13-19**								
Trave 4-8	X	1.202	2.620	2.677	21.179	9.002	11.416	685	2.341	3.192	16.691	10.860	9.580
	Y	467	2.376	3.078	18.932	764	11.604	632	1.762	4.610	28.336	12.672	8.587
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 8-13	X	1.324	2.432	4.138	24.510	11.907	9.686	1.135	3.109	4.827	25.202	15.229	11.905
	Y	123	3.420	347	3.178	1.588	14.765	199	3.349	594	5.813	1.072	13.965
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13-19	X	1.466	3.606	6.398	34.588	19.867	13.779	2.120	4.639	2.199	22.750	14.061	20.448
	Y	579	1.800	4.272	25.245	11.257	8.130	503	2.485	3.383	20.345	1.222	10.938
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 5-9-14-20**								
Trave 5-9	X	172	536	4.740	30.446	23.892	6.294	519	2.276	7.685	15.087	30.659	8.648
	Y	558	274	18.801	139.475	56.324	3.420	1.059	117	5.622	16.273	21.000	1.439
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 9-14	X	104	1.429	6.489	4.898	25.833	4.949	91	1.533	9.365	12.421	35.773	5.231
	Y	534	1.263	4.640	28.104	16.390	6.341	519	1.487	4.845	32.842	16.695	6.244
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 14-20	X	613	2.900	7.517	3.367	31.607	11.643	49	2.154	18.350	9.084	72.103	13.437
	Y	1.149	235	5.215	8.034	19.160	319	173	910	14.377	114.338	42.810	484
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6-5b-8b-21-29**								
Trave 6-5b	X	14.003	6.059	19.778	114.764	40.407	16.968	607	1.840	18.839	144.266	27.683	4.673

Id_{Tr}	Dir	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
	Y	7.462	4.699	39.574	322.089	47.462	18.019	6.374	2.101	3.651	49.210	31.033	10.133
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 5b-8b	X	1.280	2.416	14.086	160.512	5.243	7.395	3.081	2.810	15.559	173.606	3.565	5.368
	Y	8.199	4.331	5.069	34.934	15.783	9.529	7.877	2.418	13.114	87.149	15.208	10.641
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 8b-21	X	6.531	5.918	21.058	162.389	29.245	13.755	4.769	15.713	13.736	72.816	39.220	36.272
	Y	5.629	2.603	6.027	102.041	23.593	6.033	793	1.619	37.547	272.214	33.752	4.504
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 21-29	X	1.371	960	3.756	12.247	881	217	1.371	676	2.923	12.247	881	217
	Y	557	631	12.371	28.576	3.750	166	557	622	15.939	28.576	3.750	166
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 7-22-30**								
Trave 7-22	X	434	1.222	11.726	4.145	2.640	251	434	958	11.185	4.145	2.640	251
	Y	1.047	796	60.578	6.805	13.328	245	1.047	1.331	55.072	6.805	13.328	245
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 22-30	X	1.256	1.269	13.382	14.956	3.618	268	1.256	758	13.934	14.956	3.618	268
	Y	817	2.080	61.704	53.308	17.075	603	817	2.471	67.204	53.308	17.075	603
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6b-11-23-24**								
Trave 6b-11	X	2.211	1.201	1.378	7.395	2.405	3.309	2.211	3.678	2.168	7.395	2.405	3.309
	Y	271	384	3.466	16.902	5.883	419	271	279	5.207	16.902	5.883	419
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 11-23	X	369	1.036	5.732	239	2.673	375	369	589	5.868	239	2.673	375
	Y	277	189	21.768	2.709	10.001	82	277	173	21.633	2.709	10.001	82
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 23-24	X	164	172	4.784	1.755	1.629	61	164	187	4.770	1.755	1.629	61
	Y	313	245	15.371	2.284	5.292	96	313	317	15.661	2.284	5.292	96
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave S1-16**								
Trave S1-16	X	182	182	12.733	4.546	8.348	81	182	74	13.425	4.546	8.348	81
	Y	116	305	31.579	10.425	20.540	85	116	118	32.778	10.425	20.540	85
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 16-25**								
Trave 16-25	X	61	294	2.827	1.341	747	77	61	291	2.864	1.341	747	77
	Y	174	335	16.061	2.396	4.249	74	174	226	16.307	2.396	4.249	74
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 18-27**								
Trave 18-27	X	142	262	268	1.324	68	69	142	267	257	1.324	68	69
	Y	229	113	19.066	2.270	4.948	25	229	83	18.905	2.270	4.948	25
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 20-28**								
Trave 20-28	X	418	324	1.630	2.192	419	87	418	344	1.588	2.192	419	87
	Y	639	383	16.928	15.524	4.587	84	639	263	18.269	15.524	4.587	84
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 2b-4b-7b-10b**								
Trave 2b-4b	X	591	929	596	11.420	3.773	3.619	1.484	2.073	1.010	13.707	736	6.776
	Y	201	677	372	9.029	7.699	3.472	758	3.108	614	16.180	236	10.816
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 4b-7b	X	117	1.139	2.484	23.680	3.223	4.202	348	458	1.319	16.831	1.562	1.251
	Y	149	2.525	1.679	33.253	178	9.388	188	2.467	1.392	40.368	997	9.440
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 7b-10b	X	1.443	1.093	2.373	35.419	1.016	2.564	369	3.587	3.148	29.871	4.905	9.679
	Y	456	3.411	162	68.684	328	11.448	752	272	6.597	99.719	5.787	2.223
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
Dir Direzione del sisma.
Estr. Inz./Fin. Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).

TRAVI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE

Id_{Tr}	Dir	e	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
			M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
			[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
Impalcato Copertura						**Travata: Trave 1-2-3-5-6-7**								
Trave 1-2	X	+	848	20.182	-4.187	-2.901	-1.239	-5.409	848	-14.441	3.746	-2.901	-1.239	-5.409
	X	-	-848	-20.182	4.187	2.901	1.239	5.409	-848	14.441	-3.746	2.901	1.239	5.409
	Y	+	1.715	40.810	-8.467	-5.866	-2.506	-10.937	1.715	-29.203	7.576	-5.866	-2.506	-10.937
	Y	-	-1.715	-40.810	8.467	5.866	2.506	10.937	-1.715	29.203	-7.576	5.866	2.506	10.937
Trave 2-3	X	+	618	5.695	-2.682	-6.581	-632	-2.046	618	-8.886	1.822	-6.581	-632	-2.046
	X	-	-618	-5.695	2.682	6.581	632	2.046	-618	8.886	-1.822	6.581	632	2.046
	Y	+	1.251	11.516	-5.423	-13.308	-1.278	-4.137	1.251	-17.970	3.685	-13.308	-1.278	-4.137
	Y	-	-1.251	-11.516	5.423	13.308	1.278	4.137	-1.251	17.970	-3.685	13.308	1.278	4.137
Trave 3-5	X	+	592	14.127	-1.171	922	-434	-4.761	592	-12.775	1.279	922	-434	-4.761
	X	-	-592	-14.127	1.171	-922	434	4.761	-592	12.775	-1.279	-922	434	4.761
	Y	+	1.196	28.567	-2.368	1.865	-877	-9.628	1.196	-25.833	2.587	1.865	-877	-9.628
	Y	-	-1.196	-28.567	2.368	-1.865	877	9.628	-1.196	25.833	-2.587	-1.865	877	9.628
Trave 6-5	X	+	1.249	8.423	1.956	2.595	618	-3.269	1.249	-9.994	-1.524	2.595	618	-3.269
	X	-	-1.249	-8.423	-1.956	-2.595	-618	3.269	-1.249	9.994	1.524	-2.595	-618	3.269
	Y	+	2.525	17.033	3.956	5.248	1.249	-6.611	2.525	-20.210	-3.081	5.248	1.249	-6.611
	Y	-	-2.525	-17.033	-3.956	-5.248	-1.249	6.611	-2.525	20.210	3.081	-5.248	-1.249	6.611

Id_{Tr}	Dir	e	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
			M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
			[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
Trave 6-7	X	+	145	13.417	-3.598	1.267	-1.589	-6.932	145	-18.967	3.826	1.267	-1.589	-6.932
	X	-	-145	-13.417	3.598	-1.267	1.589	6.932	-145	18.967	-3.826	-1.267	1.589	6.932
	Y	+	293	27.131	-7.275	2.563	-3.213	-14.017	293	-38.354	7.737	2.563	-3.213	-14.017
	Y	-	-293	-27.131	7.275	-2.563	3.213	14.017	-293	38.354	-7.737	-2.563	3.213	14.017
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1a-P1-S1**											
Trave 1a-P1	X	+	-228	10.177	-101	14.248	705	-10.727	-228	-8.499	-1.328	14.248	705	-10.727
	X	-	228	-10.177	101	-14.248	-705	10.727	228	8.499	1.328	-14.248	-705	10.727
	Y	+	-460	20.580	-204	28.811	1.426	-21.691	-460	-17.186	-2.686	28.811	1.426	-21.691
	Y	-	460	-20.580	204	-28.811	-1.426	21.691	460	17.186	2.686	-28.811	-1.426	21.691
Trave P1-S1	X	+	166	7.781	1.918	1.409	1.063	-9.346	166	-6.632	279	1.409	1.063	-9.346
	X	-	-166	-7.781	-1.918	-1.409	-1.063	9.346	-166	6.632	-279	-1.409	-1.063	9.346
	Y	+	336	15.734	3.878	2.849	2.149	-18.899	336	-13.410	564	2.849	2.149	-18.899
	Y	-	-336	-15.734	-3.878	-2.849	-2.149	18.899	-336	13.410	-564	-2.849	-2.149	18.899
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 11-P2-S1-12**											
Trave 11-P2	X	+	4	4.596	-2.911	-17.424	-5.256	-7.324	4	-6.690	5.189	-17.424	-5.256	-7.324
	X	-	-4	-4.596	2.911	17.424	5.256	7.324	-4	6.690	-5.189	17.424	5.256	7.324
	Y	+	7	9.295	-5.886	-35.234	-10.628	-14.809	7	-13.529	10.493	-35.234	-10.628	-14.809
	Y	-	-7	-9.295	5.886	35.234	10.628	14.809	-7	13.529	-10.493	35.234	10.628	14.809
Trave P2-S1	X	+	294	6.903	-2.707	13.319	-2.843	-7.565	294	-4.763	1.677	13.319	-2.843	-7.565
	X	-	-294	-6.903	2.707	-13.319	2.843	7.565	-294	4.763	-1.677	-13.319	2.843	7.565
	Y	+	594	13.958	-5.475	26.933	-5.749	-15.297	594	-9.631	3.390	26.933	-5.749	-15.297
	Y	-	-594	-13.958	5.475	-26.933	5.749	15.297	-594	9.631	-3.390	-26.933	5.749	15.297
Trave S1-12	X	+	275	8.181	-165	5.335	-34	-3.152	275	-11.933	54	5.335	-34	-3.152
	X	-	-275	-8.181	165	-5.335	34	3.152	-275	11.933	-54	-5.335	34	3.152
	Y	+	557	16.544	-333	10.789	-69	-6.373	557	-24.131	110	10.789	-69	-6.373
	Y	-	-557	-16.544	333	-10.789	69	6.373	-557	24.131	-110	-10.789	69	6.373
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**											
Trave 16-23	X	+	509	12.715	983	-2.705	291	-5.146	509	-16.387	-661	-2.705	291	-5.146
	X	-	-509	-12.715	-983	2.705	-291	5.146	-509	16.387	661	2.705	-291	5.146
	Y	+	1.028	25.711	1.987	-5.470	588	-10.405	1.028	-33.137	-1.337	-5.470	588	-10.405
	Y	-	-1.028	-25.711	-1.987	5.470	-588	10.405	-1.028	33.137	1.337	5.470	-588	10.405
Trave 16-17	X	+	649	7.379	-453	-604	-142	-2.685	649	-7.653	340	-604	-142	-2.685
	X	-	-649	-7.379	453	604	142	2.685	-649	7.653	-340	604	142	2.685
	Y	+	1.312	14.921	-915	-1.221	-286	-5.429	1.312	-15.475	687	-1.221	-286	-5.429
	Y	-	-1.312	-14.921	915	1.221	286	5.429	-1.312	15.475	-687	1.221	286	5.429
Trave 18-17	X	+	563	9.017	-77	-1.053	-11	-3.098	563	-8.490	-16	-1.053	-11	-3.098
	X	-	-563	-9.017	77	1.053	11	3.098	-563	8.490	16	1.053	11	3.098
	Y	+	1.139	18.233	-156	-2.130	-22	-6.266	1.139	-17.167	-33	-2.130	-22	-6.266
	Y	-	-1.139	-18.233	156	2.130	22	6.266	-1.139	17.167	33	2.130	22	6.266
Trave 20-18	X	+	685	9.785	-38	-508	-12	-3.452	685	-9.719	30	-508	-12	-3.452
	X	-	-685	-9.785	38	508	12	3.452	-685	9.719	-30	508	12	3.452
	Y	+	1.385	19.786	-78	-1.027	-24	-6.981	1.385	-19.654	60	-1.027	-24	-6.981
	Y	-	-1.385	-19.786	78	1.027	24	6.981	-1.385	19.654	-60	1.027	24	6.981
Trave 21-20	X	+	784	8.195	-49	182	2	-3.046	784	-9.017	-61	182	2	-3.046
	X	-	-784	-8.195	49	-182	-2	3.046	-784	9.017	61	-182	-2	3.046
	Y	+	1.585	16.570	-100	368	4	-6.160	1.585	-18.235	-123	368	4	-6.160
	Y	-	-1.585	-16.570	100	-368	-4	6.160	-1.585	18.235	123	-368	-4	6.160
Trave 21-22	X	+	268	11.971	261	296	100	-5.825	268	-15.145	-207	296	100	-5.825
	X	-	-268	-11.971	-261	-296	-100	5.825	-268	15.145	207	-296	-100	5.825
	Y	+	543	24.207	527	598	203	-11.780	543	-30.625	-418	598	203	-11.780
	Y	-	-543	-24.207	-527	-598	-203	11.780	-543	30.625	418	-598	-203	11.780
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**											
Trave 24-25	X	+	550	19.096	3.685	1.893	1.251	-5.812	550	-13.236	-3.276	1.893	1.251	-5.812
	X	-	-550	-19.096	-3.685	-1.893	-1.251	5.812	-550	13.236	3.276	-1.893	-1.251	5.812
	Y	+	1.112	38.615	7.451	3.828	2.530	-11.752	1.112	-26.765	-6.624	3.828	2.530	-11.752
	Y	-	-1.112	-38.615	-7.451	-3.828	-2.530	11.752	-1.112	26.765	6.624	-3.828	-2.530	11.752
Trave 25-26	X	+	744	8.643	2.990	-695	1.051	-3.318	744	-10.101	-2.946	-695	1.051	-3.318
	X	-	-744	-8.643	-2.990	695	-1.051	3.318	-744	10.101	2.946	695	-1.051	3.318
	Y	+	1.503	17.477	6.046	-1.406	2.125	-6.709	1.503	-20.425	-5.956	-1.406	2.125	-6.709
	Y	-	-1.503	-17.477	-6.046	1.406	-2.125	6.709	-1.503	20.425	5.956	1.406	-2.125	6.709
Trave 26-27	X	+	707	11.029	2.833	-686	986	-3.767	707	-10.631	-2.834	-686	986	-3.767
	X	-	-707	-11.029	-2.833	686	-986	3.767	-707	10.631	2.834	686	-986	3.767
	Y	+	1.430	22.302	5.729	-1.387	1.993	-7.617	1.430	-21.497	-5.731	-1.387	1.993	-7.617
	Y	-	-1.430	-22.302	-5.729	1.387	-1.993	7.617	-1.430	21.497	5.731	1.387	-1.993	7.617
Trave 27-28	X	+	696	10.552	2.776	-45	949	-3.708	696	-10.954	-2.726	-45	949	-3.708
	X	-	-696	-10.552	-2.776	45	-949	3.708	-696	10.954	2.726	45	-949	3.708
	Y	+	1.407	21.337	5.614	-92	1.918	-7.498	1.407	-22.150	-5.513	-92	1.918	-7.498
	Y	-	-1.407	-21.337	-5.614	92	-1.918	7.498	-1.407	22.150	5.513	92	-1.918	7.498
Trave 29-28	X	+	663	8.295	-3.016	-76	-1.081	-3.238	663	-9.978	3.083	-76	-1.081	-3.238
	X	-	-663	-8.295	3.016	76	1.081	3.238	-663	9.978	-3.083	76	1.081	3.238
	Y	+	1.340	16.774	-6.099	-153	-2.185	-6.548	1.340	-20.177	6.234	-153	-2.185	-6.548
	Y	-	-1.340	-16.774	6.099	153	2.185	6.548	-1.340	20.177	-6.234	153	2.185	6.548
Trave 29-30	X	+	467	13.314	3.083	-2.523	1.422	-6.818	467	-18.423	-3.538	-2.523	1.422	-6.818
	X	-	-467	-13.314	-3.083	2.523	-1.422	6.818	-467	18.423	3.538	2.523	-1.422	6.818
	Y	+	945	26.923	6.233	-5.101	2.876	-13.788	945	-37.254	-7.155	-5.101	2.876	-13.788
	Y	-	-945	-26.923	-6.233	5.101	-2.876	13.788	-945	37.254	7.155	5.101	-2.876	13.788
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 1-S1**											
Trave 1-S1	X	+	126	2.562	2.395	-153	1.214	-1.413	126	-3.035	-2.412	-153	1.214	-1.413
	X	-	-126	-2.562	-2.395	153	-1.214	1.413	-126	3.035	2.412	153	-1.214	1.413
	Y	+	255	5.181	4.844	-309	2.455	-2.858	255	-6.136	-4.878	-309	2.455	-2.858
	Y	-	-255	-5.181	-4.844	309	-2.455	2.858	-255	6.136	4.878	309	-2.455	2.858
Impalcato Copertura			**Travata: Trave 2-12-17-26**											
Trave 2-12	X	+	67	1.878	429	-201	161	-912	67	-3.057	-443	-201	161	-912
	X	-	-67	-1.878	-429	201	-161	912	-67	3.057	443	201	-161	912

Id_{Tr}	Dir	e	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
			M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
			[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
	Y	+	135	3.798	868	-407	326	-1.843	135	-6.181	-896	-407	326	-1.843
	Y	-	-135	-3.798	-868	407	-326	1.843	-135	6.181	896	407	-326	1.843
Trave 12-17	X	+	68	6.665	426	-6.493	223	-4.050	68	-5.010	-216	-6.493	223	-4.050
	X	-	-68	-6.665	-426	6.493	-223	4.050	-68	5.010	216	6.493	-223	4.050
	Y	+	137	13.478	862	-13.129	451	-8.189	137	-10.131	-437	-13.129	451	-8.189
	Y	-	-137	-13.478	-862	13.129	-451	8.189	-137	10.131	437	13.129	-451	8.189
Trave 17-26	X	+	63	2.324	30	-228	12	-646	63	-2.636	-61	-228	12	-646
	X	-	-63	-2.324	-30	228	-12	646	-63	2.636	61	228	-12	646
	Y	+	127	4.699	60	-460	24	-1.307	127	-5.331	-124	-460	24	-1.307
	Y	-	-127	-4.699	-60	460	-24	1.307	-127	5.331	124	460	-24	1.307
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 3-18-27**									
Trave 3-18	X	+	17	2.986	-466	240	-111	-638	17	-2.557	496	240	-111	-638
	X	-	-17	-2.986	466	-240	111	638	-17	2.557	-496	-240	111	638
	Y	+	34	6.037	-942	486	-224	-1.291	34	-5.170	1.002	486	-224	-1.291
	Y	-	-34	-6.037	942	-486	224	1.291	-34	5.170	-1.002	-486	224	1.291
Trave 18-27	X	+	57	2.492	-682	252	-181	-659	57	-2.566	705	252	-181	-659
	X	-	-57	-2.492	682	-252	181	659	-57	2.566	-705	-252	181	659
	Y	+	115	5.040	-1.379	510	-366	-1.333	115	-5.189	1.426	510	-366	-1.333
	Y	-	-115	-5.040	1.379	-510	366	1.333	-115	5.189	-1.426	-510	366	1.333
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 5-20-28**									
Trave 5-20	X	+	23	2.373	-1.071	264	-254	-534	23	-2.264	1.130	264	-254	-534
	X	-	-23	-2.373	1.071	-264	254	534	-23	2.264	-1.130	-264	254	534
	Y	+	47	4.798	-2.166	533	-513	-1.080	47	-4.578	2.285	533	-513	-1.080
	Y	-	-47	-4.798	2.166	-533	513	1.080	-47	4.578	-2.285	-533	513	1.080
Trave 20-28	X	+	53	2.644	-1.464	897	-386	-710	53	-2.807	1.498	897	-386	-710
	X	-	-53	-2.644	1.464	-897	386	710	-53	2.807	-1.498	-897	386	710
	Y	+	108	5.347	-2.961	1.814	-781	-1.437	108	-5.675	3.029	1.814	-781	-1.437
	Y	-	-108	-5.347	2.961	-1.814	781	1.437	-108	5.675	-3.029	-1.814	781	1.437
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 6-21-29**									
Trave 6-21	X	+	54	1.451	-2.179	-662	-493	-341	54	-1.510	2.095	-662	-493	-341
	X	-	-54	-1.451	2.179	662	493	341	-54	1.510	-2.095	662	493	341
	Y	+	108	2.934	-4.407	-1.338	-996	-690	108	-3.054	4.236	-1.338	-996	-690
	Y	-	-108	-2.934	4.407	1.338	996	690	-108	3.054	-4.236	1.338	996	690
Trave 21-29	X	+	39	1.751	-2.295	-81	-607	-456	39	-1.693	2.285	-81	-607	-456
	X	-	-39	-1.751	2.295	81	607	456	-39	1.693	-2.285	81	607	456
	Y	+	80	3.540	-4.641	-164	-1.227	-922	80	-3.424	4.621	-164	-1.227	-922
	Y	-	-80	-3.540	4.641	164	1.227	922	-80	3.424	-4.621	164	1.227	922
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 7-22-30**									
Trave 7-22	X	+	61	4.233	-2.337	-482	-533	-931	61	-3.846	2.284	-482	-533	-931
	X	-	-61	-4.233	2.337	482	533	931	-61	3.846	-2.284	482	533	931
	Y	+	124	8.561	-4.726	-975	-1.077	-1.883	124	-7.778	4.619	-975	-1.077	-1.883
	Y	-	-124	-8.561	4.726	975	1.077	1.883	-124	7.778	-4.619	975	1.077	1.883
Trave 22-30	X	+	66	4.349	-2.623	426	-701	-1.199	66	-4.705	2.672	426	-701	-1.199
	X	-	-66	-4.349	2.623	-426	701	1.199	-66	4.705	-2.672	-426	701	1.199
	Y	+	134	8.794	-5.304	862	-1.418	-2.425	134	-9.515	5.402	862	-1.418	-2.425
	Y	-	-134	-8.794	5.304	-862	1.418	2.425	-134	9.515	-5.402	-862	1.418	2.425
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1a-11-23-24**									
Trave 1a-11	X	+	141	16.472	-850	-7.118	-705	-17.381	141	-9.150	189	-7.118	-705	-17.381
	X	-	-141	-16.472	850	7.118	705	17.381	-141	9.150	-189	7.118	705	17.381
	Y	+	286	33.308	-1.719	-14.394	-1.426	-35.147	286	-18.503	383	-14.394	-1.426	-35.147
	Y	-	-286	-33.308	1.719	14.394	1.426	35.147	-286	18.503	-383	14.394	1.426	35.147
Trave 11-23	X	+	4	2.344	2.310	-157	1.046	-1.242	4	-3.048	-2.227	-157	1.046	-1.242
	X	-	-4	-2.344	-2.310	157	-1.046	1.242	-4	3.048	2.227	157	-1.046	1.242
	Y	+	8	4.740	4.671	-318	2.114	-2.512	8	-6.163	-4.504	-318	2.114	-2.512
	Y	-	-8	-4.740	-4.671	318	-2.114	2.512	-8	6.163	4.504	318	-2.114	2.512
Trave 23-24	X	+	30	3.383	1.553	-693	539	-1.239	30	-3.882	-1.610	-693	539	-1.239
	X	-	-30	-3.383	-1.553	693	-539	1.239	-30	3.882	1.610	693	-539	1.239
	Y	+	60	6.842	3.141	-1.401	1.091	-2.505	60	-7.850	-3.256	-1.401	1.091	-2.505
	Y	-	-60	-6.842	-3.141	1.401	-1.091	2.505	-60	7.850	3.256	1.401	-1.091	2.505
Impalcato Copertura					**Travata: Trave S1-16**									
Trave S1-16	X	+	67	1.234	3.277	349	2.054	-803	67	-1.284	-3.159	349	2.054	-803
	X	-	-67	-1.234	-3.277	-349	-2.054	803	-67	1.284	3.159	-349	-2.054	803
	Y	+	134	2.495	6.626	705	4.153	-1.625	134	-2.596	-6.387	705	4.153	-1.625
	Y	-	-134	-2.495	-6.626	-705	-4.153	1.625	-134	2.596	6.387	-705	-4.153	1.625
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 16-25**									
Trave 16-25	X	+	73	1.794	808	-502	221	-472	73	-1.803	-876	-502	221	-472
	X	-	-73	-1.794	-808	502	-221	472	-73	1.803	876	502	-221	472
	Y	+	147	3.629	1.635	-1.015	447	-955	147	-3.647	-1.771	-1.015	447	-955
	Y	-	-147	-3.629	-1.635	1.015	-447	955	-147	3.647	1.771	1.015	-447	955
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6b-P1-S1**									
Trave 6b-P1	X	+	-64	1.323	-580	4.312	-821	-1.316	-64	-968	850	4.312	-821	-1.316
	X	-	64	-1.323	580	-4.312	821	1.316	64	968	-850	-4.312	821	1.316
	Y	+	-129	2.675	-1.172	8.720	-1.660	-2.661	-129	-1.957	1.718	8.720	-1.660	-2.661
	Y	-	129	-2.675	1.172	-8.720	1.660	2.661	129	1.957	-1.718	-8.720	1.660	2.661
Trave P1-S1	X	+	180	904	-437	3.532	-949	-1.047	180	-710	1.027	3.532	-949	-1.047
	X	-	-180	-904	437	-3.532	949	1.047	-180	710	-1.027	-3.532	949	1.047
	Y	+	363	1.828	-883	7.143	-1.920	-2.117	363	-1.437	2.077	7.143	-1.920	-2.117
	Y	-	-363	-1.828	883	-7.143	1.920	2.117	-363	1.437	-2.077	-7.143	1.920	2.117
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-2**									
Trave 1-2	X	+	726	4.416	-3.766	920	-1.199	-1.259	726	-3.646	3.906	920	-1.199	-1.259
	X	-	-726	-4.416	3.766	-920	1.199	1.259	-726	3.646	-3.906	-920	1.199	1.259
	Y	+	1.468	8.931	-7.616	1.861	-2.424	-2.547	1.468	-7.372	7.900	1.861	-2.424	-2.547
	Y	-	-1.468	-8.931	7.616	-1.861	2.424	2.547	-1.468	7.372	-7.900	-1.861	2.424	2.547
Primo Impalcato					**Travata: Trave 11-P2-S1-12**									

Id_{Tr}	Dir	e	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
			M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
			[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
Trave 11-P2	X	+	67	632	-2.209	-3.487	-2.848	-822	67	-636	2.180	-3.487	-2.848	-822
	X	-	-67	-632	2.209	3.487	2.848	822	-67	636	-2.180	3.487	2.848	822
	Y	+	136	1.277	-4.467	-7.052	-5.759	-1.663	136	-1.286	4.409	-7.052	-5.759	-1.663
	Y	-	-136	-1.277	4.467	7.052	5.759	1.663	-136	1.286	-4.409	7.052	5.759	1.663
Trave P2-S1	X	+	203	734	558	5.280	345	-893	203	-643	26	5.280	345	-893
	X	-	-203	-734	-558	-5.280	-345	893	-203	643	-26	-5.280	-345	893
	Y	+	411	1.485	1.129	10.678	697	-1.806	411	-1.300	53	10.678	697	-1.806
	Y	-	-411	-1.485	-1.129	-10.678	-697	1.806	-411	1.300	-53	-10.678	-697	1.806
Trave S1-12	X	+	278	1.654	-146	878	-46	-653	278	-2.515	148	878	-46	-653
	X	-	-278	-1.654	146	-878	46	653	-278	2.515	-148	-878	46	653
	Y	+	562	3.345	-295	1.776	-93	-1.321	562	-5.086	298	1.776	-93	-1.321
	Y	-	-562	-3.345	295	-1.776	93	1.321	-562	5.086	-298	-1.776	93	1.321
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**									
Trave 1b-3	X	+	-45	219	1.393	-30.347	-636	-542	-45	-528	2.270	-30.347	-636	-542
	X	-	45	-219	-1.393	30.347	636	542	45	528	-2.270	30.347	636	542
	Y	+	-91	443	2.817	-61.367	-1.286	-1.096	-91	-1.068	4.591	-61.367	-1.286	-1.096
	Y	-	91	-443	-2.817	61.367	1.286	1.096	91	1.068	-4.591	61.367	1.286	1.096
Trave 3-4	X	+	27	-22	-587	-27.516	-532	304	140	-211	-113	-21.656	-816	-450
	X	-	-27	22	587	27.516	532	-304	-140	211	113	21.656	816	450
	Y	+	54	-44	-1.187	-55.642	-1.075	614	283	-426	-228	-43.793	-1.649	-910
	Y	-	-54	44	1.187	55.642	1.075	-614	-283	426	228	43.793	1.649	910
Trave 4-5	X	+	-12	-322	-1.557	-17.905	-5.553	1.353	-198	-572	4.535	-2.999	-5.574	-1.287
	X	-	12	322	1.557	17.905	5.553	-1.353	198	572	-4.535	2.999	5.574	1.287
	Y	+	-23	-651	-3.149	-36.207	-11.230	2.736	-401	-1.157	9.171	-6.065	-11.271	-2.604
	Y	-	23	651	3.149	36.207	11.230	-2.736	401	1.157	-9.171	6.065	11.271	2.604
Trave 5-2b	X	+	-595	540	844	-6.110	1.292	-592	-367	-763	-1.483	-14.490	1.899	-1.438
	X	-	595	-540	-844	6.110	-1.292	592	367	763	1.483	14.490	-1.899	1.438
	Y	+	-1.204	1.092	1.708	-12.354	2.613	-1.198	-742	-1.544	-2.998	-29.301	3.840	-2.908
	Y	-	1.204	-1.092	-1.708	12.354	-2.613	1.198	742	1.544	2.998	29.301	-3.840	2.908
Trave 2b-6	X	+	140	1.063	-2.511	-9.862	-4.187	-4.684	448	-368	2.528	18.500	-5.071	-2.889
	X	-	-140	-1.063	2.511	9.862	4.187	4.684	-448	368	-2.528	-18.500	5.071	2.889
	Y	+	283	2.149	-5.078	-19.944	-8.467	-9.472	906	-745	5.112	37.412	-10.255	-5.843
	Y	-	-283	-2.149	5.078	19.944	8.467	9.472	-906	745	-5.112	-37.412	10.255	5.843
Trave 6-7	X	+	704	1.576	-810	8.096	-607	-845	704	-2.373	2.026	8.096	-607	-845
	X	-	-704	-1.576	810	-8.096	607	845	-704	2.373	-2.026	-8.096	607	845
	Y	+	1.424	3.186	-1.639	16.372	-1.227	-1.709	1.424	-4.798	4.096	16.372	-1.227	-1.709
	Y	-	-1.424	-3.186	1.639	-16.372	1.227	1.709	-1.424	4.798	-4.096	-16.372	1.227	1.709
Primo Impalcato					**Travata: Trave 3b-8-9-10-4b-5b**									
Trave 3b-8	X	+	-69	-265	-53	-3.268	53	969	43	5	-19	-4.981	-203	126
	X	-	69	265	53	3.268	-53	-969	-43	-5	19	4.981	203	-126
	Y	+	-140	-535	-108	-6.608	106	1.959	86	10	-38	-10.073	-410	254
	Y	-	140	535	108	6.608	-106	-1.959	-86	-10	38	10.073	410	-254
Trave 8-9	X	+	39	-56	-239	-3.892	-779	254	88	105	438	1.519	-677	408
	X	-	-39	56	239	3.892	779	-254	-88	-105	-438	-1.519	677	-408
	Y	+	78	-114	-483	-7.870	-1.576	514	178	213	885	3.072	-1.369	825
	Y	-	-78	114	483	7.870	1.576	-514	-178	-213	-885	-3.072	1.369	-825
Trave 9-10	X	+	-35	-95	179	-638	-445	453	175	-356	350	495	-266	-1.110
	X	-	35	95	-179	638	445	-453	-175	356	-350	-495	266	1.110
	Y	+	-71	-192	361	-1.291	-900	916	354	-719	708	1.001	-538	-2.245
	Y	-	71	192	-361	1.291	900	-916	-354	719	-708	-1.001	538	2.245
Trave 10-4b	X	+	-435	-771	486	247	1.565	3.810	-531	204	-600	-3.421	1.608	2.377
	X	-	435	771	-486	-247	-1.565	-3.810	531	-204	600	3.421	-1.608	-2.377
	Y	+	-880	-1.560	983	500	3.164	7.704	-1.074	413	-1.214	-6.918	3.251	4.807
	Y	-	880	1.560	-983	-500	-3.164	-7.704	1.074	-413	1.214	6.918	-3.251	-4.807
Trave 4b-5b	X	+	-52	229	-646	-4.082	-479	-544	62	-92	57	-934	-348	-568
	X	-	52	-229	646	4.082	479	544	-62	92	-57	934	348	568
	Y	+	-105	463	-1.307	-8.256	-969	-1.100	125	-186	114	-1.888	-703	-1.149
	Y	-	105	-463	1.307	8.256	969	1.100	-125	186	-114	1.888	703	1.149
Primo Impalcato					**Travata: Trave 9b-13-14-15-7b-8b**									
Trave 9b-13	X	+	-69	-259	45	1.918	12	944	45	-6	-30	2.036	187	78
	X	-	69	259	-45	-1.918	-12	-944	-45	6	30	-2.036	-187	-78
	Y	+	-139	-524	91	3.878	24	1.910	90	-12	-61	4.117	378	158
	Y	-	139	524	-91	-3.878	-24	-1.910	-90	12	61	-4.117	-378	-158
Trave 13-14	X	+	47	-38	68	1.433	228	148	97	78	-143	-818	314	285
	X	-	-47	38	-68	-1.433	-228	-148	-97	-78	143	818	-314	-285
	Y	+	96	-76	138	2.898	460	300	197	157	-289	-1.654	636	577
	Y	-	-96	76	-138	-2.898	-460	-300	-197	-157	289	1.654	-636	-577
Trave 14-15	X	+	-27	-73	8	-196	156	358	189	-305	-148	-617	184	-879
	X	-	27	73	-8	196	-156	-358	-189	305	148	617	-184	879
	Y	+	-55	-147	16	-396	316	723	381	-617	-299	-1.247	373	-1.777
	Y	-	55	147	-16	396	-316	-723	-381	617	299	1.247	-373	1.777
Trave 15-7b	X	+	-415	-816	-162	-257	-379	3.902	-525	274	-31	1.022	-395	2.598
	X	-	415	816	162	257	379	-3.902	525	-274	31	-1.022	395	-2.598
	Y	+	-839	-1.651	-327	-521	-766	7.890	-1.061	554	-62	2.067	-798	5.253
	Y	-	839	1.651	327	521	766	-7.890	1.061	-554	62	-2.067	798	-5.253
Trave 7b-8b	X	+	-101	268	33	1.111	21	-800	37	-197	95	304	62	-1.054
	X	-	101	-268	-33	-1.111	-21	800	-37	197	-95	-304	-62	1.054
	Y	+	-205	541	67	2.247	42	-1.619	75	-399	193	616	126	-2.131
	Y	-	205	-541	-67	-2.247	-42	1.619	-75	399	-193	-616	-126	2.131
Primo Impalcato					**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**									
Trave 16-23	X	+	476	2.243	609	681	177	-945	476	-3.104	-390	681	177	-945
	X	-	-476	-2.243	-609	-681	-177	945	-476	3.104	390	-681	-177	945
	Y	+	962	4.536	1.231	1.377	357	-1.912	962	-6.277	-789	1.377	357	-1.912
	Y	-	-962	-4.536	-1.231	-1.377	-357	1.912	-962	6.277	789	-1.377	-357	1.912

Id_{Tr}	Dir	e	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
			M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
			[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
Trave 16-17	X	+	595	1.139	738	781	245	-409	595	-1.152	-635	781	245	-409
	X	-	-595	-1.139	-738	-781	-245	409	-595	1.152	635	-781	-245	409
	Y	+	1.204	2.303	1.493	1.578	496	-827	1.204	-2.329	-1.284	1.578	496	-827
	Y	-	-1.204	-2.303	-1.493	-1.578	-496	827	-1.204	2.329	1.284	-1.578	-496	827
Trave 17-18	X	+	463	1.494	711	-31	260	-583	463	-1.801	-758	-31	260	-583
	X	-	-463	-1.494	-711	31	-260	583	-463	1.801	758	31	-260	583
	Y	+	936	3.021	1.439	-63	526	-1.179	936	-3.642	-1.533	-63	526	-1.179
	Y	-	-936	-3.021	-1.439	63	-526	1.179	-936	3.642	1.533	63	-526	1.179
Trave 18-20	X	+	271	1.714	803	-1.672	306	-559	271	-1.444	-927	-1.672	306	-559
	X	-	-271	-1.714	-803	1.672	-306	559	-271	1.444	927	1.672	-306	559
	Y	+	547	3.465	1.624	-3.382	619	-1.130	547	-2.920	-1.874	-3.382	619	-1.130
	Y	-	-547	-3.465	-1.624	3.382	-619	1.130	-547	2.920	1.874	3.382	-619	1.130
Trave 10b-20	X	+	-40	2.422	-176	-364	-216	-1.513	-40	-2.116	471	-364	-216	-1.513
	X	-	40	-2.422	176	364	216	1.513	40	2.116	-471	364	216	1.513
	Y	+	-80	4.899	-355	-736	-436	-3.060	-80	-4.278	953	-736	-436	-3.060
	Y	-	80	-4.899	355	736	436	3.060	80	4.278	-953	736	436	3.060
Trave 21-10b	X	+	543	378	-372	-5.469	-1.555	-3.626	-481	-1.770	908	4.974	-1.380	-5.374
	X	-	-543	-378	372	5.469	1.555	3.626	481	1.770	-908	-4.974	1.380	5.374
	Y	+	1.099	765	-753	-11.059	-3.144	-7.333	-972	-3.580	1.836	10.058	-2.790	-10.868
	Y	-	-1.099	-765	753	11.059	3.144	7.333	972	3.580	-1.836	-10.058	2.790	10.868
Trave 21-22	X	+	588	1.001	39	-3.527	104	-517	588	-1.406	-443	-3.527	104	-517
	X	-	-588	-1.001	-39	3.527	-104	517	-588	1.406	443	3.527	-104	517
	Y	+	1.189	2.024	79	-7.132	210	-1.046	1.189	-2.843	-897	-7.132	210	-1.046
	Y	-	-1.189	-2.024	-79	7.132	-210	1.046	-1.189	2.843	897	7.132	-210	1.046
Primo Impalcato					**Travata: Trave 11b-18**									
Trave 11b-18	X	+	-6	7	-1.216	25.163	-294	-110	-6	-154	-787	25.163	-294	-110
	X	-	6	-7	1.216	-25.163	294	110	6	154	787	-25.163	294	110
	Y	+	-12	14	-2.458	50.884	-595	-223	-12	-311	-1.591	50.884	-595	-223
	Y	-	12	-14	2.458	-50.884	595	223	12	311	1.591	-50.884	595	223
Primo Impalcato					**Travata: Trave 18-19-20-10b**									
Trave 18-19	X	+	107	-330	-198	22.412	-53	673	90	-220	211	19.005	354	-455
	X	-	-107	330	198	-22.412	53	-673	-90	220	-211	-19.005	-354	455
	Y	+	217	-668	-401	45.321	-108	1.361	181	-445	426	38.431	716	-920
	Y	-	-217	668	401	-45.321	108	-1.361	-181	445	-426	-38.431	-716	920
Trave 19-20	X	+	-29	-248	1.401	16.367	4.032	1.002	-44	-128	-2.921	5.183	4.097	-272
	X	-	29	248	-1.401	-16.367	-4.032	-1.002	44	128	2.921	-5.183	-4.097	272
	Y	+	-59	-502	2.832	33.097	8.153	2.027	-89	-260	-5.907	10.482	8.285	-550
	Y	-	59	502	-2.832	-33.097	-8.153	-2.027	89	260	5.907	-10.482	-8.285	550
Trave 10b-20	X	+	420	258	123	8.831	-176	516	-219	-37	74	11.126	-457	291
	X	-	-420	-258	-123	-8.831	176	-516	219	37	-74	-11.126	457	-291
	Y	+	850	522	249	17.859	-355	1.043	-444	-74	149	22.499	-924	588
	Y	-	-850	-522	-249	-17.859	355	-1.043	444	74	-149	-22.499	924	-588
Primo Impalcato					**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**									
Trave 24-25	X	+	582	4.112	4.700	2.611	1.602	-1.194	582	-2.528	-4.214	2.611	1.602	-1.194
	X	-	-582	-4.112	-4.700	-2.611	-1.602	1.194	-582	2.528	4.214	-2.611	-1.602	1.194
	Y	+	1.177	8.316	9.504	5.281	3.240	-2.414	1.177	-5.113	-8.522	5.281	3.240	-2.414
	Y	-	-1.177	-8.316	-9.504	-5.281	-3.240	2.414	-1.177	5.113	8.522	-5.281	-3.240	2.414
Trave 25-26	X	+	586	1.352	3.822	-61	1.347	-558	586	-1.799	-3.789	-61	1.347	-558
	X	-	-586	-1.352	-3.822	61	-1.347	558	-586	1.799	3.789	61	-1.347	558
	Y	+	1.185	2.735	7.728	-123	2.724	-1.128	1.185	-3.638	-7.661	-123	2.724	-1.128
	Y	-	-1.185	-2.735	-7.728	123	-2.724	1.128	-1.185	3.638	7.661	123	-2.724	1.128
Trave 26-27	X	+	584	2.103	3.665	380	1.273	-703	584	-1.940	-3.656	380	1.273	-703
	X	-	-584	-2.103	-3.665	-380	-1.273	703	-584	1.940	3.656	-380	-1.273	703
	Y	+	1.180	4.252	7.411	769	2.575	-1.422	1.180	-3.924	-7.394	769	2.575	-1.422
	Y	-	-1.180	-4.252	-7.411	-769	-2.575	1.422	-1.180	3.924	7.394	-769	-2.575	1.422
Trave 27-28	X	+	574	1.907	3.586	1.730	1.229	-685	574	-2.066	-3.542	1.730	1.229	-685
	X	-	-574	-1.907	-3.586	-1.730	-1.229	685	-574	2.066	3.542	-1.730	-1.229	685
	Y	+	1.160	3.856	7.251	3.499	2.485	-1.385	1.160	-4.177	-7.163	3.499	2.485	-1.385
	Y	-	-1.160	-3.856	-7.251	-3.499	-2.485	1.385	-1.160	4.177	7.163	-3.499	-2.485	1.385
Trave 29-28	X	+	473	1.636	-3.827	3.100	-1.359	-619	473	-1.858	3.842	3.100	-1.359	-619
	X	-	-473	-1.636	3.827	-3.100	1.359	619	-473	1.858	-3.842	-3.100	1.359	619
	Y	+	956	3.309	-7.738	6.269	-2.748	-1.252	956	-3.757	7.770	6.269	-2.748	-1.252
	Y	-	-956	-3.309	7.738	-6.269	2.748	1.252	-956	3.757	-7.770	-6.269	2.748	1.252
Trave 29-30	X	+	-131	1.878	4.462	-1.449	2.017	-961	-131	-2.597	-4.927	-1.449	2.017	-961
	X	-	131	-1.878	-4.462	1.449	-2.017	961	131	2.597	4.927	1.449	-2.017	961
	Y	+	-266	3.797	9.022	-2.929	4.079	-1.944	-266	-5.252	-9.964	-2.929	4.079	-1.944
	Y	-	266	-3.797	-9.022	2.929	-4.079	1.944	266	5.252	9.964	2.929	-4.079	1.944
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-S1**									
Trave 1-S1	X	+	104	379	2.414	601	1.201	-178	104	-327	-2.340	601	1.201	-178
	X	-	-104	-379	-2.414	-601	-1.201	178	-104	327	2.340	-601	-1.201	178
	Y	+	209	766	4.881	1.214	2.428	-360	209	-661	-4.733	1.214	2.428	-360
	Y	-	-209	-766	-4.881	-1.214	-2.428	360	-209	661	4.733	-1.214	-2.428	360
Primo Impalcato					**Travata: Trave 2-12-17-26**									
Trave 2-12	X	+	79	432	638	335	233	-203	79	-667	-626	335	233	-203
	X	-	-79	-432	-638	-335	-233	203	-79	667	626	-335	-233	203
	Y	+	159	873	1.289	677	472	-410	159	-1.349	-1.265	677	472	-410
	Y	-	-159	-873	-1.289	-677	-472	410	-159	1.349	1.265	-677	-472	410
Trave 12-17	X	+	81	1.344	849	-1.075	578	-784	81	-916	-817	-1.075	578	-784
	X	-	-81	-1.344	-849	1.075	-578	784	-81	916	817	1.075	-578	784
	Y	+	163	2.718	1.718	-2.174	1.169	-1.585	163	-1.853	-1.652	-2.174	1.169	-1.585
	Y	-	-163	-2.718	-1.718	2.174	-1.169	1.585	-163	1.853	1.652	2.174	-1.169	1.585
Trave 17-26	X	+	65	345	363	-117	97	-102	65	-438	-385	-117	97	-102
	X	-	-65	-345	-363	117	-97	102	-65	438	385	117	-97	102
	Y	+	131	698	733	-236	197	-206	131	-885	-778	-236	197	-206

Id_{Tr}	Dir	e	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
			M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
			[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
	Y	-	-131	-698	-733	236	-197	206	-131	885	778	236	-197	206
Primo Impalcato					**Travata: Trave 3-3b-9b-18**									
Trave 3-3b	X	+	-65	228	-75	381	-438	-421	83	-147	38	200	-175	-462
	X	-	65	-228	75	-381	438	421	-83	147	-38	-200	175	462
	Y	+	-132	461	-151	771	-886	-850	169	-298	77	405	-354	-935
	Y	-	132	-461	151	-771	886	850	-169	298	-77	-405	354	935
Trave 3b-9b	X	+	56	17	-25	340	-99	-17	57	-43	25	-226	-91	-110
	X	-	-56	-17	25	-340	99	17	-57	43	-25	226	91	110
	Y	+	113	35	-50	688	-201	-34	114	-87	50	-456	-184	-223
	Y	-	-113	-35	50	-688	201	34	-114	87	-50	456	184	223
Trave 9b-18	X	+	76	118	-32	-135	-129	-356	-127	7	20	-847	-202	77
	X	-	-76	-118	32	135	129	356	127	-7	-20	847	202	-77
	Y	+	154	239	-65	-274	-261	-720	-257	14	41	-1.714	-408	155
	Y	-	-154	-239	65	274	261	720	257	-14	-41	1.714	408	-155
Primo Impalcato					**Travata: Trave 4-8-13-19**									
Trave 4-8	X	+	102	258	-51	233	684	-1.331	-110	107	415	2.546	-1.228	392
	X	-	-102	-258	51	-233	-684	1.331	110	-107	-415	-2.546	1.228	-392
	Y	+	207	523	-104	471	1.384	-2.692	-222	216	840	5.149	-2.483	793
	Y	-	-207	-523	104	-471	-1.384	2.692	222	-216	-840	-5.149	2.483	-793
Trave 8-13	X	+	-10	159	91	557	406	-665	-44	-81	8	373	116	-330
	X	-	10	-159	-91	-557	-406	665	44	81	-8	-373	-116	330
	Y	+	-20	322	183	1.126	822	-1.344	-89	-163	15	754	235	-668
	Y	-	20	-322	-183	-1.126	-822	1.344	89	163	-15	-754	-235	668
Trave 13-19	X	+	-82	-61	-310	-1.649	-859	200	67	-171	122	388	341	-848
	X	-	82	61	310	1.649	859	-200	-67	171	-122	-388	-341	848
	Y	+	-166	-123	-628	-3.335	-1.737	403	135	-346	246	784	690	-1.714
	Y	-	166	123	628	3.335	1.737	-403	-135	346	-246	-784	-690	1.714
Primo Impalcato					**Travata: Trave 5-9-14-20**									
Trave 5-9	X	+	-6	379	-1.731	-4.902	-6.463	-925	5	-145	-25	881	358	-664
	X	-	6	-379	1.731	4.902	6.463	925	-5	145	25	-881	-358	664
	Y	+	-13	767	-3.500	-9.912	-13.070	-1.870	11	-293	-50	1.781	724	-1.342
	Y	-	13	-767	3.500	9.912	13.070	1.870	-11	293	50	-1.781	-724	1.342
Trave 9-14	X	+	-10	2	-510	-1.898	-1.845	-122	-6	-64	261	1.823	-835	-277
	X	-	10	-2	510	1.898	1.845	122	6	64	-261	-1.823	835	277
	Y	+	-21	4	-1.031	-3.838	-3.732	-246	-13	-130	527	3.686	-1.688	-561
	Y	-	21	-4	1.031	3.838	3.732	246	13	130	-527	-3.686	1.688	561
Trave 14-20	X	+	-18	35	-181	-798	-496	-221	18	32	1.050	4.052	-3.812	280
	X	-	18	-35	181	798	496	221	-18	-32	-1.050	-4.052	3.812	-280
	Y	+	-37	70	-366	-1.613	-1.003	-447	37	64	2.124	8.194	-7.709	566
	Y	-	37	-70	366	1.613	1.003	447	-37	-64	-2.124	-8.194	7.709	-566
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6-5b-8b-21-29**									
Trave 6-5b	X	+	221	-282	-2.465	-23.535	-2.030	-4.596	-169	-1.120	-680	-12.332	-1.392	-6.961
	X	-	-221	282	2.465	23.535	2.030	4.596	169	1.120	680	12.332	1.392	6.961
	Y	+	446	-570	-4.984	-47.591	-4.105	-9.294	-342	-2.265	-1.376	-24.937	-2.815	-14.077
	Y	-	-446	570	4.984	47.591	4.105	9.294	342	2.265	1.376	24.937	2.815	14.077
Trave 5b-8b	X	+	-39	1.685	-1.145	-9.508	-1.797	-7.143	74	-1.543	1.083	6.377	-1.846	-6.441
	X	-	39	-1.685	1.145	9.508	1.797	7.143	-74	1.543	-1.083	-6.377	1.846	6.441
	Y	+	-78	3.408	-2.316	-19.227	-3.633	-14.445	151	-3.121	2.191	12.896	-3.733	-13.026
	Y	-	78	-3.408	2.316	19.227	3.633	14.445	-151	3.121	-2.191	-12.896	3.733	13.026
Trave 8b-21	X	+	-112	1.176	562	9.838	-1.804	-6.411	-133	-74	2.765	22.240	-2.277	-5.251
	X	-	112	-1.176	-562	-9.838	1.804	6.411	133	74	-2.765	-22.240	2.277	5.251
	Y	+	-226	2.378	1.136	19.894	-3.647	-12.965	-270	-149	5.592	44.972	-4.605	-10.618
	Y	-	226	-2.378	-1.136	-19.894	3.647	12.965	270	149	-5.592	-44.972	4.605	10.618
Trave 21-29	X	+	73	194	-793	2.845	-252	-59	73	-251	1.111	2.845	-252	-59
	X	-	-73	-194	793	-2.845	252	59	-73	251	-1.111	-2.845	252	59
	Y	+	147	392	-1.603	5.753	-510	-119	147	-508	2.247	5.753	-510	-119
	Y	-	-147	-392	1.603	-5.753	510	119	-147	508	-2.247	-5.753	510	119
Primo Impalcato					**Travata: Trave 7-22-30**									
Trave 7-22	X	+	314	2.071	-6.165	-1.533	-1.346	-404	314	-1.438	5.517	-1.533	-1.346	-404
	X	-	-314	-2.071	6.165	1.533	1.346	404	-314	1.438	-5.517	1.533	1.346	404
	Y	+	634	4.187	-12.467	-3.100	-2.723	-818	634	-2.909	11.156	-3.100	-2.723	-818
	Y	-	-634	-4.187	12.467	3.100	2.723	818	-634	2.909	-11.156	3.100	2.723	818
Trave 22-30	X	+	339	1.563	-6.177	4.806	-1.715	-462	339	-1.922	6.769	4.806	-1.715	-462
	X	-	-339	-1.563	6.177	-4.806	1.715	462	-339	1.922	-6.769	-4.806	1.715	462
	Y	+	686	3.161	-12.490	9.719	-3.468	-934	686	-3.887	13.688	9.719	-3.468	-934
	Y	-	-686	-3.161	12.490	-9.719	3.468	934	-686	3.887	-13.688	-9.719	3.468	934
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6b-11-23-24**									
Trave 6b-11	X	+	-112	2.402	408	-4.046	821	-2.630	-112	-1.475	-803	-4.046	821	-2.630
	X	-	112	-2.402	-408	4.046	-821	2.630	112	1.475	803	4.046	-821	2.630
	Y	+	-226	4.858	824	-8.181	1.660	-5.318	-226	-2.982	-1.623	-8.181	1.660	-5.318
	Y	-	226	-4.858	-824	8.181	-1.660	5.318	226	2.982	1.623	8.181	-1.660	5.318
Trave 11-23	X	+	71	538	2.508	-163	1.155	-270	71	-634	-2.506	-163	1.155	-270
	X	-	-71	-538	-2.508	163	-1.155	270	-71	634	2.506	163	-1.155	270
	Y	+	144	1.089	5.071	-330	2.336	-546	144	-1.283	-5.067	-330	2.336	-546
	Y	-	-144	-1.089	-5.071	330	-2.336	546	-144	1.283	5.067	330	-2.336	546
Trave 23-24	X	+	34	690	1.795	-265	617	-259	34	-828	-1.824	-265	617	-259
	X	-	-34	-690	-1.795	265	-617	259	-34	828	1.824	265	-617	259
	Y	+	69	1.395	3.630	-537	1.248	-524	69	-1.675	-3.688	-537	1.248	-524
	Y	-	-69	-1.395	-3.630	537	-1.248	524	-69	1.675	3.688	537	-1.248	524
Primo Impalcato					**Travata: Trave S1-16**									
Trave S1-16	X	+	72	333	2.320	-647	1.501	-210	72	-325	-2.384	-647	1.501	-210
	X	-	-72	-333	-2.320	647	-1.501	210	-72	325	2.384	647	-1.501	210
	Y	+	145	673	4.692	-1.308	3.036	-424	145	-657	-4.820	-1.308	3.036	-424
	Y	-	-145	-673	-4.692	1.308	-3.036	424	-145	657	4.820	1.308	-3.036	424

Travi - Sollecitazioni per eccentricità accidentale

Id_{Tr}	Dir	e	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
			M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
			[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
Primo Impalcato						**Travata: Trave 16-25**								
Trave 16-25	X	+	61	212	1.042	-167	276	-53	61	-194	-1.063	-167	276	-53
	X	-	-61	-212	-1.042	167	-276	53	-61	194	1.063	167	-276	53
	Y	+	123	430	2.108	-338	559	-108	123	-392	-2.151	-338	559	-108
	Y	-	-123	-430	-2.108	338	-559	108	-123	392	2.151	338	-559	108
Primo Impalcato						**Travata: Trave 18-27**								
Trave 18-27	X	+	61	460	-227	182	-62	-116	61	-432	250	182	-62	-116
	X	-	-61	-460	227	-182	62	116	-61	432	-250	-182	62	116
	Y	+	124	931	-458	369	-126	-235	124	-873	506	369	-126	-235
	Y	-	-124	-931	458	-369	126	235	-124	873	-506	-369	126	235
Primo Impalcato						**Travata: Trave 20-28**								
Trave 20-28	X	+	51	345	-655	1.482	-189	-101	51	-427	791	1.482	-189	-101
	X	-	-51	-345	655	-1.482	189	101	-51	427	-791	-1.482	189	101
	Y	+	103	698	-1.325	2.996	-381	-203	103	-863	1.600	2.996	-381	-203
	Y	-	-103	-698	1.325	-2.996	381	203	-103	863	-1.600	-2.996	381	203
Primo Impalcato						**Travata: Trave 2b-4b-7b-10b**								
Trave 2b-4b	X	+	-4	630	-114	-2.313	-292	-2.667	-20	-674	96	723	237	-3.302
	X	-	4	-630	114	2.313	292	2.667	20	674	-96	-723	-237	3.302
	Y	+	-8	1.275	-231	-4.677	-591	-5.392	-41	-1.362	195	1.462	480	-6.677
	Y	-	8	-1.275	231	4.677	591	5.392	41	1.362	-195	-1.462	-480	6.677
Trave 4b-7b	X	+	23	727	-48	-4.131	270	-3.081	25	-687	141	-2.518	123	-2.917
	X	-	-23	-727	48	4.131	-270	3.081	-25	687	-141	2.518	-123	2.917
	Y	+	47	1.470	-98	-8.354	545	-6.230	50	-1.389	285	-5.092	250	-5.899
	Y	-	-47	-1.470	98	8.354	-545	6.230	-50	1.389	-285	5.092	-250	5.899
Trave 7b-10b	X	+	6	720	-63	-7.203	203	-3.154	-39	-309	623	-7.150	-470	-2.061
	X	-	-6	-720	63	7.203	-203	3.154	39	309	-623	7.150	470	2.061
	Y	+	13	1.456	-127	-14.566	411	-6.379	-80	-625	1.259	-14.460	-950	-4.167
	Y	-	-13	-1.456	127	14.566	-411	6.379	80	625	-1.259	14.460	950	4.167

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
Dir Direzione del sisma.
e Segno dell'eccentricità accidentale.
Estr. Inz./Fin. Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).

TRAVI - SOLLECITAZIONI ALLO SLD

Travi - Sollecitazioni allo SLD

Id_{Tr}	Dir	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-2-3-5-6-7**								
Trave 1-2	X	977	601	36.974	25.042	11.012	815	977	4.964	33.516	25.042	11.012	815
	Y	4.842	3.514	21.319	16.889	6.291	1.531	4.842	6.293	18.953	16.889	6.291	1.531
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 2-3	X	770	1.498	25.117	40.813	6.011	286	770	542	17.731	40.813	6.011	286
	Y	694	2.406	15.913	30.680	3.591	510	694	1.227	9.684	30.680	3.591	510
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 3-5	X	612	778	14.354	14.093	5.506	254	612	660	16.757	14.093	5.506	254
	Y	4.226	1.009	3.271	9.687	1.045	111	4.226	431	2.746	9.687	1.045	111
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 6-5	X	1.260	389	27.156	29.674	8.749	99	1.260	170	22.129	29.674	8.749	99
	Y	10.132	1.591	6.935	13.331	2.122	526	10.132	1.375	5.032	13.331	2.122	526
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 6-7	X	2.260	577	47.981	24.802	21.442	159	2.260	223	52.196	24.802	21.442	159
	Y	1.448	2.051	9.399	14.913	4.511	636	1.448	934	11.700	14.913	4.511	636
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1a-P1-S1**								
Trave 1a-P1	X	349	1.660	2.815	2.599	2.469	2.400	349	2.519	1.514	2.599	2.469	2.400
	Y	930	1.503	1.018	10.696	2.197	1.817	930	1.662	2.850	10.696	2.197	1.817
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave P1-S1	X	301	3.102	13.527	26.016	20.759	3.405	301	2.148	18.486	26.016	20.759	3.405
	Y	926	643	7.753	4.585	10.373	749	926	511	8.257	4.585	10.373	749
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 11-P2-S1-12**								
Trave 11-P2	X	60	2.796	21.378	55.608	21.043	4.560	60	4.231	11.065	55.608	21.043	4.560
	Y	1.074	1.028	9.584	12.935	12.920	2.579	1.074	2.947	10.333	12.935	12.920	2.579
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave P2-S1	X	711	5.628	10.606	7.760	14.870	6.875	711	4.977	12.343	7.760	14.870	6.875
	Y	1.721	191	4.322	49.467	972	1.269	1.721	2.102	5.412	49.467	972	1.269
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave S1-12	X	203	4.190	16.086	25.708	5.821	922	203	1.693	21.068	25.708	5.821	922
	Y	2.579	2.930	3.346	711	1.242	656	2.579	1.262	4.585	711	1.242	656
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**								
Trave 16-23	X	1.587	192	21.546	29.152	8.310	133	1.587	575	25.451	29.152	8.310	133
	Y	1.273	821	16.012	18.472	5.176	393	1.273	1.402	13.261	18.472	5.176	393
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 16-17	X	614	378	31.637	8.066	11.062	73	614	73	30.296	8.066	11.062	73
	Y	2.352	145	5.131	4.138	1.712	65	2.352	302	4.462	4.138	1.712	65
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 18-17	X	526	129	32.101	1.636	11.303	32	526	56	31.762	1.636	11.303	32
	Y	4.234	151	2.164	7.306	998	27	4.234	128	3.478	7.306	998	27

Id_{Tr}	Dir	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 20-18	X	640	92	30.799	3.254	10.806	33	640	118	30.253	3.254	10.806	33
	Y	4.428	437	1.305	4.828	368	127	4.428	287	886	4.828	368	127
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 21-20	X	1.003	111	27.743	8.791	9.583	45	1.003	143	26.407	8.791	9.583	45
	Y	4.685	459	1.028	5.568	482	94	4.685	81	1.773	5.568	482	94
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 21-22	X	557	377	51.304	12.406	22.459	126	557	216	53.239	12.406	22.459	126
	Y	2.126	537	6.442	9.090	2.443	233	2.126	547	4.934	9.090	2.443	233
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**								
Trave 24-25	X	638	337	42.373	28.487	14.346	102	638	227	37.438	28.487	14.346	102
	Y	3.494	1.124	16.196	11.534	5.469	347	3.494	808	14.229	11.534	5.469	347
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 25-26	X	690	136	34.400	2.005	12.121	56	690	181	34.074	2.005	12.121	56
	Y	3.755	470	13.015	285	4.597	180	3.755	548	12.953	285	4.597	180
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 26-27	X	615	238	32.992	136	11.478	73	615	182	33.008	136	11.478	73
	Y	3.835	613	12.610	1.852	4.383	222	3.835	665	12.595	1.852	4.383	222
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 27-28	X	607	179	32.562	1.213	11.192	55	607	143	32.349	1.213	11.192	55
	Y	3.745	471	11.828	1.959	3.946	136	3.745	319	11.059	1.959	3.946	136
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 29-28	X	622	118	31.939	4.080	11.463	47	622	147	32.754	4.080	11.463	47
	Y	2.036	766	15.583	1.770	5.632	283	2.036	832	16.199	1.770	5.632	283
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 29-30	X	737	111	37.869	27.842	17.312	60	737	173	42.711	27.842	17.312	60
	Y	4.378	192	12.675	14.813	5.977	110	4.378	455	15.147	14.813	5.977	110
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-S1**								
Trave 1-S1	X	569	787	3.809	1.830	1.880	429	569	914	3.634	1.830	1.880	429
	Y	652	173	26.351	14.113	12.941	169	652	501	24.889	14.113	12.941	169
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 2-12-17-26**								
Trave 2-12	X	282	406	1.454	2.158	496	105	282	171	1.234	2.158	496	105
	Y	458	482	21.424	13.411	7.667	143	458	296	20.083	13.411	7.667	143
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12-17	X	866	877	7.099	11.382	4.545	550	866	710	6.004	11.382	4.545	550
	Y	126	477	29.889	6.209	20.537	353	126	542	29.321	6.209	20.537	353
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 17-26	X	106	72	857	1.842	247	19	106	79	1.038	1.842	247	19
	Y	184	420	16.069	15.087	4.387	118	184	483	17.592	15.087	4.387	118
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 3-18-27**								
Trave 3-18	X	318	78	619	1.223	156	15	318	62	738	1.223	156	15
	Y	78	128	15.542	4.510	3.610	52	78	323	15.804	4.510	3.610	52
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 18-27	X	89	75	770	525	207	21	89	83	817	525	207	21
	Y	262	524	20.735	14.089	5.586	139	262	542	22.131	14.089	5.586	139
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 5-20-28**								
Trave 5-20	X	222	79	976	1.747	242	19	222	90	1.126	1.747	242	19
	Y	66	779	19.678	4.393	4.575	169	66	688	20.036	4.393	4.575	169
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 20-28	X	52	104	1.404	306	369	26	52	99	1.427	306	369	26
	Y	177	565	25.455	11.690	6.789	139	177	503	26.633	11.690	6.789	139
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 6-21-29**								
Trave 6-21	X	51	88	1.575	6.680	368	20	51	87	1.686	6.680	368	20
	Y	139	552	27.655	13.150	6.223	113	139	432	26.340	13.150	6.223	113
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 21-29	X	121	76	2.956	1.405	766	20	121	75	2.830	1.405	766	20
	Y	179	342	30.017	2.386	7.980	93	179	358	30.227	2.386	7.980	93
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 7-22-30**								
Trave 7-22	X	113	180	2.400	524	549	29	113	82	2.367	524	549	29
	Y	306	153	29.227	9.797	6.621	38	306	186	28.221	9.797	6.621	38
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 22-30	X	70	84	2.696	521	721	25	70	103	2.746	521	721	25
	Y	240	436	32.230	8.937	8.657	131	240	551	33.126	8.937	8.657	131
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1a-11-23-24**								
Trave 1a-11	X	1.909	1.660	1.329	9.696	2.486	3.168	1.909	3.010	2.336	9.696	2.486	3.168
	Y	805	1.503	1.420	3.102	2.034	3.099	805	3.066	1.590	3.102	2.034	3.099
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 11-23	X	198	570	3.550	1.211	1.649	211	198	347	3.608	1.211	1.649	211
	Y	490	814	16.288	4.964	7.401	320	490	574	15.829	4.964	7.401	320
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 23-24	X	139	97	2.964	1.113	998	38	139	128	2.890	1.113	998	38
	Y	413	312	11.227	4.577	3.915	116	413	366	11.729	4.577	3.915	116
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave S1-16**								
Trave S1-16	X	283	1.204	12.930	9.270	8.679	572	283	590	14.266	9.270	8.679	572

Id_{Tr}	Dir	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
	Y	234	957	41.680	14.657	27.301	471	234	520	43.861	14.657	27.301	471
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 16-25**								
Trave 16-25	X	61	186	1.478	1.755	412	42	61	134	1.662	1.755	412	42
	Y	156	268	13.252	9.793	3.616	85	156	381	14.289	9.793	3.616	85
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6b-P1-S1**								
Trave 6b-P1	X	426	1.010	1.960	2.997	1.972	964	426	669	1.514	2.997	1.972	964
	Y	705	324	3.446	16.453	5.230	423	705	413	5.660	16.453	5.230	423
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave P1-S1	X	227	183	18.793	15.989	28.628	346	227	408	25.356	15.989	28.628	346
	Y	578	681	5.892	14.739	6.750	865	578	655	4.562	14.739	6.750	865
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-2**								
Trave 1-2	X	1.247	417	40.334	7.421	12.760	88	1.247	369	41.349	7.421	12.760	88
	Y	1.408	3.622	8.635	3.426	2.786	1.072	1.408	3.241	9.197	3.426	2.786	1.072
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 11-P2-S1-12**								
Trave 11-P2	X	155	2.220	23.000	54.939	23.872	3.180	155	2.683	13.799	54.939	23.872	3.180
	Y	380	1.065	14.560	3.339	18.545	1.887	380	1.849	14.020	3.339	18.545	1.887
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave P2-S1	X	549	2.441	16.523	16.274	23.915	2.390	549	1.248	20.365	16.274	23.915	2.390
	Y	690	611	4.287	38.776	1.251	178	690	363	2.376	38.776	1.251	178
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave S1-12	X	389	267	19.154	26.235	6.540	55	389	270	22.588	26.235	6.540	55
	Y	962	277	2.621	1.907	822	165	962	942	2.626	1.907	822	165
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**								
Trave 1b-3	X	229	840	3.121	98.975	8.674	1.585	229	1.353	14.260	98.975	8.674	1.585
	Y	1.351	1.472	15.199	315.321	1.993	4.319	1.351	4.489	17.749	315.321	1.993	4.319
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 3-4	X	410	783	3.935	84.630	602	1.823	106	924	1.637	83.796	4.374	2.374
	Y	907	4.851	4.438	297.017	13.292	14.602	872	1.877	3.539	135.768	13.882	2.028
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 4-5	X	1.272	1.716	6.524	63.784	30.920	9.543	3.774	1.333	32.829	4.583	32.045	1.140
	Y	467	2.354	9.129	107.393	23.629	7.166	5.056	3.812	4.991	7.054	24.655	8.647
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 5-2b	X	632	724	14.294	11.160	21.424	3.105	1.787	1.047	23.960	165.955	26.052	9.320
	Y	5.171	5.813	27.052	84.602	38.081	6.394	446	566	28.692	173.629	39.637	3.051
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 2b-6	X	3.122	2.450	31.511	158.635	40.385	5.198	1.191	3.616	43.538	28.813	53.014	7.827
	Y	950	1.417	31.865	188.379	31.345	1.344	2.510	4.581	29.165	76.706	35.843	10.025
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 6-7	X	4.441	615	21.690	51.991	11.399	115	4.441	280	31.598	51.991	11.399	115
	Y	5.646	1.112	13.311	13.522	4.835	571	5.646	1.566	9.360	13.522	4.835	571
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 3b-8-9-10-4b-5b**								
Trave 3b-8	X	293	860	594	44.467	1.208	3.012	238	229	652	73.918	2.734	667
	Y	656	4.399	903	30.702	706	16.501	362	1.826	915	18.393	3.332	8.679
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 8-9	X	255	167	4.104	56.873	14.247	651	443	182	8.068	30.729	11.169	629
	Y	99	2.319	302	15.227	796	11.214	1.348	2.425	553	1.923	2.127	9.414
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 9-10	X	207	660	4.596	1.929	11.168	1.833	289	1.478	15.123	19.396	11.067	3.829
	Y	1.222	419	1.669	7.854	471	467	4.183	4.306	5.737	3.678	2.578	17.022
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10-4b	X	1.888	2.983	22.230	33.010	74.413	14.504	1.889	3.350	25.605	143.038	75.707	13.395
	Y	1.881	4.874	11.771	6.924	43.505	24.370	1.410	4.865	15.965	96.464	44.960	20.275
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 4b-5b	X	1.855	2.064	22.412	193.306	19.112	8.293	548	397	6.014	41.974	16.405	1.739
	Y	1.798	3.031	14.524	124.308	14.183	12.941	1.595	3.960	4.996	17.730	10.673	11.798
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 9b-13-14-15-7b-8b**								
Trave 9b-13	X	239	866	871	62.934	1.509	3.132	78	59	781	104.910	3.745	317
	Y	622	4.302	890	28.518	832	16.198	360	1.825	836	15.850	3.054	8.730
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13-14	X	134	168	5.540	80.465	19.065	943	246	296	10.650	38.695	16.119	1.377
	Y	51	2.272	253	12.307	708	10.686	1.414	2.287	680	4.638	2.843	8.655
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 14-15	X	546	917	5.630	5.392	12.826	3.425	1.219	1.721	16.837	20.027	13.064	6.275
	Y	1.179	210	1.439	2.795	2.666	1.114	4.409	3.486	797	16.565	1.598	13.442
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 15-7b	X	1.305	2.716	24.618	29.207	82.705	13.435	483	1.172	28.871	167.162	84.583	6.540
	Y	1.614	5.450	3.536	12.908	18.064	26.262	1.111	5.456	9.550	49.628	18.572	23.451
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 7b-8b	X	1.239	1.153	25.872	221.744	21.440	3.858	916	1.983	5.011	51.036	18.844	6.451
	Y	1.266	2.340	9.642	55.559	8.985	10.729	1.297	2.825	3.157	5.036	5.730	7.970
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**								
Trave 16-23	X	1.458	231	23.614	21.906	8.998	111	1.458	396	27.277	21.906	8.998	111
	Y	708	1.446	15.984	10.166	5.388	447	708	1.092	14.486	10.166	5.388	447
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 16-17	X	1.430	457	37.480	2.396	13.112	180	1.430	552	35.929	2.396	13.112	180

Id_{Tr}	Dir	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
	Y	545	545	2.062	4.962	905	105	545	280	3.007	4.962	905	105
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 17-18	X	685	638	36.584	40.068	12.927	147	685	205	36.453	40.068	12.927	147
	Y	2.879	1.759	3.235	13.834	745	668	2.879	2.013	994	13.834	745	668
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 18-20	X	1.162	171	40.580	88.080	15.507	60	1.162	480	47.045	88.080	15.507	60
	Y	2.894	424	9.828	22.232	4.568	132	2.894	443	15.984	22.232	4.568	132
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10b-20	X	235	3.527	38.999	108.470	16.541	1.792	235	1.853	11.170	108.470	16.541	1.792
	Y	6.294	8.751	41.479	113.753	22.652	4.167	6.294	3.753	26.470	113.753	22.652	4.167
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 21-10b	X	3.256	12.476	51.362	316.917	120.890	29.807	6.654	7.246	65.716	446.623	105.962	18.525
	Y	1.842	1.589	26.225	61.549	65.792	7.180	8.211	7.638	41.472	356.813	60.130	1.577
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 21-22	X	3.234	1.030	7.412	143.979	7.383	493	3.234	1.265	28.142	143.979	7.383	493
	Y	2.020	564	18.438	43.680	5.741	215	2.020	448	8.286	43.680	5.741	215
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 11b-18**								
Trave 11b-18	X	534	1.038	13.220	302.354	1.598	1.119	534	616	15.152	302.354	1.598	1.119
	Y	1.189	195	15.832	305.201	7.935	1.857	1.189	2.533	4.274	305.201	7.935	1.857
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 18-19-20-10b**								
Trave 18-19	X	1.074	1.364	1.903	260.663	5.944	1.787	516	786	5.224	268.161	3.585	1.160
	Y	254	4.751	4.127	269.100	4.530	11.127	481	1.715	1.847	142.862	12.167	1.395
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 19-20	X	1.777	4.006	20.030	224.201	69.287	19.216	3.546	1.472	61.179	57.180	70.208	1.277
	Y	254	2.408	10.599	114.411	22.153	7.926	4.492	4.372	1.233	6.297	20.983	10.135
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10b-20	X	4.115	3.497	26.575	316.127	33.783	14.253	2.547	1.978	18.601	105.412	26.002	2.886
	Y	5.711	2.038	21.756	154.620	34.486	14.556	2.340	2.708	17.933	89.670	32.802	1.542
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**								
Trave 24-25	X	1.061	126	47.251	28.775	16.094	43	1.061	116	42.283	28.775	16.094	43
	Y	1.068	1.433	9.000	3.134	3.092	440	1.068	1.014	8.203	3.134	3.092	440
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 25-26	X	1.072	179	38.917	8.981	13.729	82	1.072	286	38.640	8.981	13.729	82
	Y	922	735	8.019	2.190	2.799	266	922	766	7.791	2.190	2.799	266
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 26-27	X	1.070	272	37.758	15.334	13.170	36	1.070	166	37.969	15.334	13.170	36
	Y	928	1.133	7.196	2.756	2.472	366	928	973	7.017	2.756	2.472	366
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 27-28	X	1.046	306	37.663	21.129	12.947	29	1.046	286	37.432	21.129	12.947	29
	Y	822	942	6.408	16.650	2.130	355	822	1.118	5.947	16.650	2.130	355
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 29-28	X	1.028	325	38.252	28.575	13.645	50	1.028	433	38.752	28.575	13.645	50
	Y	392	2.094	10.223	30.435	3.518	499	392	747	9.633	30.435	3.518	499
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 29-30	X	275	1.541	46.051	19.574	20.877	628	275	1.380	51.125	19.574	20.877	628
	Y	5.384	1.570	10.542	9.333	4.782	596	5.384	1.205	11.716	9.333	4.782	596
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-S1**								
Trave 1-S1	X	291	73	4.639	2.340	2.308	28	291	158	4.501	2.340	2.308	28
	Y	203	204	24.537	8.094	12.201	77	203	106	23.770	8.094	12.201	77
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 2-12-17-26**								
Trave 2-12	X	74	68	1.693	263	605	36	74	126	1.582	263	605	36
	Y	374	305	17.080	825	6.258	128	374	387	16.795	825	6.258	128
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12-17	X	648	26	7.904	6.565	5.117	35	648	85	6.849	6.565	5.117	35
	Y	199	359	26.330	498	18.137	148	199	123	25.958	498	18.137	148
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 17-26	X	100	241	930	1.982	262	62	100	234	1.079	1.982	262	62
	Y	83	67	13.414	6.821	3.572	12	83	51	13.998	6.821	3.572	12
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 3-3b-9b-18**								
Trave 3-3b	X	228	46	455	1.911	1.798	187	118	747	124	1.769	632	2.604
	Y	1.207	740	4.516	2.004	12.870	1.843	907	1.911	958	3.070	4.274	6.056
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 3b-9b	X	431	1.045	123	1.422	554	3.394	73	1.023	61	4.149	365	3.628
	Y	567	717	871	4.900	3.576	1.756	514	821	842	4.072	3.307	2.010
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 9b-18	X	496	1.478	248	4.405	1.082	4.898	1.665	651	1.318	5.007	4.638	2.259
	Y	845	1.917	927	3.278	3.788	5.782	2.136	855	3.681	3.982	10.195	2.045
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 4-8-13-19**								
Trave 4-8	X	987	2.143	2.237	17.648	7.439	9.333	561	1.947	2.598	13.496	8.862	7.975
	Y	389	1.986	2.585	15.905	633	9.707	529	1.479	3.858	23.724	10.601	7.207
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 8-13	X	1.100	1.994	3.424	20.259	9.827	7.932	939	2.593	3.999	20.840	12.630	9.933
	Y	105	2.861	297	2.702	1.309	12.352	165	2.811	488	4.834	920	11.722
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13-19	X	1.225	2.997	5.339	28.869	16.565	11.445	1.767	3.871	1.808	18.841	11.698	17.071
	Y	489	1.499	3.591	21.213	9.467	6.776	425	2.092	2.830	16.993	993	9.206

Id_{Tr}	Dir	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 5-9-14-20**								
Trave 5-9	X	140	448	3.828	25.738	19.457	5.254	435	1.876	6.410	12.634	25.563	7.117
	Y	468	224	15.771	117.043	47.231	2.860	888	100	4.726	13.666	17.657	1.198
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 9-14	X	89	1.186	5.360	3.845	21.359	4.116	76	1.259	7.821	10.451	29.867	4.286
	Y	448	1.062	3.878	23.530	13.693	5.327	435	1.243	4.082	27.617	14.072	5.222
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 14-20	X	508	2.409	6.234	2.868	26.245	9.683	42	1.804	15.395	7.532	60.419	11.214
	Y	962	188	4.347	6.580	15.966	277	143	768	12.071	95.780	35.989	358
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6-5b-8b-21-29**								
Trave 6-5b	X	11.681	5.068	16.661	96.639	34.079	14.259	463	1.556	15.866	121.586	23.280	3.954
	Y	6.263	3.953	33.267	270.734	39.909	15.104	5.351	1.767	3.085	41.254	26.101	8.513
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 5b-8b	X	1.056	2.017	11.843	135.299	4.310	6.160	2.589	2.357	13.080	146.230	2.992	4.495
	Y	6.875	3.624	4.249	29.232	13.267	7.970	6.599	2.034	11.036	73.406	12.779	8.933
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 8b-21	X	5.499	4.965	17.723	136.691	24.589	11.541	3.904	13.156	11.591	61.491	33.088	30.328
	Y	4.698	2.162	5.087	85.919	19.776	5.009	665	1.288	31.527	228.614	28.308	3.589
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 21-29	X	1.146	804	3.162	10.352	741	182	1.146	566	2.458	10.352	741	182
	Y	464	532	10.400	24.001	3.152	140	464	524	13.396	24.001	3.152	140
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 7-22-30**								
Trave 7-22	X	366	1.032	9.864	3.541	2.221	212	366	807	9.407	3.541	2.221	212
	Y	879	676	50.898	5.715	11.198	207	879	1.124	46.272	5.715	11.198	207
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 22-30	X	1.055	1.069	11.248	12.589	3.041	226	1.055	637	11.715	12.589	3.041	226
	Y	686	1.749	51.852	44.804	14.348	507	686	2.077	56.471	44.804	14.348	507
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6b-11-23-24**								
Trave 6b-11	X	1.862	1.010	1.159	6.215	2.023	2.786	1.862	3.096	1.824	6.215	2.023	2.786
	Y	229	324	2.908	14.162	4.935	357	229	240	4.367	14.162	4.935	357
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 11-23	X	310	872	4.823	187	2.249	315	310	495	4.937	187	2.249	315
	Y	233	157	18.317	2.261	8.415	69	233	145	18.202	2.261	8.415	69
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 23-24	X	138	146	4.026	1.474	1.371	52	138	158	4.014	1.474	1.371	52
	Y	263	206	12.934	1.932	4.453	81	263	266	13.178	1.932	4.453	81
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave S1-16**								
Trave S1-16	X	153	154	10.722	3.834	7.030	68	153	61	11.305	3.834	7.030	68
	Y	98	252	26.573	8.786	17.283	69	98	98	27.579	8.786	17.283	69
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 16-25**								
Trave 16-25	X	52	248	2.380	1.126	629	65	52	246	2.410	1.126	629	65
	Y	146	280	13.510	2.025	3.574	62	146	189	13.717	2.025	3.574	62
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 18-27**								
Trave 18-27	X	120	220	227	1.101	58	58	120	224	217	1.101	58	58
	Y	192	95	16.025	1.881	4.159	21	192	70	15.891	1.881	4.159	21
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 20-28**								
Trave 20-28	X	344	274	1.372	1.837	352	73	344	289	1.336	1.837	352	73
	Y	534	322	14.225	13.055	3.855	71	534	222	15.354	13.055	3.855	71
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Travata: Trave 2b-4b-7b-10b**								
Trave 2b-4b	X	499	786	502	9.565	3.102	3.053	1.241	1.746	849	11.529	536	5.712
	Y	168	568	308	7.605	6.461	2.915	638	2.609	517	13.599	193	9.080
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 4b-7b	X	76	965	2.093	19.980	2.728	3.559	280	386	1.105	14.200	1.325	1.059
	Y	125	2.119	1.411	27.939	151	7.879	157	2.069	1.168	33.911	839	7.918
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 7b-10b	X	1.204	899	1.996	29.897	836	2.092	313	3.007	2.651	25.206	4.118	8.109
	Y	380	2.859	133	57.695	280	9.598	632	211	5.548	83.708	4.875	1.822
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
Dir Direzione del sisma.
Estr. Inz./Fin. Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).

PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Pilastri - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

Id_{Pil}	CC	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	
					Pilastrata: Pilastrata 1									
Pilastro 1	001	313	-24.601	14.638	243.850	1.245	15.974	313	45.685	9.161	195.850	1.245	15.974	02
	002	113	-9.171	5.291	45.856	589	6.019	113	17.312	2.698	45.856	589	6.019	02
	003	30	-688	566	4.432	6	269	30	493	540	4.432	6	269	02

Id_{Pil}	CC	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	
	004	49	-5.896	4.409	31.064	699	4.616	49	14.416	1.334	31.064	699	4.616	02
	005	22	-731	6	-474	0	395	22	1.007	8	-474	0	395	02
	006	26	-595	489	3.829	5	232	26	427	467	3.829	5	232	02
	007	-29	189	-52	-109	-19	-66	-29	-103	34	-109	-19	-66	02
	008	-29	189	-52	-109	-19	-66	-29	-103	34	-109	-19	-66	02
	009	-29	189	-52	-109	-19	-66	-29	-103	34	-109	-19	-66	02
	010	57	-378	104	219	39	133	57	206	-68	219	39	133	02
Pilastro 1	001	-564	-47.218	5.623	102.057	502	27.296	-564	45.589	3.915	64.057	502	27.296	01
	002	-80	-16.741	2.837	12.736	964	7.921	-80	10.192	-441	12.736	964	7.921	01
	003	-60	20	688	4.324	162	816	-60	2.792	138	4.324	162	816	01
	004	143	-16.051	837	-222	539	5.217	143	1.687	-996	-222	539	5.217	01
	005	-28	853	22	-566	-5	-589	-28	-1.151	38	-566	-5	-589	01
	006	-52	17	595	3.735	140	704	-52	2.412	118	3.735	140	704	01
	007	-34	120	4	-41	-8	-79	-34	-150	33	-41	-8	-79	01
	008	-34	120	4	-41	-8	-79	-34	-150	33	-41	-8	-79	01
	009	-34	120	4	-41	-8	-79	-34	-150	33	-41	-8	-79	01
	010	68	-240	-8	81	17	159	68	299	-65	81	17	159	01
Pilastrata: Pilastrata 2														
Pilastro 2	001	57	11.508	16.963	362.712	1.939	-9.980	57	-32.404	8.431	314.712	1.939	-9.980	02
	002	31	5.203	5.576	76.814	795	-4.282	31	-13.638	2.077	76.814	795	-4.282	02
	003	13	-926	582	14.142	-17	427	13	951	654	14.142	-17	427	02
	004	4	8.368	4.360	31.542	954	-5.566	4	-16.121	161	31.542	954	-5.566	02
	005	12	-228	-45	5.978	-49	28	12	-106	172	5.978	-49	28	02
	006	11	-800	503	12.221	-14	369	11	822	566	12.221	-14	369	02
	007	-21	181	218	72	43	-59	-21	-80	29	72	43	-59	02
	008	-21	181	218	72	43	-59	-21	-80	29	72	43	-59	02
	009	-21	181	218	72	43	-59	-21	-80	29	72	43	-59	02
	010	42	-362	-435	-145	-86	119	42	160	-59	-145	-86	119	02
Pilastro 2	001	-162	55.482	372	220.823	-8.424	-18.085	-162	-4.198	28.172	182.823	-8.424	-18.085	01
	002	-2	18.491	1.040	44.035	-1.651	-5.325	-2	917	6.490	44.035	-1.651	-5.325	01
	003	-33	499	827	14.350	-409	151	-33	996	2.175	14.350	-409	151	01
	004	163	16.737	-1.947	-952	-488	-6.165	163	-3.607	-337	-952	-488	-6.165	01
	005	-21	-409	247	6.085	-204	1.143	-21	3.363	919	6.085	-204	1.143	01
	006	-28	431	715	12.401	-352	131	-28	863	1.878	12.401	-352	131	01
	007	-26	144	76	11	24	-113	-26	-228	-3	11	24	-113	01
	008	-26	144	76	11	24	-113	-26	-228	-3	11	24	-113	01
	009	-26	144	76	11	24	-113	-26	-228	-3	11	24	-113	01
	010	53	-288	-152	-22	-48	226	53	456	5	-22	-48	226	01
Pilastrata: Pilastrata 3														
Pilastro 3	001	-1.594	10.569	-8.996	118.241	-13.465	-17.777	-2.270	-3.659	-6.178	141.591	8.568	-20.237	02
	002	-345	2.344	-1.608	23.052	-2.229	-3.922	-455	-818	-1.204	30.476	1.760	-4.501	02
	003	-131	553	-444	6.473	-564	-1.154	-186	-365	-474	8.814	707	-1.324	02
	004	246	1.203	-671	6.588	-1.468	-50	433	1.042	639	4.960	-1.217	-122	02
	005	-77	362	-420	5.149	-665	-732	-93	-230	-177	6.158	220	-859	02
	006	-113	478	-384	5.595	-488	-997	-161	-315	-409	7.618	611	-1.144	02
	007	-10	398	79	-501	158	-628	-52	-221	9	-2	68	-761	02
	008	-10	398	79	-501	158	-628	-52	-221	9	-2	68	-761	02
	009	-10	398	79	-501	158	-628	-52	-221	9	-2	68	-761	02
	010	21	-797	-158	1.003	-316	1.257	103	443	-19	5	-136	1.524	02
Pilastro 3	001	572	3.672	-4.775	235.954	-2.942	-2.165	572	-4.237	5.971	218.024	-2.942	-2.165	02
	002	151	991	-743	52.948	-559	-595	151	-1.181	1.298	52.948	-559	-595	02
	003	41	314	-355	16.017	-205	-162	41	-278	395	16.017	-205	-162	02
	004	1	-263	236	948	42	-28	1	-366	82	948	42	-28	02
	005	19	343	104	11.797	19	-159	19	-237	36	11.797	19	-159	02
	006	35	271	-307	13.845	-177	-140	35	-241	341	13.845	-177	-140	02
	007	-24	-37	78	2	10	-1	-24	-42	42	2	10	-1	02
	008	-24	-37	78	2	10	-1	-24	-42	42	2	10	-1	02
	009	-24	-37	78	2	10	-1	-24	-42	42	2	10	-1	02
	010	47	75	-156	-4	-20	3	47	84	-84	-4	-20	3	02
Pilastro 3	001	572	-4.237	5.971	218.024	-2.942	-2.165	572	-11.382	15.680	199.370	-2.942	-2.165	01
	002	151	-1.181	1.298	52.948	-559	-595	151	-3.144	3.142	52.948	-559	-595	01
	003	41	-278	395	16.017	-205	-162	41	-813	1.073	16.017	-205	-162	01
	004	1	-366	82	948	42	-28	1	-459	-56	948	42	-28	01
	005	19	-237	36	11.797	19	-159	19	-761	-26	11.797	19	-159	01
	006	35	-241	341	13.845	-177	-140	35	-703	927	13.845	-177	-140	01
	007	-24	-42	42	2	10	-1	-24	-46	9	2	10	-1	01
	008	-24	-42	42	2	10	-1	-24	-46	9	2	10	-1	01
	009	-24	-42	42	2	10	-1	-24	-46	9	2	10	-1	01
	010	47	84	-84	-4	-20	3	47	93	-18	-4	-20	3	01
Pilastrata: Pilastrata 4														
Pilastro 4	001	-16	1.203	-793	62.190	-1.082	-1.435	-16	-1.951	1.584	55.867	-1.082	-1.435	02
	002	-7	333	-140	12.021	-230	-366	-7	-471	366	12.021	-230	-366	02
	003	-5	-16	37	1.776	35	12	-5	11	-40	1.776	35	12	02
	004	35	845	-877	15.063	-1.076	-917	35	-1.170	1.487	15.063	-1.076	-917	02
	005	-1	-31	-27	1.323	-22	28	-1	31	22	1.323	-22	28	02
	006	-4	-14	32	1.535	30	10	-4	9	-34	1.535	30	10	02
	007	-7	197	82	890	62	-188	-7	-217	-54	890	62	-188	02
	008	-7	197	82	890	62	-188	-7	-217	-54	890	62	-188	02
	009	-7	197	82	890	62	-188	-7	-217	-54	890	62	-188	02
	010	13	-394	-163	-1.782	-123	377	13	434	107	-1.782	-123	377	02
Pilastrata: Pilastrata 5														
Pilastro 5	001	-642	92	6.668	211.591	6.827	2.946	-642	6.898	-9.102	197.797	6.827	2.946	02
	002	-130	707	1.653	39.903	1.551	-162	-130	331	-1.931	39.903	1.551	-162	02
	003	-39	40	577	10.204	593	35	-39	120	-793	10.204	593	35	02

Id_{Pil}	CC	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	
	004	6	277	-1.144	25.576	-1.326	703	6	1.901	1.919	25.576	-1.326	703	02
	005	-8	-6	98	7.614	134	44	-8	96	-211	7.614	134	44	02
	006	-33	34	499	8.818	513	30	-33	103	-685	8.818	513	30	02
	007	-56	499	595	-1.340	477	-392	-56	-406	-507	-1.340	477	-392	02
	008	-56	499	595	-1.340	477	-392	-56	-406	-507	-1.340	477	-392	02
	009	-56	499	595	-1.340	477	-392	-56	-406	-507	-1.340	477	-392	02
	010	112	-999	-1.190	2.681	-955	784	112	813	1.015	2.681	-955	784	02
Pilastro 5	001	292	-7.841	-8.308	197.628	-5.473	3.002	292	-2.326	1.746	188.611	-5.473	3.002	02
	002	94	-2.105	-1.698	44.830	-1.122	892	94	-466	364	44.830	-1.122	892	02
	003	15	-322	-592	13.573	-390	138	15	-69	125	13.573	-390	138	02
	004	20	-2.101	-122	995	43	725	20	-769	-202	995	43	725	02
	005	10	-158	-12	9.635	-21	79	10	-13	26	9.635	-21	79	02
	006	13	-278	-511	11.729	-337	119	13	-59	108	11.729	-337	119	02
	007	-69	-16	296	-45	61	-2	-69	-20	184	-45	61	-2	02
	008	-69	-16	296	-45	61	-2	-69	-20	184	-45	61	-2	02
	009	-69	-16	296	-45	61	-2	-69	-20	184	-45	61	-2	02
	010	139	32	-592	89	-122	4	139	40	-368	89	-122	4	02
Pilastro 5	001	292	-2.326	1.746	188.611	-5.473	3.002	292	7.581	19.808	169.957	-5.473	3.002	01
	002	94	-466	364	44.830	-1.122	892	94	2.479	4.068	44.830	-1.122	892	01
	003	15	-69	125	13.573	-390	138	15	386	1.412	13.573	-390	138	01
	004	20	-769	-202	995	43	725	20	1.625	-345	995	43	725	01
	005	10	-13	26	9.635	-21	79	10	249	94	9.635	-21	79	01
	006	13	-59	108	11.729	-337	119	13	333	1.219	11.729	-337	119	01
	007	-69	-20	184	-45	61	-2	-69	-28	-17	-45	61	-2	01
	008	-69	-20	184	-45	61	-2	-69	-28	-17	-45	61	-2	01
	009	-69	-20	184	-45	61	-2	-69	-28	-17	-45	61	-2	01
	010	139	40	-368	89	-122	4	139	55	33	89	-122	4	01
Pilastrata: Pilastrata 6														
Pilastro 6	001	-491	2.719	-7.147	376.415	-5.825	-129	-491	2.163	17.899	352.853	-5.825	-129	02
	002	-105	-1.503	-1.132	93.670	-1.019	1.355	-105	4.324	3.251	93.670	-1.019	1.355	02
	003	-7	121	238	13.195	124	-57	-7	-123	-296	13.195	124	-57	02
	004	-132	1.369	-4.293	72.784	-3.151	-260	-132	250	9.257	72.784	-3.151	-260	02
	005	-3	-410	262	14.564	189	291	-3	840	-552	14.564	189	291	02
	006	-6	104	206	11.405	107	-49	-6	-107	-256	11.405	107	-49	02
	007	-79	390	313	84	71	-188	-79	-418	9	84	71	-188	02
	008	-79	390	313	84	71	-188	-79	-418	9	84	71	-188	02
	009	-79	390	313	84	71	-188	-79	-418	9	84	71	-188	02
	010	159	-780	-626	-169	-141	376	159	836	-18	-169	-141	376	02
Pilastro 6	001	444	-17.173	-30.232	186.644	-16.466	7.371	444	7.153	24.107	167.990	-16.466	7.371	01
	002	141	-7.960	-5.918	43.496	-3.224	3.337	141	3.051	4.722	43.496	-3.224	3.337	01
	003	7	-45	-614	13.854	-637	-17	7	-101	1.488	13.854	-637	-17	01
	004	173	-6.774	-9.144	-1.483	-3.069	3.111	173	3.492	985	-1.483	-3.069	3.111	01
	005	9	-854	33	9.467	-224	332	9	241	772	9.467	-224	332	01
	006	6	-39	-530	11.975	-550	-14	6	-87	1.285	11.975	-550	-14	01
	007	-104	8	1.659	-129	737	1	-104	10	-772	-129	737	1	01
	008	-104	8	1.659	-129	737	1	-104	10	-772	-129	737	1	01
	009	-104	8	1.659	-129	737	1	-104	10	-772	-129	737	1	01
	010	209	-17	-3.320	258	-1.474	-1	209	-21	1.545	258	-1.474	-1	01
Pilastrata: Pilastrata 7														
Pilastro 7	001	2	11.389	-9.573	243.989	-8.024	-8.162	2	-23.709	24.928	220.427	-8.024	-8.162	02
	002	50	4.178	-2.821	63.713	-2.273	-3.170	50	-9.452	6.953	63.713	-2.273	-3.170	02
	003	6	-89	168	5.192	88	56	6	151	-209	5.192	88	56	02
	004	-5	6.881	-600	33.098	-693	-4.455	-5	-12.274	2.378	33.098	-693	-4.455	02
	005	10	-149	-219	17.950	-150	-31	10	-282	428	17.950	-150	-31	02
	006	5	-77	146	4.488	76	48	5	131	-181	4.488	76	48	02
	007	-124	332	1.528	-420	583	-147	-124	-299	-980	-420	583	-147	02
	008	-124	332	1.528	-420	583	-147	-124	-299	-980	-420	583	-147	02
	009	-124	332	1.528	-420	583	-147	-124	-299	-980	-420	583	-147	02
	010	248	-664	-3.058	840	-1.167	294	248	599	1.960	840	-1.167	294	02
Pilastro 7	001	-126	28.780	-40.255	92.422	-20.305	-17.317	-126	-28.365	26.753	73.768	-20.305	-17.317	01
	002	-56	12.112	-9.763	18.213	-4.464	-6.310	-56	-8.712	4.968	18.213	-4.464	-6.310	01
	003	-4	750	-288	4.886	-342	-852	-4	-2.061	842	4.886	-342	-852	01
	004	38	8.525	-2.890	580	-759	-3.135	38	-1.820	-384	580	-759	-3.135	01
	005	-9	1.244	-3.521	8.714	-2.866	-796	-9	-1.381	5.936	8.714	-2.866	-796	01
	006	-4	648	-249	4.224	-296	-736	-4	-1.782	728	4.224	-296	-736	01
	007	-14	-114	704	-121	317	43	-14	27	-343	-121	317	43	01
	008	-14	-114	704	-121	317	43	-14	27	-343	-121	317	43	01
	009	-14	-114	704	-121	317	43	-14	27	-343	-121	317	43	01
	010	27	228	-1.408	241	-635	-86	27	-55	686	241	-635	-86	01
Pilastrata: Pilastrata 8														
Pilastro 8	001	-65	1.021	1.097	65.691	942	-1.232	-65	-1.952	-1.175	59.369	942	-1.232	02
	002	-18	267	315	13.897	269	-315	-18	-493	-333	13.897	269	-315	02
	003	-4	-36	65	253	58	28	-4	32	-74	253	58	28	02
	004	-3	1.071	91	35.354	62	-1.128	-3	-1.651	-58	35.354	62	-1.128	02
	005	-1	-11	0	295	3	8	-1	9	-7	295	3	8	02
	006	-3	-31	57	218	50	25	-3	28	-64	218	50	25	02
	007	-8	72	121	649	104	-65	-8	-84	-129	649	104	-65	02
	008	-8	72	121	649	104	-65	-8	-84	-129	649	104	-65	02
	009	-8	72	121	649	104	-65	-8	-84	-129	649	104	-65	02
	010	17	-145	-241	-1.300	-207	130	17	168	259	-1.300	-207	130	02
Pilastrata: Pilastrata 9														
Pilastro 9	001	-81	-454	1.597	45.672	1.391	403	-81	480	-1.629	39.350	1.391	403	02
	002	-22	-43	427	9.125	367	35	-22	39	-424	9.125	367	35	02
	003	-5	-45	109	277	98	38	-5	43	-118	277	98	38	02

Id_{Pil}	CC	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	
	004	-8	282	13	22.446	-16	-226	-8	-242	49	22.446	-16	-226	02
	005	-1	-8	25	446	27	6	-1	7	-38	446	27	6	02
	006	-4	-39	94	239	84	33	-4	37	-102	239	84	33	02
	007	-9	53	171	-676	143	-44	-9	-49	-160	-676	143	-44	02
	008	-9	53	171	-676	143	-44	-9	-49	-160	-676	143	-44	02
	009	-9	53	171	-676	143	-44	-9	-49	-160	-676	143	-44	02
	010	17	-107	-343	1.352	-286	88	17	98	321	1.352	-286	88	02
Pilastrata: Pilastrata 10														
Pilastro 10	001	-129	-2.194	3.374	145.650	2.155	2.168	-129	5.034	-3.808	130.650	2.155	2.168	02
	002	-22	-429	874	27.314	499	424	-22	986	-790	27.314	499	424	02
	003	-4	-65	190	1.814	116	53	-4	112	-199	1.814	116	53	02
	004	-32	-419	380	59.510	242	563	-32	1.458	-428	59.510	242	563	02
	005	0	-15	6	786	17	13	0	28	-50	786	17	13	02
	006	-4	-56	164	1.568	101	46	-4	97	-172	1.568	101	46	02
	007	-14	24	457	542	258	-7	-14	-1	-403	542	258	-7	02
	008	-14	24	457	542	258	-7	-14	-1	-403	542	258	-7	02
	009	-14	24	457	542	258	-7	-14	-1	-403	542	258	-7	02
	010	27	-48	-915	-1.085	-517	15	27	1	807	-1.085	-517	15	02
Pilastrata: Pilastrata 11														
Pilastro 11	001	-30	1.354	3.723	108.542	1.010	-466	-30	-699	-719	79.742	1.010	-466	02
	002	-36	-4	997	15.992	192	113	-36	495	153	15.992	192	113	02
	003	-1	125	185	2.200	58	-79	-1	-222	-69	2.200	58	-79	02
	004	-29	-40	396	11.593	-38	262	-29	1.111	563	11.593	-38	262	02
	005	5	4	29	-75	10	2	5	12	-14	-75	10	2	02
	006	-1	108	160	1.901	50	-68	-1	-192	-59	1.901	50	-68	02
	007	-16	-70	-43	15	-12	29	-16	59	11	15	-12	29	02
	008	-16	-70	-43	15	-12	29	-16	59	11	15	-12	29	02
	009	-16	-70	-43	15	-12	29	-16	59	11	15	-12	29	02
	010	32	139	86	-29	25	-58	32	-118	-23	-29	25	-58	02
Pilastro 11	001	-238	-7.168	-3.583	51.841	-2.053	4.256	-238	7.302	3.396	29.041	-2.053	4.256	01
	002	-36	-2.718	-727	6.285	-459	1.504	-36	2.394	834	6.285	-459	1.504	01
	003	-19	-360	-123	2.175	-97	311	-19	697	205	2.175	-97	311	01
	004	7	-2.111	-395	-350	-200	710	7	304	284	-350	-200	710	01
	005	2	49	-5	-40	0	-27	2	-44	-6	-40	0	-27	01
	006	-16	-311	-106	1.879	-83	269	-16	603	177	1.879	-83	269	01
	007	-6	34	-13	-11	-9	-15	-6	-15	18	-11	-9	-15	01
	008	-6	34	-13	-11	-9	-15	-6	-15	18	-11	-9	-15	01
	009	-6	34	-13	-11	-9	-15	-6	-15	18	-11	-9	-15	01
	010	12	-69	26	23	18	29	12	31	-36	23	18	29	01
Pilastrata: Pilastrata 12														
Pilastro 12	001	454	13.821	2.503	250.822	608	-8.896	454	-25.319	-173	222.022	608	-8.896	02
	002	146	6.454	730	69.009	23	-4.360	146	-12.729	630	69.009	23	-4.360	02
	003	15	-425	38	9.962	-7	313	15	953	70	9.962	-7	313	02
	004	167	10.242	657	49.761	24	-6.893	167	-20.086	549	49.761	24	-6.893	02
	005	14	17	-66	38	-34	-6	14	-8	85	38	-34	-6	02
	006	13	-367	33	8.607	-6	271	13	824	60	8.607	-6	271	02
	007	-24	-74	87	-43	24	30	-24	59	-17	-43	24	30	02
	008	-24	-74	87	-43	24	30	-24	59	-17	-43	24	30	02
	009	-24	-74	87	-43	24	30	-24	59	-17	-43	24	30	02
	010	48	148	-174	86	-47	-61	48	-118	33	86	-47	-61	02
Pilastro 12	001	154	49.912	2.220	127.686	-300	-32.501	154	-60.592	3.241	104.886	-300	-32.501	01
	002	83	20.347	-435	30.030	-628	-11.406	83	-18.435	1.699	30.030	-628	-11.406	01
	003	20	1.400	114	9.745	-159	-1.923	20	-5.137	654	9.745	-159	-1.923	01
	004	9	20.380	-1.100	987	-271	-7.147	9	-3.919	-180	987	-271	-7.147	01
	005	-11	40	136	25	71	-10	-11	7	-106	25	71	-10	01
	006	17	1.210	98	8.419	-138	-1.662	17	-4.441	566	8.419	-138	-1.662	01
	007	-12	41	61	-15	40	-16	-12	-14	-75	-15	40	-16	01
	008	-12	41	61	-15	40	-16	-12	-14	-75	-15	40	-16	01
	009	-12	41	61	-15	40	-16	-12	-14	-75	-15	40	-16	01
	010	24	-81	-121	29	-80	32	24	28	150	29	-80	32	01
Pilastrata: Pilastrata 13														
Pilastro 13	001	31	234	-416	65.972	-385	-536	31	-1.059	513	59.650	-385	-536	02
	002	8	19	-83	14.433	-84	-99	8	-220	119	14.433	-84	-99	02
	003	3	-71	-40	388	-39	59	3	71	53	388	-39	59	02
	004	-6	859	120	35.048	117	-937	-6	-1.403	-163	35.048	117	-937	02
	005	1	2	-24	39	-20	-2	1	-4	24	39	-20	-2	02
	006	3	-61	-35	336	-33	51	3	61	46	336	-33	51	02
	007	-8	-49	120	-508	103	43	-8	55	-129	-508	103	43	02
	008	-8	-49	120	-508	103	43	-8	55	-129	-508	103	43	02
	009	-8	-49	120	-508	103	43	-8	55	-129	-508	103	43	02
	010	17	97	-241	1.016	-206	-86	17	-110	257	1.016	-206	-86	02
Pilastrata: Pilastrata 14														
Pilastro 14	001	42	-843	-1.732	65.286	-1.694	711	42	805	2.196	58.963	-1.694	711	02
	002	11	-194	-492	15.616	-488	160	11	177	639	15.616	-488	160	02
	003	3	-59	-125	1.275	-121	48	3	52	155	1.275	-121	48	02
	004	-3	166	-44	27.295	-57	-132	-3	-140	89	27.295	-57	-132	02
	005	1	-3	-28	-203	-23	3	1	4	26	-203	-23	3	02
	006	3	-51	-108	1.102	-104	41	3	45	134	1.102	-104	41	02
	007	-9	-47	168	209	140	40	-9	46	-157	209	140	40	02
	008	-9	-47	168	209	140	40	-9	46	-157	209	140	40	02
	009	-9	-47	168	209	140	40	-9	46	-157	209	140	40	02
	010	17	94	-336	-418	-281	-80	17	-92	315	-418	-281	-80	02
Pilastrata: Pilastrata 15														
Pilastro 15	001	40	-2.340	-1.483	167.770	-1.591	2.302	40	5.334	3.820	152.770	-1.591	2.302	02

Id_{Pil}	CC	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	
	002	17	-541	-483	37.781	-511	530	17	1.225	1.220	37.781	-511	530	02
	003	2	-76	-126	2.904	-107	63	2	135	232	2.904	-107	63	02
	004	8	-468	118	65.855	-100	606	8	1.554	449	65.855	-100	606	02
	005	1	-7	-68	100	-34	6	1	14	45	100	-34	6	02
	006	2	-66	-109	2.510	-93	55	2	117	200	2.510	-93	55	02
	007	-14	-32	474	56	265	18	-14	29	-408	56	265	18	02
	008	-14	-32	474	56	265	18	-14	29	-408	56	265	18	02
	009	-14	-32	474	56	265	18	-14	29	-408	56	265	18	02
	010	28	63	-948	-112	-530	-36	28	-58	817	-112	-530	-36	02
Pilastrata: Pilastrata 16														
Pilastro 16	001	-5	3.917	2.969	435.304	-931	-1.576	-5	-2.859	6.973	406.504	-931	-1.576	02
	002	-2	1.091	344	135.866	-812	-490	-2	-1.014	3.838	135.866	-812	-490	02
	003	-4	-210	686	17.717	341	144	-4	410	-779	17.717	341	144	02
	004	30	3.108	-2.607	105.069	-2.514	-1.594	30	-3.746	8.204	105.069	-2.514	-1.594	02
	005	4	23	7	16	4	-6	4	-2	-12	16	4	-6	02
	006	-4	-181	592	15.311	294	124	-4	354	-673	15.311	294	124	02
	007	-14	-214	108	-3	44	97	-14	204	-82	-3	44	97	02
	008	-14	-214	108	-3	44	97	-14	204	-82	-3	44	97	02
	009	-14	-214	108	-3	44	97	-14	204	-82	-3	44	97	02
	010	29	428	-216	7	-89	-195	29	-409	165	7	-89	-195	02
Pilastro 16	001	-199	5.777	-25.791	214.516	-16.165	-4.589	-199	-9.367	27.553	191.716	-16.165	-4.589	01
	002	-37	2.057	-8.540	51.681	-4.625	-1.421	-37	-2.631	6.722	51.681	-4.625	-1.421	01
	003	-6	274	-746	17.979	-912	-370	-6	-948	2.264	17.979	-912	-370	01
	004	-42	1.331	-7.579	-2.897	-2.217	-280	-42	407	-262	-2.897	-2.217	-280	01
	005	0	155	-25	11	-12	-95	0	-160	15	11	-12	-95	01
	006	-5	236	-644	15.537	-788	-319	-5	-818	1.955	15.537	-788	-319	01
	007	-7	22	-63	0	-22	-7	-7	0	12	0	-22	-7	01
	008	-7	22	-63	0	-22	-7	-7	0	12	0	-22	-7	01
	009	-7	22	-63	0	-22	-7	-7	0	12	0	-22	-7	01
	010	14	-44	125	0	45	13	14	0	-23	0	45	13	01
Pilastrata: Pilastrata 17														
Pilastro 17	001	-277	6.698	462	439.361	-1.124	-3.492	-277	-8.316	5.293	415.799	-1.124	-3.492	02
	002	-53	2.298	-185	132.963	-598	-1.318	-53	-3.369	2.388	132.963	-598	-1.318	02
	003	-18	81	278	22.066	118	-53	-18	-146	-227	22.066	118	-53	02
	004	12	3.506	-1.501	84.917	-1.285	-1.879	12	-4.572	4.025	84.917	-1.285	-1.879	02
	005	1	24	-26	21	-12	-7	1	-8	26	21	-12	-7	02
	006	-16	70	241	19.071	102	-46	-16	-126	-196	19.071	102	-46	02
	007	-9	-214	85	54	29	97	-9	204	-42	54	29	97	02
	008	-9	-214	85	54	29	97	-9	204	-42	54	29	97	02
	009	-9	-214	85	54	29	97	-9	204	-42	54	29	97	02
	010	19	429	-169	-109	-59	-195	19	-408	84	-109	-59	-195	02
Pilastro 17	001	680	-497	-12.219	251.008	-6.555	3.206	680	10.083	9.413	232.355	-6.555	3.206	01
	002	189	987	-3.570	66.864	-1.529	585	189	2.918	1.475	66.864	-1.529	585	01
	003	51	-567	-226	22.114	-227	620	51	1.481	522	22.114	-227	620	01
	004	45	3.055	-3.509	635	-1.017	-1.443	45	-1.707	-154	635	-1.017	-1.443	01
	005	5	177	43	15	25	-107	5	-178	-41	15	25	-107	01
	006	44	-490	-195	19.112	-196	536	44	1.279	451	19.112	-196	536	01
	007	-13	27	3	30	10	-8	-13	0	-29	30	10	-8	01
	008	-13	27	3	30	10	-8	-13	0	-29	30	10	-8	01
	009	-13	27	3	30	10	-8	-13	0	-29	30	10	-8	01
	010	26	-54	-7	-61	-19	16	26	-1	57	-61	-19	16	01
Pilastrata: Pilastrata 18														
Pilastro 18	001	2.733	14.504	18.862	232.428	31.364	-28.710	2.655	-9.862	7.323	253.523	-8.433	-34.599	02
	002	798	4.020	5.245	64.945	8.640	-8.318	727	-3.138	1.993	73.180	-2.300	-10.159	02
	003	182	729	913	11.839	1.410	-1.702	198	-733	544	14.024	-717	-2.065	02
	004	162	2.847	3.643	41.605	6.661	-3.849	-115	-524	4	41.681	735	-4.807	02
	005	4	32	-65	-326	-139	-59	10	-19	11	-1	-50	-59	02
	006	157	630	789	10.232	1.219	-1.471	171	-634	470	12.120	-619	-1.785	02
	007	-8	-356	119	592	220	634	-32	289	41	200	28	781	02
	008	-8	-356	119	592	220	634	-32	289	41	200	28	781	02
	009	-8	-356	119	592	220	634	-32	289	41	200	28	781	02
	010	16	712	-238	-1.185	-440	-1.269	64	-578	-81	-401	-56	-1.562	02
Pilastro 18	001	-1.111	-1.113	-3.117	470.866	-2.758	20	-1.111	-1.045	5.941	452.290	-2.758	20	02
	002	-301	-546	-1.243	140.387	-1.072	234	-301	222	2.278	140.387	-1.072	234	02
	003	-59	-284	20	27.069	68	155	-59	226	-205	27.069	68	155	02
	004	-119	1.022	-1.852	74.946	-1.716	-816	-119	-1.659	3.783	74.946	-1.716	-816	02
	005	1	4	-9	40	-6	1	1	7	11	40	-6	1	02
	006	-51	-245	17	23.395	59	134	-51	196	-177	23.395	59	134	02
	007	-13	-84	161	-41	61	83	-13	188	-40	-41	61	83	02
	008	-13	-84	161	-41	61	83	-13	188	-40	-41	61	83	02
	009	-13	-84	161	-41	61	83	-13	188	-40	-41	61	83	02
	010	25	168	-322	82	-122	-165	25	-375	80	82	-122	-165	02
Pilastro 18	001	329	1.590	-12.983	300.745	-3.500	-1.801	329	-4.353	-1.432	282.091	-3.500	-1.801	01
	002	107	286	-3.720	81.414	-1.006	-525	107	-1.445	-400	81.414	-1.006	-525	01
	003	10	193	-205	27.125	13	-175	10	-386	-248	27.125	13	-175	01
	004	96	-779	-3.720	121	-1.254	260	96	79	418	121	-1.254	260	01
	005	6	191	1	38	9	-116	6	-191	-28	38	9	-116	01
	006	9	166	-177	23.444	11	-152	9	-334	-214	23.444	11	-152	01
	007	-34	15	26	-24	21	-6	-34	-4	-42	-24	21	-6	01
	008	-34	15	26	-24	21	-6	-34	-4	-42	-24	21	-6	01
	009	-34	15	26	-24	21	-6	-34	-4	-42	-24	21	-6	01
	010	68	-31	-53	48	-41	11	68	7	83	48	-41	11	01
Pilastrata: Pilastrata 19														
Pilastro 19	001	-10	-1.355	2.160	82.859	2.138	1.002	-10	834	-2.511	76.536	2.138	1.002	02

Id_{Pil}	CC	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	
	002	-1	-504	627	19.316	616	420	-1	414	-720	19.316	616	420	02
	003	4	-137	29	3.033	17	130	4	147	-9	3.033	17	130	02
	004	-39	211	1.217	20.509	1.329	-327	-39	-504	-1.688	20.509	1.329	-327	02
	005	1	19	-27	4	-23	-18	1	-21	23	4	-23	-18	02
	006	3	-118	25	2.621	15	112	3	127	-8	2.621	15	112	02
	007	-7	-169	89	-882	70	160	-7	182	-64	-882	70	160	02
	008	-7	-169	89	-882	70	160	-7	182	-64	-882	70	160	02
	009	-7	-169	89	-882	70	160	-7	182	-64	-882	70	160	02
	010	14	338	-177	1.766	-139	-321	14	-364	127	1.766	-139	-321	02
Pilastrata: Pilastrata 20														
Pilastro 20	001	742	-7.733	-3.607	446.692	-6.225	11.990	742	19.963	10.773	432.898	-6.225	11.990	02
	002	208	-2.334	-1.012	126.040	-1.759	3.497	208	5.745	3.050	126.040	-1.759	3.497	02
	003	35	-202	-416	21.601	-548	312	35	519	851	21.601	-548	312	02
	004	101	-2.324	1.382	93.656	943	3.852	101	6.573	-796	93.656	943	3.852	02
	005	7	46	-120	-471	-100	-40	7	-46	110	-471	-100	-40	02
	006	30	-174	-359	18.666	-474	270	30	449	735	18.666	-474	270	02
	007	-51	-477	561	1.157	448	384	-51	411	-475	1.157	448	384	02
	008	-51	-477	561	1.157	448	384	-51	411	-475	1.157	448	384	02
	009	-51	-477	561	1.157	448	384	-51	411	-475	1.157	448	384	02
	010	101	954	-1.122	-2.316	-897	-769	101	-822	951	-2.316	-897	-769	02
Pilastro 20	001	751	3.208	8.247	445.155	3.412	-19.162	751	-22.409	3.685	436.138	3.412	-19.162	02
	002	185	1.100	2.031	132.860	297	-6.750	185	-7.924	1.634	132.860	297	-6.750	02
	003	28	-437	415	26.517	553	189	28	-185	-323	26.517	553	189	02
	004	86	4.023	1.067	69.819	-1.639	-10.758	86	-10.360	3.258	69.819	-1.639	-10.758	02
	005	1	17	8	-116	16	23	1	47	-13	-116	16	23	02
	006	24	-377	359	22.914	477	163	24	-160	-279	22.914	477	163	02
	007	56	-148	176	-184	-20	232	56	163	203	-184	-20	232	02
	008	56	-148	176	-184	-20	232	56	163	203	-184	-20	232	02
	009	56	-148	176	-184	-20	232	56	163	203	-184	-20	232	02
	010	-112	295	-353	369	40	-465	-112	-326	-407	369	40	-465	02
Pilastro 20	001	-627	-2.092	-12.561	299.186	-2.762	1.853	-627	4.024	-3.446	280.533	-2.762	1.853	01
	002	-125	214	-3.768	81.080	-913	292	-125	1.178	-756	81.080	-913	292	01
	003	-29	-37	-293	26.742	46	66	-29	182	-445	26.742	46	66	01
	004	-47	-1.431	-3.206	1.124	-1.199	990	-47	1.836	749	1.124	-1.199	990	01
	005	3	236	-33	-110	-4	-153	3	-269	-19	-110	-4	-153	01
	006	-25	-32	-253	23.109	40	57	-25	157	-384	23.109	40	57	01
	007	-123	135	507	-22	236	-63	-123	-72	-272	-22	236	-63	01
	008	-123	135	507	-22	236	-63	-123	-72	-272	-22	236	-63	01
	009	-123	135	507	-22	236	-63	-123	-72	-272	-22	236	-63	01
	010	246	-269	-1.014	44	-472	126	246	145	544	44	-472	126	01
Pilastrata: Pilastrata 21														
Pilastro 21	001	135	2.926	9.408	564.912	5.725	-586	135	408	-15.210	541.349	5.725	-586	02
	002	110	-630	1.514	169.208	855	793	110	2.782	-2.164	169.208	855	793	02
	003	6	72	-17	24.366	-36	-32	6	-68	139	24.366	-36	-32	02
	004	67	936	4.179	138.314	2.661	7	67	965	-7.263	138.314	2.661	7	02
	005	2	-11	-53	476	-19	12	2	39	30	476	-19	12	02
	006	6	62	-14	21.060	-31	-28	6	-58	120	21.060	-31	-28	02
	007	-79	-263	420	-156	138	121	-79	258	-172	-156	138	121	02
	008	-79	-263	420	-156	138	121	-79	258	-172	-156	138	121	02
	009	-79	-263	420	-156	138	121	-79	258	-172	-156	138	121	02
	010	158	526	-841	312	-276	-242	158	-516	345	312	-276	-242	02
Pilastro 21	001	-250	-7.730	16.356	284.421	7.471	2.219	-250	-406	-8.300	265.767	7.471	2.219	01
	002	-108	-4.918	2.344	75.614	1.188	1.672	-108	601	-1.577	75.614	1.188	1.672	01
	003	-8	102	46	25.865	126	-142	-8	-367	-369	25.865	126	-142	01
	004	-79	-4.967	6.284	-3.511	2.253	1.868	-79	1.197	-1.149	-3.511	2.253	1.868	01
	005	4	-22	20	551	49	75	4	224	-140	551	49	75	01
	006	-7	88	39	22.356	109	-123	-7	-317	-319	22.356	109	-123	01
	007	-81	113	2.014	-11	960	-61	-81	-88	-1.154	-11	960	-61	01
	008	-81	113	2.014	-11	960	-61	-81	-88	-1.154	-11	960	-61	01
	009	-81	113	2.014	-11	960	-61	-81	-88	-1.154	-11	960	-61	01
	010	161	-227	-4.031	22	-1.921	122	161	175	2.309	22	-1.921	122	01
Pilastrata: Pilastrata 22														
Pilastro 22	001	-210	9.596	6.194	379.941	3.439	-7.667	-210	-23.374	-8.592	356.379	3.439	-7.667	02
	002	-47	4.829	1.377	107.911	785	-3.726	-47	-11.191	-1.998	107.911	785	-3.726	02
	003	-5	-225	65	9.804	21	125	-5	314	-24	9.804	21	125	02
	004	-59	9.026	1.274	63.746	691	-6.116	-59	-17.275	-1.698	63.746	691	-6.116	02
	005	3	-853	0	18.888	20	476	3	1.195	-85	18.888	20	476	02
	006	-4	-194	56	8.475	18	108	-4	272	-21	8.475	18	108	02
	007	-104	-242	1.804	-212	784	111	-104	236	-1.566	-212	784	111	02
	008	-104	-242	1.804	-212	784	111	-104	236	-1.566	-212	784	111	02
	009	-104	-242	1.804	-212	784	111	-104	236	-1.566	-212	784	111	02
	010	208	485	-3.610	425	-1.568	-223	208	-473	3.135	425	-1.568	-223	02
Pilastro 22	001	90	42.118	8.730	141.399	4.415	-26.819	90	-46.384	-5.840	122.746	4.415	-26.819	01
	002	58	17.724	1.978	32.277	945	-10.046	58	-15.428	-1.141	32.277	945	-10.046	01
	003	9	1.636	101	9.312	98	-1.682	9	-3.915	-222	9.312	98	-1.682	01
	004	32	16.811	674	1.882	123	-6.860	32	-5.827	267	1.882	123	-6.860	01
	005	0	-1.227	670	10.014	550	592	0	728	-1.145	10.014	550	592	01
	006	8	1.414	87	8.049	85	-1.454	8	-3.384	-192	8.049	85	-1.454	01
	007	-19	111	1.509	18	698	-54	-19	-66	-794	18	698	-54	01
	008	-19	111	1.509	18	698	-54	-19	-66	-794	18	698	-54	01
	009	-19	111	1.509	18	698	-54	-19	-66	-794	18	698	-54	01
	010	37	-223	-3.020	-36	-1.397	108	37	132	1.589	-36	-1.397	108	01
Pilastrata: Pilastrata 23														
Pilastro 23	001	-112	-887	5.879	236.111	2.529	4.020	-112	16.799	-5.248	207.311	2.529	4.020	02

Id_{Pil}	CC	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	
	002	-32	-3.016	2.389	61.926	1.133	3.002	-32	10.194	-2.596	61.926	1.133	3.002	02
	003	-12	569	147	7.898	12	-337	-12	-912	96	7.898	12	-337	02
	004	9	-5.216	2.277	48.462	1.320	4.752	9	15.692	-3.530	48.462	1.320	4.752	02
	005	3	15	31	-51	10	0	3	17	-14	-51	10	0	02
	006	-10	492	127	6.821	10	-291	-10	-788	83	6.821	10	-291	02
	007	-14	-194	-46	22	-12	81	-14	162	5	22	-12	81	02
	008	-14	-194	-46	22	-12	81	-14	162	5	22	-12	81	02
	009	-14	-194	-46	22	-12	81	-14	162	5	22	-12	81	02
	010	28	387	93	-44	23	-162	28	-324	-10	-44	23	-162	02
Pilastro 23	001	19	-50.511	7.432	114.189	5.223	32.052	19	58.464	-10.326	91.389	5.223	32.052	01
	002	17	-20.137	4.505	24.045	2.654	11.318	17	18.344	-4.518	24.045	2.654	11.318	01
	003	9	-1.558	352	7.709	417	1.919	9	4.966	-1.066	7.709	417	1.919	01
	004	-31	-20.008	4.483	1.171	1.827	7.214	-31	4.518	-1.730	1.171	1.827	7.214	01
	005	6	91	-15	-26	-7	-52	6	-85	7	-26	-7	-52	01
	006	8	-1.345	304	6.658	360	1.657	8	4.290	-922	6.658	360	1.657	01
	007	-9	66	-14	-5	-14	-21	-9	-5	33	-5	-14	-21	01
	008	-9	66	-14	-5	-14	-21	-9	-5	33	-5	-14	-21	01
	009	-9	66	-14	-5	-14	-21	-9	-5	33	-5	-14	-21	01
	010	17	-131	29	10	28	42	17	10	-66	10	28	42	01
Pilastrata: Pilastrata 24														
Pilastro 24	001	-231	2.228	-10.409	190.748	-2.130	2.795	-231	14.246	-1.253	161.948	-2.130	2.795	02
	002	-77	-1.292	-1.966	42.567	-429	1.958	-77	7.125	-123	42.567	-429	1.958	02
	003	-12	367	-219	4.626	-77	-180	-12	-405	111	4.626	-77	-180	02
	004	-59	-2.113	-1.138	28.477	-115	2.355	-59	8.014	-643	28.477	-115	2.355	02
	005	4	88	34	-69	12	-35	4	-64	-16	-69	12	-35	02
	006	-11	317	-189	3.995	-66	-155	-11	-350	95	3.995	-66	-155	02
	007	-13	-234	-52	100	-15	100	-13	197	13	100	-15	100	02
	008	-13	-234	-52	100	-15	100	-13	197	13	100	-15	100	02
	009	-13	-234	-52	100	-15	100	-13	197	13	100	-15	100	02
	010	25	469	104	-200	30	-201	25	-395	-26	-200	30	-201	02
Pilastro 24	001	-77	-37.332	9.787	85.220	5.774	22.671	-77	37.482	-9.269	62.420	5.774	22.671	01
	002	1	-13.252	2.002	14.342	970	7.201	1	10.512	-1.198	14.342	970	7.201	01
	003	-6	-896	156	4.419	166	1.027	-6	2.493	-392	4.419	166	1.027	01
	004	7	-10.507	1.911	1.157	602	4.099	7	3.021	-76	1.157	602	4.099	01
	005	4	61	-6	-26	1	-42	4	-77	-8	-26	1	-42	01
	006	-5	-774	134	3.816	143	887	-5	2.154	-338	3.816	143	887	01
	007	-9	-30	-15	24	-10	34	-9	82	19	24	-10	34	01
	008	-9	-30	-15	24	-10	34	-9	82	19	24	-10	34	01
	009	-9	-30	-15	24	-10	34	-9	82	19	24	-10	34	01
	010	18	61	31	-48	21	-68	18	-165	-37	-48	21	-68	01
Pilastrata: Pilastrata 25														
Pilastro 25	001	-86	593	-12.860	385.645	-2.119	-309	-86	-733	-3.750	356.845	-2.119	-309	02
	002	-23	253	-2.969	108.785	-271	-132	-23	-316	-1.806	108.785	-271	-132	02
	003	-5	-129	-472	12.361	-181	79	-5	210	304	12.361	-181	79	02
	004	-6	839	-1.324	73.208	480	-437	-6	-1.041	-3.389	73.208	480	-437	02
	005	3	112	4	11	3	-49	3	-97	-10	11	3	-49	02
	006	-5	-111	-408	10.682	-156	68	-5	181	263	10.682	-156	68	02
	007	-10	-286	89	-14	35	127	-10	262	-63	-14	35	127	02
	008	-10	-286	89	-14	35	127	-10	262	-63	-14	35	127	02
	009	-10	-286	89	-14	35	127	-10	262	-63	-14	35	127	02
	010	20	572	-179	27	-71	-255	20	-525	126	27	-71	-255	02
Pilastro 25	001	-121	4.093	17.689	174.816	10.965	-2.493	-121	-4.135	-18.497	152.016	10.965	-2.493	01
	002	-13	854	5.014	36.436	2.663	-399	-13	-462	-3.773	36.436	2.663	-399	01
	003	-4	55	380	12.583	507	-94	-4	-255	-1.293	12.583	507	-94	01
	004	-2	447	5.059	-1.289	1.533	-15	-2	397	0	-1.289	1.533	-15	01
	005	-1	113	-18	5	-9	-72	-1	-123	11	5	-9	-72	01
	006	-4	47	328	10.874	438	-81	-4	-219	-1.117	10.874	438	-81	01
	007	-11	-110	-61	-2	-21	76	-11	140	7	-2	-21	76	01
	008	-11	-110	-61	-2	-21	76	-11	140	7	-2	-21	76	01
	009	-11	-110	-61	-2	-21	76	-11	140	7	-2	-21	76	01
	010	21	221	122	4	41	-152	21	-279	-14	4	41	-152	01
Pilastrata: Pilastrata 26														
Pilastro 26	001	-331	873	-14.164	386.189	-2.358	-251	-331	-207	-4.024	357.389	-2.358	-251	02
	002	-68	252	-3.577	110.484	-408	-61	-68	-11	-1.823	110.484	-408	-61	02
	003	-11	-6	-519	12.513	-189	1	-11	-2	294	12.513	-189	1	02
	004	-49	567	-1.876	75.108	356	-202	-49	-302	-3.408	75.108	356	-202	02
	005	2	108	-40	-1	-19	-46	2	-89	43	-1	-19	-46	02
	006	-10	-5	-448	10.814	-163	1	-10	-1	254	10.814	-163	1	02
	007	-8	-283	140	14	44	126	-8	257	-47	14	44	126	02
	008	-8	-283	140	14	44	126	-8	257	-47	14	44	126	02
	009	-8	-283	140	14	44	126	-8	257	-47	14	44	126	02
	010	16	566	-280	-27	-87	-251	16	-515	95	-27	-87	-251	02
Pilastro 26	001	392	518	18.990	175.023	11.883	-299	392	-469	-20.224	152.223	11.883	-299	01
	002	104	108	5.512	37.670	2.930	-102	104	-229	-4.158	37.670	2.930	-102	01
	003	23	41	412	12.427	555	3	23	50	-1.418	12.427	555	3	01
	004	56	-16	5.471	410	1.644	-113	56	-390	45	410	1.644	-113	01
	005	0	110	54	-7	22	-72	0	-127	-17	-7	22	-72	01
	006	20	35	356	10.740	479	2	20	43	-1.225	10.740	479	2	01
	007	-18	-104	-43	5	-13	73	-18	138	0	5	-13	73	01
	008	-18	-104	-43	5	-13	73	-18	138	0	5	-13	73	01
	009	-18	-104	-43	5	-13	73	-18	138	0	5	-13	73	01
	010	36	207	87	-10	26	-147	36	-276	0	-10	26	-147	01
Pilastrata: Pilastrata 27														
Pilastro 27	001	-133	1.257	-8.317	390.678	1.346	-478	-133	-797	-14.103	361.878	1.346	-478	02

Id_{Pil}	CC	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	
	002	-29	391	-2.246	111.843	489	-147	-29	-239	-4.350	111.843	489	-147	02
	003	-2	-4	-221	12.668	-1	3	-2	11	-218	12.668	-1	3	02
	004	-38	684	-1.236	75.937	796	-284	-38	-535	-4.661	75.937	796	-284	02
	005	3	115	-30	8	-7	-51	3	-104	0	8	-7	-51	02
	006	-2	-3	-191	10.948	-1	3	-2	9	-188	10.948	-1	3	02
	007	-21	-284	221	37	48	126	-21	258	14	37	48	126	02
	008	-21	-284	221	37	48	126	-21	258	14	37	48	126	02
	009	-21	-284	221	37	48	126	-21	258	14	37	48	126	02
	010	41	568	-442	-74	-96	-252	41	-517	-27	-74	-96	-252	02
Pilastro 27	001	464	191	7.507	176.672	6.939	-173	464	-379	-15.390	153.872	6.939	-173	01
	002	144	-1	2.560	37.852	1.666	-28	144	-93	-2.936	37.852	1.666	-28	01
	003	27	2	-192	12.666	292	2	27	9	-1.156	12.666	292	2	01
	004	73	-48	3.999	-142	1.043	-26	73	-132	558	-142	1.043	-26	01
	005	8	118	-7	35	-5	-68	8	-106	9	35	-5	-68	01
	006	23	2	-166	10.946	252	2	23	8	-999	10.946	252	2	01
	007	-40	-101	24	19	6	71	-40	134	4	19	6	71	01
	008	-40	-101	24	19	6	71	-40	134	4	19	6	71	01
	009	-40	-101	24	19	6	71	-40	134	4	19	6	71	01
	010	79	202	-48	-37	-12	-143	79	-269	-9	-37	-12	-143	01
Pilastrata: Pilastrata 28														
Pilastro 28	001	389	1.798	-14.726	387.296	-1.042	-923	389	-2.173	-10.246	358.496	-1.042	-923	02
	002	122	601	-3.873	110.864	-37	-314	122	-750	-3.712	110.864	-37	-314	02
	003	23	0	-579	12.578	-156	1	23	3	91	12.578	-156	1	02
	004	15	901	-1.787	75.353	731	-456	15	-1.060	-4.930	75.353	731	-456	02
	005	4	79	-39	-189	-8	-26	4	-32	-6	-189	-8	-26	02
	006	20	0	-501	10.868	-135	1	20	3	79	10.868	-135	1	02
	007	2	-290	144	134	-86	130	2	269	515	134	-86	130	02
	008	2	-290	144	134	-86	130	2	269	515	134	-86	130	02
	009	2	-290	144	134	-86	130	2	269	515	134	-86	130	02
	010	-3	580	-287	-269	173	-260	-3	-539	-1.031	-269	173	-260	02
Pilastro 28	001	-370	1.513	14.539	175.048	10.084	-979	-370	-1.718	-18.738	152.248	10.084	-979	01
	002	-68	423	4.364	37.575	2.429	-242	-68	-377	-3.654	37.575	2.429	-242	01
	003	-25	-4	157	12.515	468	-14	-25	-49	-1.389	12.515	468	-14	01
	004	20	366	4.763	203	1.341	-155	20	-146	337	203	1.341	-155	01
	005	5	140	-17	-256	7	-123	5	-267	-41	-256	7	-123	01
	006	-22	-3	136	10.814	404	-12	-22	-42	-1.199	10.814	404	-12	01
	007	-156	-119	493	78	220	83	-156	154	-233	78	220	83	01
	008	-156	-119	493	78	220	83	-156	154	-233	78	220	83	01
	009	-156	-119	493	78	220	83	-156	154	-233	78	220	83	01
	010	312	239	-987	-156	-441	-166	312	-309	467	-156	-441	-166	01
Pilastrata: Pilastrata 29														
Pilastro 29	001	81	3.248	-5.356	361.288	-277	-1.896	81	-4.903	-4.166	337.726	-277	-1.896	02
	002	46	1.135	-1.438	104.787	37	-674	46	-1.766	-1.596	104.787	37	-674	02
	003	8	78	-348	11.809	-133	-51	8	-141	224	11.809	-133	-51	02
	004	10	1.276	-68	69.965	579	-708	10	-1.769	-2.557	69.965	579	-708	02
	005	-2	120	-106	2.443	-30	-59	-2	-135	21	2.443	-30	-59	02
	006	7	67	-301	10.206	-115	-44	7	-122	193	10.206	-115	-44	02
	007	-176	-294	12	249	-175	137	-176	293	763	249	-175	137	02
	008	-176	-294	12	249	-175	137	-176	293	763	249	-175	137	02
	009	-176	-294	12	249	-175	137	-176	293	763	249	-175	137	02
	010	353	589	-23	-498	350	-273	353	-587	-1.526	-498	350	-273	02
Pilastro 29	001	-203	5.549	14.169	165.628	8.676	-3.326	-203	-5.426	-14.462	146.974	8.676	-3.326	01
	002	-32	2.013	3.821	35.883	2.003	-1.176	-32	-1.868	-2.788	35.883	2.003	-1.176	01
	003	-12	211	368	12.068	380	-141	-12	-254	-886	12.068	380	-141	01
	004	-17	1.802	2.667	-1.352	919	-1.078	-17	-1.754	-367	-1.352	919	-1.078	01
	005	10	-350	238	2.520	225	367	10	861	-505	2.520	225	367	01
	006	-10	182	318	10.430	328	-122	-10	-219	-765	10.430	328	-122	01
	007	-76	-112	1.496	128	1.566	75	-76	136	-804	128	-173	75	01
	008	-76	-112	1.496	128	1.566	75	-76	136	-804	128	-173	75	01
	009	-76	-112	1.496	128	1.566	75	-76	136	-804	128	-173	75	01
	010	152	223	-2.994	-257	-3.136	-150	152	-272	1.609	-257	346	-150	01
Pilastrata: Pilastrata 30														
Pilastro 30	001	-225	2.280	1.335	217.175	4.244	-3.457	-225	-12.587	-16.916	193.613	4.244	-3.457	02
	002	-33	2.012	539	53.129	1.248	-1.852	-33	-5.951	-4.827	53.129	1.248	-1.852	02
	003	-2	-171	-181	4.649	-65	87	-2	202	98	4.649	-65	87	02
	004	-68	3.435	141	28.247	453	-2.558	-68	-7.563	-1.807	28.247	453	-2.558	02
	005	2	-564	-133	10.270	112	313	2	781	-614	10.270	112	313	02
	006	-2	-148	-156	4.018	-56	75	-2	175	84	4.018	-56	75	02
	007	-32	-274	1.298	527	450	120	-32	243	-636	527	450	120	02
	008	-32	-274	1.298	527	450	120	-32	243	-636	527	450	120	02
	009	-32	-274	1.298	527	450	120	-32	243	-636	527	450	120	02
	010	64	548	-2.597	-1.054	-900	-241	64	-487	1.273	-1.054	-900	-241	02
Pilastro 30	001	118	28.237	29.560	86.031	15.326	-17.501	118	-29.516	-21.015	67.377	15.326	-17.501	01
	002	40	10.393	7.332	16.507	3.390	-5.857	40	-8.936	-3.856	16.507	3.390	-5.857	01
	003	7	793	297	4.319	278	-824	7	-1.925	-619	4.319	278	-824	01
	004	24	8.667	1.713	1.506	572	-3.686	24	-3.495	-175	1.506	572	-3.686	01
	005	4	-412	3.091	6.441	2.290	-1	4	-416	-4.467	6.441	2.290	-1	01
	006	6	685	256	3.733	240	-712	6	-1.664	-535	3.733	240	-712	01
	007	18	-26	1.310	94	1.461	31	18	76	-643	94	-278	31	01
	008	18	-26	1.310	94	1.461	31	18	76	-643	94	-278	31	01
	009	18	-26	1.310	94	1.461	31	18	76	-643	94	-278	31	01
	010	-36	52	-2.621	-189	-2.925	-62	-36	-152	1.287	-189	556	-62	01

LEGENDA:

Id_{Pil} Identificativo del Pilastro.

Pilastri - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

Id_{Pil}	CC	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
Lv Identificativo del livello, nella relativa tabella.
Estr. Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).
Inf./Sup.

PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA

Pilastri - Sollecitazioni per effetto del sisma

Id_{Pil}	Dir	Distr	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
			M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	
			[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	
Pilastrata: Pilastrata 1															
Pilastro 1	X	-	1.349	25.913	42.174	32.499	11.706	7.667	1.349	10.199	10.281	32.499	11.706	7.667	02
	Y	-	665	15.691	150.665	40.144	27.790	8.672	665	22.489	34.115	40.144	27.790	8.672	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 1	X	-	1.172	44.094	8.195	14.941	2.290	25.485	1.172	42.662	6.837	14.941	2.290	25.485	01
	Y	-	4.278	35.930	58.395	22.598	24.731	17.771	4.278	24.499	26.762	22.598	24.731	17.771	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 2															
Pilastro 2	X	-	1.426	24.358	17.880	21.330	4.085	6.791	1.426	9.970	3.335	21.330	4.085	6.791	02
	Y	-	716	19.093	109.565	11.048	13.186	10.178	716	25.724	111.498	11.048	13.186	10.178	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 2	X	-	1.926	52.806	3.875	6.284	1.514	34.643	1.926	61.623	3.072	6.284	1.514	34.643	01
	Y	-	3.915	42.203	137.835	6.260	46.504	24.057	3.915	37.190	16.629	6.260	46.504	24.057	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 3															
Pilastro 3	X	-	1.880	12.084	1.148	9.897	2.127	11.001	539	3.298	216	14.209	1.189	14.320	02
	Y	-	562	30.522	10.048	77.678	16.861	49.865	2.899	19.859	10.792	38.398	7.935	61.523	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 3	X	-	430	24.550	442	1.921	134	7.777	430	4.218	392	1.921	134	7.777	02
	Y	-	590	8.024	30.929	2.937	6.656	1.455	590	3.088	6.669	2.937	6.656	1.455	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 3	X	-	430	4.218	392	1.801	151	5.582	430	21.997	400	1.801	151	5.582	01
	Y	-	590	3.088	6.669	2.709	5.294	2.000	590	4.277	10.880	2.709	5.294	2.000	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 4															
Pilastro 4	X	-	292	6.552	3.673	27.213	3.567	6.599	292	7.952	4.176	27.213	3.567	6.599	02
	Y	-	629	12.293	8.569	61.814	6.758	11.334	629	12.616	6.283	61.814	6.758	11.334	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastrata: Pilastrata 5															
Pilastro 5	X	-	486	6.776	9.068	19.716	5.737	6.566	486	12.549	5.731	19.716	5.737	6.566	02
	Y	-	2.703	48.277	43.399	107.750	30.095	45.862	2.703	57.667	26.245	107.750	30.095	45.862	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 5	X	-	674	37.645	5.268	5.564	1.196	15.565	674	9.133	3.089	5.564	1.196	15.565	02
	Y	-	749	7.663	38.730	9.496	10.717	2.625	749	2.889	19.126	9.496	10.717	2.625	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 5	X	-	674	9.133	3.089	5.456	1.253	14.319	674	38.175	1.050	5.456	1.253	14.319	01
	Y	-	749	2.889	19.126	9.388	9.475	2.638	749	6.098	12.191	9.388	9.475	2.638	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 6															
Pilastro 6	X	-	782	16.906	25.991	76.842	14.033	7.717	782	16.327	34.379	76.842	14.033	7.717	02
	Y	-	144	6.277	30.525	105.645	12.902	4.181	144	11.744	25.017	105.645	12.902	4.181	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 6	X	-	340	83.352	14.271	15.268	5.239	48.060	340	75.249	3.079	15.268	5.239	48.060	01
	Y	-	1.341	14.386	99.306	11.115	38.879	9.293	1.341	16.545	28.999	11.115	38.879	9.293	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 7															
Pilastro 7	X	-	987	8.137	22.752	41.257	10.002	2.668	987	6.395	20.288	41.257	10.002	2.668	02
	Y	-	175	3.351	17.955	11.520	5.488	2.059	175	5.552	12.738	11.520	5.488	2.059	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 7	X	-	366	59.405	11.128	25.164	4.296	35.481	366	57.689	3.151	25.164	4.296	35.481	01
	Y	-	1.412	16.954	78.660	4.054	31.047	9.669	1.412	14.955	23.806	4.054	31.047	9.669	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 8															
Pilastro 8	X	-	228	9.176	2.993	72.313	2.573	8.451	228	11.221	3.217	72.313	2.573	8.451	02
	Y	-	676	3.742	11.078	42.106	9.403	3.200	676	3.982	11.617	42.106	9.403	3.200	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastrata: Pilastrata 9															
Pilastro 9	X	-	229	4.425	3.953	131.358	3.173	3.320	229	3.274	3.407	131.358	3.173	3.320	02
	Y	-	640	4.886	16.859	11.677	14.382	4.373	640	5.253	16.486	11.677	14.382	4.373	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastrata: Pilastrata 10															
Pilastro 10	X	-	368	914	11.583	170.026	6.134	1.283	368	4.834	8.872	170.026	6.134	1.283	02
	Y	-	166	4.433	33.206	93.143	17.192	3.249	166	6.400	24.101	93.143	17.192	3.249	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastrata: Pilastrata 11															
Pilastro 11	X	-	1.088	19.669	17.449	62.410	5.560	6.868	1.088	10.891	7.174	62.410	5.560	6.868	02
	Y	-	418	11.270	53.829	27.253	15.157	5.772	418	14.127	13.012	27.253	15.157	5.772	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 11	X	-	494	37.220	3.495	29.431	1.743	21.855	494	37.108	4.235	29.431	1.743	21.855	01
	Y	-	1.799	5.219	12.078	9.213	8.731	3.914	1.799	8.209	17.771	9.213	8.731	3.914	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 12															

Id_{Pil}	Dir	Distr	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
			M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	
			[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	
Pilastro 12	X	-	750	20.250	8.339	5.125	2.881	6.485	750	8.734	4.395	5.125	2.881	6.485	02
	Y	-	248	3.549	46.042	27.243	9.700	1.309	248	2.276	12.186	27.243	9.700	1.309	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 12	X	-	461	31.386	7.725	2.343	5.132	18.370	461	31.121	9.748	2.343	5.132	18.370	01
	Y	-	1.979	19.415	64.227	13.967	35.056	10.951	1.979	17.820	55.115	13.967	35.056	10.951	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 13															
Pilastro 13	X	-	253	12.557	3.357	109.654	2.951	11.500	253	15.203	3.765	109.654	2.951	11.500	02
	Y	-	675	3.316	11.027	36.886	9.330	2.829	675	3.513	11.493	36.886	9.330	2.829	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastrata: Pilastrata 14															
Pilastro 14	X	-	279	7.039	5.021	161.053	4.294	5.478	279	5.662	4.935	161.053	4.294	5.478	02
	Y	-	644	4.011	16.215	12.736	13.785	3.569	644	4.265	15.746	12.736	13.785	3.569	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastrata: Pilastrata 15															
Pilastro 15	X	-	482	2.411	13.895	190.406	8.166	495	482	3.885	13.332	190.406	8.166	495	02
	Y	-	173	2.994	33.949	37.424	17.268	2.005	173	3.691	23.609	37.424	17.268	2.005	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastrata: Pilastrata 16															
Pilastro 16	X	-	695	28.834	12.689	9.669	3.908	11.445	695	20.436	4.153	9.669	3.908	11.445	02
	Y	-	317	3.494	52.480	35.172	12.754	1.639	317	3.555	6.339	35.172	12.754	1.639	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 16	X	-	591	56.602	4.615	6.712	4.520	34.890	591	58.542	10.433	6.712	4.520	34.890	01
	Y	-	2.168	5.179	51.970	24.064	33.398	3.595	2.168	6.697	58.368	24.064	33.398	3.595	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 17															
Pilastro 17	X	-	584	28.752	3.566	10.907	1.399	11.757	584	21.830	2.466	10.907	1.399	11.757	02
	Y	-	374	2.802	22.076	36.158	5.439	1.118	374	2.020	5.164	36.158	5.439	1.118	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 17	X	-	541	59.171	4.575	4.920	2.821	36.360	541	60.825	4.746	4.920	2.821	36.360	01
	Y	-	1.850	5.765	42.496	18.759	24.551	3.442	1.850	5.596	38.574	18.759	24.551	3.442	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 18															
Pilastro 18	X	-	1.856	32.636	5.910	19.738	12.120	48.923	1.545	21.241	457	8.249	4.683	63.295	02
	Y	-	357	28.992	13.374	81.259	24.213	55.753	2.079	30.153	6.980	39.891	2.218	70.996	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 18	X	-	992	19.732	1.305	4.946	1.000	12.375	992	20.927	2.007	4.946	1.000	12.375	02
	Y	-	680	14.505	22.123	9.724	5.501	6.415	680	6.571	15.350	9.724	5.501	6.415	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 18	X	-	438	60.422	3.208	2.472	1.327	36.975	438	61.604	1.177	2.472	1.327	36.975	01
	Y	-	1.724	988	40.691	2.433	22.224	545	1.724	994	32.829	2.433	22.224	545	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 19															
Pilastro 19	X	-	106	16.356	1.058	96.637	1.078	15.991	106	18.588	1.897	96.637	1.078	15.991	02
	Y	-	669	11.687	9.190	65.903	7.486	10.703	669	11.700	7.167	65.903	7.486	10.703	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastrata: Pilastrata 20															
Pilastro 20	X	-	3.082	31.586	24.433	79.551	22.978	19.841	3.082	14.468	28.670	79.551	22.978	19.841	02
	Y	-	2.547	50.602	45.705	140.724	34.150	49.007	2.547	62.604	33.193	140.724	34.150	49.007	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 20	X	-	2.931	39.447	13.941	37.448	12.356	52.328	2.931	30.604	2.944	37.448	12.356	52.328	02
	Y	-	5.137	22.305	10.763	28.573	23.481	31.380	5.137	19.648	37.462	28.573	23.481	31.380	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 20	X	-	379	49.793	6.924	2.043	2.516	32.135	379	56.344	1.695	2.043	2.516	32.135	01
	Y	-	1.576	11.830	66.778	5.408	32.196	4.813	1.576	4.103	39.573	5.408	32.196	4.813	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 21															
Pilastro 21	X	-	1.092	42.105	8.932	168.222	2.660	21.214	1.092	49.122	4.227	168.222	2.660	21.214	02
	Y	-	142	5.661	26.083	113.142	9.758	4.340	142	13.009	16.217	113.142	9.758	4.340	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 21	X	-	475	94.229	19.410	16.776	7.106	51.708	475	76.427	4.331	16.776	7.106	51.708	01
	Y	-	1.454	17.831	102.002	7.753	45.732	7.853	1.454	8.097	48.927	7.753	45.732	7.853	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 22															
Pilastro 22	X	-	1.052	23.730	22.678	36.305	10.093	9.318	1.052	16.418	20.729	36.305	10.093	9.318	02
	Y	-	138	1.675	22.449	12.379	7.793	673	138	1.226	12.693	12.379	7.793	673	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 22	X	-	466	56.760	11.375	26.503	4.570	34.124	466	55.855	4.157	26.503	4.570	34.124	01
	Y	-	1.478	2.955	104.938	1.328	47.478	1.757	1.478	2.845	51.745	1.328	47.478	1.757	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 23															
Pilastro 23	X	-	708	21.737	18.643	19.353	5.539	6.939	708	9.321	5.781	19.353	5.539	6.939	02
	Y	-	376	3.365	59.255	21.507	17.381	1.958	376	5.260	17.314	21.507	17.381	1.958	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 23	X	-	613	30.415	7.571	9.421	3.175	18.263	613	31.731	4.043	9.421	3.175	18.263	01
	Y	-	2.049	10.526	20.977	10.336	15.256	6.206	2.049	10.582	30.989	10.336	15.256	6.206	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 24															
Pilastro 24	X	-	707	28.320	19.098	34.495	5.911	10.808	707	18.246	6.524	34.495	5.911	10.808	02
	Y	-	304	5.091	48.213	19.833	12.654	2.907	304	7.435	6.548	19.833	12.654	2.907	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 24	X	-	592	46.192	4.300	16.288	1.300	28.423	592	47.625	4.021	16.288	1.300	28.423	01
	Y	-	1.897	21.307	5.270	10.916	4.533	12.055	1.897	18.477	10.360	10.916	4.533	12.055	01

Pilastri - Sollecitazioni per effetto del sisma

Id_{Pil}	Dir	Distr	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
			M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	
			[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 25															
Pilastro 25	X	-	696	36.349	10.557	6.955	3.042	15.060	696	28.431	2.629	6.955	3.042	15.060	02
	Y	-	396	3.653	43.162	8.070	8.532	2.163	396	5.712	9.373	8.070	8.532	2.163	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 25	X	-	643	62.831	1.646	3.218	584	38.517	643	64.283	2.292	3.218	584	38.517	01
	Y	-	2.130	25.698	22.732	3.692	11.079	15.085	2.130	24.083	14.153	3.692	11.079	15.085	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 26															
Pilastro 26	X	-	721	36.650	4.688	2.050	1.225	15.269	721	29.030	1.082	2.050	1.225	15.269	02
	Y	-	389	3.646	33.882	9.740	4.917	2.109	389	5.473	25.072	9.740	4.917	2.109	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 26	X	-	603	63.578	1.534	1.063	710	38.988	603	65.087	1.095	1.063	710	38.988	01
	Y	-	2.095	26.360	42.708	5.295	17.764	15.434	2.095	24.574	16.270	5.295	17.764	15.434	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 27															
Pilastro 27	X	-	814	36.609	3.737	798	1.927	15.233	814	28.918	4.560	798	1.927	15.233	02
	Y	-	426	3.471	25.909	11.704	7.277	1.995	426	5.157	41.642	11.704	7.277	1.995	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 27	X	-	540	62.524	5.164	539	1.565	38.409	540	64.232	265	539	1.565	38.409	01
	Y	-	2.130	26.662	63.672	6.517	24.819	15.563	2.130	24.697	18.581	6.517	24.819	15.563	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 28															
Pilastro 28	X	-	947	37.064	12.673	1.542	5.449	15.516	947	29.675	10.916	1.542	5.449	15.516	02
	Y	-	381	2.988	18.400	17.207	12.725	1.667	381	4.236	57.992	17.207	12.725	1.667	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 28	X	-	470	62.568	10.350	539	2.800	38.429	470	64.255	1.903	539	2.800	38.429	01
	Y	-	2.128	28.264	86.696	10.453	33.024	16.627	2.128	26.605	22.571	10.453	33.024	16.627	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 29															
Pilastro 29	X	-	915	36.711	12.718	16.083	5.236	15.473	915	29.841	9.871	16.083	5.236	15.473	02
	Y	-	126	2.754	9.920	15.231	6.709	1.592	126	4.189	27.073	15.231	6.709	1.592	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 29	X	-	362	61.017	8.677	6.496	2.828	37.531	362	62.840	1.501	6.496	2.828	37.531	01
	Y	-	1.427	25.006	56.906	9.874	24.542	15.079	1.427	24.758	24.164	9.874	24.542	15.079	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 30															
Pilastro 30	X	-	942	30.888	22.766	43.081	9.964	12.270	942	21.923	20.106	43.081	9.964	12.270	02
	Y	-	135	2.883	16.207	15.975	5.186	1.855	135	5.241	12.837	15.975	5.186	1.855	02
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 30	X	-	349	47.370	10.200	21.172	3.715	29.301	349	49.341	2.636	21.172	3.715	29.301	01
	Y	-	1.249	20.000	84.915	4.142	35.171	11.710	1.249	18.649	31.167	4.142	35.171	11.710	01
	Z	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01

LEGENDA:

Id_{Pil} Identificativo del Pilastro.
Dir Direzione del sisma.
Distr Distribuzione delle forze (0P = Principale non richiesta; 1P = Principale proporzionale alle forze statiche; 2P = Proporzionale I Modo vibrazione; 3P = Principale proporzionale ai taglianti; 0S = Secondaria non richiesta; 1S = Secondaria proporzionale alle masse; 2S = secondaria multimodale).
Lv Identificativo del livello, nella relativa tabella.
Estr. Inf./Sup. Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).

PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE

Pilastri - Sollecitazioni per eccentricità accidentale

Id_{Pil}	Dir	e	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
			M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	
			[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	
Pilastrata: Pilastrata 1															
Pilastro 1	X	+	-705	611	-14.132	-23	-3.257	71	-705	921	200	-23	-3.257	71	02
	X	-	705	-611	14.132	23	3.257	-71	705	-921	-200	23	3.257	-71	02
	Y	+	-1.426	1.236	-28.578	-47	-6.587	143	-1.426	1.863	404	-47	-6.587	143	02
	Y	-	1.426	-1.236	28.578	47	6.587	-143	1.426	-1.863	-404	47	6.587	-143	02
Pilastro 1	X	+	-2.117	4.902	-2.579	-25	-1.971	-2.699	-2.117	-4.274	4.121	-25	-1.971	-2.699	01
	X	-	2.117	-4.902	2.579	25	1.971	2.699	2.117	4.274	-4.121	25	1.971	2.699	01
	Y	+	-4.280	9.912	-5.215	-51	-3.985	-5.457	-4.280	-8.642	8.333	-51	-3.985	-5.457	01
	Y	-	4.280	-9.912	5.215	51	3.985	5.457	4.280	8.642	-8.333	51	3.985	5.457	01
Pilastrata: Pilastrata 2															
Pilastro 2	X	+	-604	580	-7.400	2.200	-2.354	156	-604	1.267	2.958	2.200	-2.354	156	02
	X	-	604	-580	7.400	-2.200	2.354	-156	604	-1.267	-2.958	-2.200	2.354	-156	02
	Y	+	-1.221	1.173	-14.964	4.450	-4.760	316	-1.221	2.561	5.981	4.450	-4.760	316	02
	Y	-	1.221	-1.173	14.964	-4.450	4.760	-316	1.221	-2.561	-5.981	-4.450	4.760	-316	02
Pilastro 2	X	+	-1.310	5.771	4.073	769	1.191	-3.643	-1.310	-6.251	142	769	1.191	-3.643	01
	X	-	1.310	-5.771	-4.073	-769	-1.191	3.643	1.310	6.251	-142	-769	-1.191	3.643	01
	Y	+	-2.649	11.669	8.235	1.554	2.408	-7.366	-2.649	-12.640	288	1.554	2.408	-7.366	01
	Y	-	2.649	-11.669	-8.235	-1.554	-2.408	7.366	2.649	12.640	-288	-1.554	-2.408	7.366	01
Pilastrata: Pilastrata 3															
Pilastro 3	X	+	-174	2.850	409	-2.146	994	-4.475	-826	-1.300	-284	1.706	801	-5.115	02
	X	-	174	-2.850	-409	2.146	-994	4.475	826	1.300	284	-1.706	-801	5.115	02
	Y	+	-352	5.763	827	-4.340	2.010	-9.049	-1.670	-2.630	-574	3.450	1.620	-10.344	02
	Y	-	352	-5.763	-827	4.340	-2.010	9.049	1.670	2.630	574	-3.450	-1.620	10.344	02
Pilastro 3	X	+	-2.514	917	270	87	10	-324	-2.514	-266	233	87	10	-324	02
	X	-	2.514	-917	-270	-87	-10	324	2.514	266	-233	-87	-10	324	02

Id_{Pil}	Dir	e	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
			M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	
			[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	
	Y	+	-5.083	1.854	545	177	20	-655	-5.083	-538	471	177	20	-655	02
	Y	-	5.083	-1.854	-545	-177	-20	655	5.083	538	-471	-177	-20	655	02
Pilastro 3	X	+	1.211	-266	233	87	10	-324	1.211	-1.335	199	87	10	-324	01
	X	-	-1.211	266	-233	-87	-10	324	-1.211	1.335	-199	-87	-10	324	01
	Y	+	2.450	-538	471	177	20	-655	2.450	-2.699	403	177	20	-655	01
	Y	-	-2.450	538	-471	-177	-20	655	-2.450	2.699	-403	-177	-20	655	01
Pilastrata: Pilastrata 4															
Pilastro 4	X	+	-38	1.272	469	6.015	341	-1.228	-38	-1.428	-281	6.015	341	-1.228	02
	X	-	38	-1.272	-469	-6.015	-341	1.228	38	1.428	281	-6.015	-341	1.228	02
	Y	+	-77	2.572	948	12.164	690	-2.484	-77	-2.887	-567	12.164	690	-2.484	02
	Y	-	77	-2.572	-948	-12.164	-690	2.484	77	2.887	567	-12.164	-690	2.484	02
Pilastrata: Pilastrata 5															
Pilastro 5	X	+	-462	2.913	3.797	-8.442	3.101	-2.152	-462	-2.057	-3.365	-8.442	3.101	-2.152	02
	X	-	462	-2.913	-3.797	8.442	-3.101	2.152	462	2.057	3.365	8.442	-3.101	2.152	02
	Y	+	-935	5.891	7.679	-17.070	6.270	-4.351	-935	-4.160	-6.805	-17.070	6.270	-4.351	02
	Y	-	935	-5.891	-7.679	17.070	-6.270	4.351	935	4.160	6.805	17.070	-6.270	4.351	02
Pilastro 5	X	+	-3.088	2.073	1.779	-438	459	-855	-3.088	501	936	-438	459	-855	02
	X	-	3.088	-2.073	-1.779	438	-459	855	3.088	-501	-936	438	-459	855	02
	Y	+	-6.245	4.191	3.597	-885	928	-1.729	-6.245	1.014	1.893	-885	928	-1.729	02
	Y	-	6.245	-4.191	-3.597	885	-928	1.729	6.245	-1.014	-1.893	885	-928	1.729	02
Pilastro 5	X	+	637	501	936	-438	459	-855	637	-2.321	-578	-438	459	-855	01
	X	-	-637	-501	-936	438	-459	855	-637	2.321	578	438	-459	855	01
	Y	+	1.288	1.014	1.893	-885	928	-1.729	1.288	-4.693	-1.169	-885	928	-1.729	01
	Y	-	-1.288	-1.014	-1.893	885	-928	1.729	-1.288	4.693	1.169	885	-928	1.729	01
Pilastrata: Pilastrata 6															
Pilastro 6	X	+	-260	2.297	3.228	1.348	1.359	-1.117	-260	-2.506	-2.617	1.348	1.359	-1.117	02
	X	-	260	-2.297	-3.228	-1.348	-1.359	1.117	260	2.506	2.617	-1.348	-1.359	1.117	02
	Y	+	-526	4.645	6.527	2.726	2.749	-2.259	-526	-5.068	-5.292	2.726	2.749	-2.259	02
	Y	-	526	-4.645	-6.527	-2.726	-2.749	2.259	526	5.068	5.292	-2.726	-2.749	2.259	02
Pilastro 6	X	+	-722	5.803	5.676	-1.464	2.173	-3.251	-722	-4.924	-1.494	-1.464	2.173	-3.251	01
	X	-	722	-5.803	-5.676	1.464	-2.173	3.251	722	4.924	1.494	1.464	-2.173	3.251	01
	Y	+	-1.460	11.734	11.478	-2.960	4.393	-6.573	-1.460	-9.958	-3.021	-2.960	4.393	-6.573	01
	Y	-	1.460	-11.734	-11.478	2.960	-4.393	6.573	1.460	9.958	3.021	2.960	-4.393	6.573	01
Pilastrata: Pilastrata 7															
Pilastro 7	X	+	-452	1.305	3.516	317	1.171	-471	-452	-721	-1.519	317	1.171	-471	02
	X	-	452	-1.305	-3.516	-317	-1.171	471	452	721	1.519	-317	-1.171	471	02
	Y	+	-915	2.639	7.110	641	2.368	-953	-915	-1.458	-3.071	641	2.368	-953	02
	Y	-	915	-2.639	-7.110	-641	-2.368	953	915	1.458	3.071	-641	-2.368	953	02
Pilastro 7	X	+	-1.483	3.660	5.696	1.056	2.662	-2.211	-1.483	-3.636	-3.089	1.056	2.662	-2.211	01
	X	-	1.483	-3.660	-5.696	-1.056	-2.662	2.211	1.483	3.636	3.089	-1.056	-2.662	2.211	01
	Y	+	-2.999	7.401	11.519	2.136	5.383	-4.471	-2.999	-7.352	-6.246	2.136	5.383	-4.471	01
	Y	-	2.999	-7.401	-11.519	-2.136	-5.383	4.471	2.999	7.352	6.246	-2.136	-5.383	4.471	01
Pilastrata: Pilastrata 8															
Pilastro 8	X	+	-52	503	723	4.846	623	-456	-52	-596	-782	4.846	623	-456	02
	X	-	52	-503	-723	-4.846	-623	456	52	596	782	-4.846	-623	456	02
	Y	+	-104	1.018	1.462	9.799	1.261	-921	-104	-1.205	-1.581	9.799	1.261	-921	02
	Y	-	104	-1.018	-1.462	-9.799	-1.261	921	104	1.205	1.581	-9.799	-1.261	921	02
Pilastrata: Pilastrata 9															
Pilastro 9	X	+	-53	362	1.050	-5.251	877	-296	-53	-326	-985	-5.251	877	-296	02
	X	-	53	-362	-1.050	5.251	-877	296	53	326	985	5.251	-877	296	02
	Y	+	-107	731	2.122	-10.618	1.774	-599	-107	-659	-1.991	-10.618	1.774	-599	02
	Y	-	107	-731	-2.122	10.618	-1.774	599	107	659	1.991	10.618	-1.774	599	02
Pilastrata: Pilastrata 10															
Pilastro 10	X	+	-82	210	2.807	3.054	1.590	-86	-82	-76	-2.492	3.054	1.590	-86	02
	X	-	82	-210	-2.807	-3.054	-1.590	86	82	76	2.492	-3.054	-1.590	86	02
	Y	+	-166	425	5.676	6.175	3.215	-174	-166	-154	-5.040	6.175	3.215	-174	02
	Y	-	166	-425	-5.676	-6.175	-3.215	174	166	154	5.040	-6.175	-3.215	174	02
Pilastrata: Pilastrata 11															
Pilastro 11	X	+	-345	-149	-5.546	-6.019	-1.449	67	-345	146	830	-6.019	-1.449	67	02
	X	-	345	149	5.546	6.019	1.449	-67	345	-146	-830	6.019	1.449	-67	02
	Y	+	-697	-301	-11.215	-12.171	-2.930	135	-697	295	1.678	-12.171	-2.930	135	02
	Y	-	697	301	11.215	12.171	2.930	-135	697	-295	-1.678	12.171	2.930	-135	02
Pilastro 11	X	+	-834	3.478	-2.871	-3.505	-1.790	-2.202	-834	-4.008	3.213	-3.505	-1.790	-2.202	01
	X	-	834	-3.478	2.871	3.505	1.790	2.202	834	4.008	-3.213	3.505	1.790	2.202	01
	Y	+	-1.686	7.033	-5.806	-7.088	-3.619	-4.452	-1.686	-8.104	6.498	-7.088	-3.619	-4.452	01
	Y	-	1.686	-7.033	5.806	7.088	3.619	4.452	1.686	8.104	-6.498	7.088	3.619	4.452	01
Pilastrata: Pilastrata 12															
Pilastro 12	X	+	-543	-748	-3.143	487	-1.085	415	-543	1.080	1.633	487	-1.085	415	02
	X	-	543	748	3.143	-487	1.085	-415	543	-1.080	-1.633	-487	1.085	-415	02
	Y	+	-1.098	-1.513	-6.355	984	-2.195	840	-1.098	2.183	3.303	984	-2.195	840	02
	Y	-	1.098	1.513	6.355	-984	2.195	-840	1.098	-2.183	-3.303	-984	2.195	-840	02
Pilastro 12	X	+	-1.933	1.321	911	96	372	-811	-1.933	-1.435	-355	96	372	-811	01
	X	-	1.933	-1.321	-911	-96	-372	811	1.933	1.435	355	-96	-372	811	01
	Y	+	-3.909	2.672	1.841	194	753	-1.639	-3.909	-2.902	-718	194	753	-1.639	01
	Y	-	3.909	-2.672	-1.841	-194	-753	1.639	3.909	2.902	718	-194	-753	1.639	01
Pilastrata: Pilastrata 13															
Pilastro 13	X	+	-52	-239	719	-2.826	620	211	-52	269	-777	-2.826	620	211	02
	X	-	52	239	-719	2.826	-620	-211	52	-269	777	2.826	-620	-211	02
	Y	+	-105	-483	1.455	-5.714	1.253	426	-105	545	-1.570	-5.714	1.253	426	02
	Y	-	105	483	-1.455	5.714	-1.253	-426	105	-545	1.570	5.714	-1.253	-426	02
Pilastrata: Pilastrata 14															
Pilastro 14	X	+	-54	-225	992	412	821	193	-54	221	-913	412	821	193	02
	X	-	54	225	-992	-412	-821	-193	54	-221	913	-412	-821	-193	02
	Y	+	-109	-456	2.005	834	1.661	389	-109	447	-1.846	834	1.661	389	02

Id_{Pil}	Dir	e	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
			M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	
			[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	
	Y	-	109	456	-2.005	-834	-1.661	-389	109	-447	1.846	-834	-1.661	-389	02
Pilastrata: Pilastrata 15															
Pilastro 15	X	+	-83	-153	2.857	-830	1.577	85	-83	131	-2.401	-830	1.577	85	02
	X	-	83	153	-2.857	830	-1.577	-85	83	-131	2.401	830	-1.577	-85	02
	Y	+	-168	-310	5.777	-1.679	3.189	172	-168	264	-4.854	-1.679	3.189	172	02
	Y	-	168	310	-5.777	1.679	-3.189	-172	168	-264	4.854	1.679	-3.189	-172	02
Pilastrata: Pilastrata 16															
Pilastro 16	X	+	-299	-1.386	-4.570	-2.487	-1.389	617	-299	1.269	1.402	-2.487	-1.389	617	02
	X	-	299	1.386	4.570	2.487	1.389	-617	299	-1.269	-1.402	2.487	1.389	-617	02
	Y	+	-605	-2.803	-9.241	-5.028	-2.808	1.249	-605	2.566	2.835	-5.028	-2.808	1.249	02
	Y	-	605	2.803	9.241	5.028	2.808	-1.249	605	-2.566	-2.835	5.028	2.808	-1.249	02
Pilastro 16	X	+	-970	-186	-1.712	-1.684	-1.437	234	-970	586	3.029	-1.684	-1.437	234	01
	X	-	970	186	1.712	1.684	1.437	-234	970	-586	-3.029	1.684	1.437	-234	01
	Y	+	-1.962	-377	-3.462	-3.405	-2.906	474	-1.962	1.186	6.126	-3.405	-2.906	474	01
	Y	-	1.962	377	3.462	3.405	2.906	-474	1.962	-1.186	-6.126	3.405	2.906	-474	01
Pilastrata: Pilastrata 17															
Pilastro 17	X	+	-246	-1.393	-1.339	-524	-518	639	-246	1.356	889	-524	-518	639	02
	X	-	246	1.393	1.339	524	518	-639	246	-1.356	-889	524	518	-639	02
	Y	+	-498	-2.816	-2.708	-1.060	-1.048	1.292	-498	2.742	1.799	-1.060	-1.048	1.292	02
	Y	-	498	2.816	2.708	1.060	1.048	-1.292	498	-2.742	-1.799	1.060	1.048	-1.292	02
Pilastro 17	X	+	-849	-201	-47	-59	-235	184	-849	405	727	-59	-235	184	01
	X	-	849	201	47	59	235	-184	849	-405	-727	59	235	-184	01
	Y	+	-1.716	-407	-96	-118	-475	371	-1.716	819	1.471	-118	-475	371	01
	Y	-	1.716	407	96	118	475	-371	1.716	-819	-1.471	118	475	-371	01
Pilastrata: Pilastrata 18															
Pilastro 18	X	+	-95	-2.265	633	2.607	1.385	4.089	-335	1.813	-403	-564	1.055	4.974	02
	X	-	95	2.265	-633	-2.607	-1.385	-4.089	335	-1.813	403	564	-1.055	-4.974	02
	Y	+	-192	-4.581	1.280	5.272	2.800	8.269	-677	3.667	-814	-1.140	2.132	10.059	02
	Y	-	192	4.581	-1.280	-5.272	-2.800	-8.269	677	-3.667	814	1.140	-2.132	-10.059	02
Pilastro 18	X	+	-333	-484	-632	-85	-480	446	-333	980	943	-85	-480	446	02
	X	-	333	484	632	85	480	-446	333	-980	-943	85	480	-446	02
	Y	+	-673	-980	-1.278	-172	-970	902	-673	1.981	1.907	-172	-970	902	02
	Y	-	673	980	1.278	172	970	-902	673	-1.981	-1.907	172	970	-902	02
Pilastro 18	X	+	-897	-11	1.596	-69	693	57	-897	177	-692	-69	693	57	01
	X	-	897	11	-1.596	69	-693	-57	897	-177	692	69	-693	-57	01
	Y	+	-1.815	-23	3.227	-139	1.402	116	-1.815	359	-1.399	-139	1.402	116	01
	Y	-	1.815	23	-3.227	139	-1.402	-116	1.815	-359	1.399	139	-1.402	-116	01
Pilastrata: Pilastrata 19															
Pilastro 19	X	+	-44	-1.007	539	-5.954	427	960	-44	1.092	-394	-5.954	427	960	02
	X	-	44	1.007	-539	5.954	-427	-960	44	-1.092	394	5.954	-427	-960	02
	Y	+	-89	-2.036	1.090	-12.041	864	1.942	-89	2.208	-797	-12.041	864	1.942	02
	Y	-	89	2.036	-1.090	12.041	-864	-1.942	89	-2.208	797	12.041	-864	-1.942	02
Pilastrata: Pilastrata 20															
Pilastro 20	X	+	-351	-2.956	3.634	9.027	3.030	2.454	-351	2.714	-3.366	9.027	3.030	2.454	02
	X	-	351	2.956	-3.634	-9.027	-3.030	-2.454	351	-2.714	3.366	-9.027	-3.030	-2.454	02
	Y	+	-710	-5.977	7.349	18.254	6.128	4.963	-710	5.487	-6.807	18.254	6.128	4.963	02
	Y	-	710	5.977	-7.349	-18.254	-6.128	-4.963	710	-5.487	6.807	-18.254	-6.128	-4.963	02
Pilastro 20	X	+	-203	-1.076	-768	-426	-2.109	1.649	-203	1.128	2.051	-426	-2.109	1.649	02
	X	-	203	1.076	768	426	2.109	-1.649	203	-1.128	-2.051	426	2.109	-1.649	02
	Y	+	-410	-2.176	-1.553	-861	-4.264	3.334	-410	2.282	4.147	-861	-4.264	3.334	02
	Y	-	410	2.176	1.553	861	4.264	-3.334	410	-2.282	-4.147	861	4.264	-3.334	02
Pilastro 20	X	+	-971	169	3.659	-147	1.663	-22	-971	96	-1.830	-147	1.663	-22	01
	X	-	971	-169	-3.659	147	-1.663	22	971	-96	1.830	147	-1.663	22	01
	Y	+	-1.964	341	7.398	-296	3.363	-44	-1.964	195	-3.701	-296	3.363	-44	01
	Y	-	1.964	-341	-7.398	296	-3.363	44	1.964	-195	3.701	296	-3.363	44	01
Pilastrata: Pilastrata 21															
Pilastro 21	X	+	-232	-1.504	3.344	408	1.427	726	-232	1.617	-2.792	408	1.427	726	02
	X	-	232	1.504	-3.344	-408	-1.427	-726	232	-1.617	2.792	-408	-1.427	-726	02
	Y	+	-469	-3.042	6.761	825	2.886	1.468	-469	3.270	-5.646	825	2.886	1.468	02
	Y	-	469	3.042	-6.761	-825	-2.886	-1.468	469	-3.270	5.646	-825	-2.886	-1.468	02
Pilastro 21	X	+	-816	-408	6.603	-12	2.895	199	-816	250	-2.951	-12	2.895	199	01
	X	-	816	408	-6.603	12	-2.895	-199	816	-250	2.951	12	-2.895	-199	01
	Y	+	-1.651	-826	13.351	-24	5.854	403	-1.651	505	-5.967	-24	5.854	403	01
	Y	-	1.651	826	-13.351	24	-5.854	-403	1.651	-505	5.967	24	-5.854	-403	01
Pilastrata: Pilastrata 22															
Pilastro 22	X	+	-288	-1.191	4.127	-741	1.623	532	-288	1.098	-2.851	-741	1.623	532	02
	X	-	288	1.191	-4.127	741	-1.623	-532	288	-1.098	2.851	741	-1.623	-532	02
	Y	+	-582	-2.407	8.345	-1.499	3.281	1.076	-582	2.221	-5.765	-1.499	3.281	1.076	02
	Y	-	582	2.407	-8.345	1.499	-3.281	-1.076	582	-2.221	5.765	1.499	-3.281	-1.076	02
Pilastro 22	X	+	-1.319	54	7.929	-269	3.877	16	-1.319	105	-4.865	-269	3.877	16	01
	X	-	1.319	-54	-7.929	269	-3.877	-16	1.319	-105	4.865	269	-3.877	-16	01
	Y	+	-2.668	108	16.035	-544	7.840	32	-2.668	213	-9.838	-544	7.840	32	01
	Y	-	2.668	-108	-16.035	544	-7.840	-32	2.668	-213	9.838	544	-7.840	-32	01
Pilastrata: Pilastrata 23															
Pilastro 23	X	+	-428	-1.278	-6.034	-1.511	-1.616	431	-428	617	1.079	-1.511	-1.616	431	02
	X	-	428	1.278	6.034	1.511	1.616	-431	428	-617	-1.079	1.511	1.616	-431	02
	Y	+	-865	-2.584	-12.201	-3.056	-3.269	871	-865	1.247	2.182	-3.056	-3.269	871	02
	Y	-	865	2.584	12.201	3.056	3.269	-871	865	-1.247	-2.182	3.056	3.269	-871	02
Pilastro 23	X	+	-1.523	846	-3.809	-797	-2.584	-433	-1.523	-627	4.978	-797	-2.584	-433	01
	X	-	1.523	-846	3.809	797	2.584	433	1.523	627	-4.978	797	2.584	433	01
	Y	+	-3.079	1.710	-7.703	-1.611	-5.226	-876	-3.079	-1.267	10.066	-1.611	-5.226	-876	01
	Y	-	3.079	-1.710	7.703	1.611	5.226	876	3.079	1.267	-10.066	1.611	5.226	876	01
Pilastrata: Pilastrata 24															
Pilastro 24	X	+	-605	-2.779	-5.151	1.697	-1.210	1.091	-605	1.914	53	1.697	-1.210	1.091	02

Pilastri - Sollecitazioni per eccentricità accidentale

Id_{Pil}	Dir	e	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
			M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	
			[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	
	X	-	605	2.779	5.151	-1.697	1.210	-1.091	605	-1.914	-53	-1.697	1.210	-1.091	02
	Y	+	-1.223	-5.619	-10.417	3.432	-2.447	2.207	-1.223	3.872	107	3.432	-2.447	2.207	02
	Y	-	1.223	5.619	10.417	-3.432	2.447	-2.207	1.223	-3.872	-107	-3.432	2.447	-2.207	02
Pilastro 24	X	+	-2.137	-3.286	-2.271	712	-1.618	2.082	-2.137	3.583	3.070	712	-1.618	2.082	01
	X	-	2.137	3.286	2.271	-712	1.618	-2.082	2.137	-3.583	-3.070	-712	1.618	-2.082	01
	Y	+	-4.321	-6.645	-4.592	1.439	-3.273	4.209	-4.321	7.246	6.208	1.439	-3.273	4.209	01
	Y	-	4.321	6.645	4.592	-1.439	3.273	-4.209	4.321	-7.246	-6.208	-1.439	3.273	-4.209	01
Pilastrata: Pilastrata 25															
Pilastro 25	X	+	-284	-3.383	-3.752	-953	-1.016	1.425	-284	2.743	618	-953	-1.016	1.425	02
	X	-	284	3.383	3.752	953	1.016	-1.425	284	-2.743	-618	953	1.016	-1.425	02
	Y	+	-573	-6.841	-7.588	-1.928	-2.055	2.881	-573	5.547	1.250	-1.928	-2.055	2.881	02
	Y	-	573	6.841	7.588	1.928	2.055	-2.881	573	-5.547	-1.250	1.928	2.055	-2.881	02
Pilastro 25	X	+	-999	-4.572	110	-422	-126	2.841	-999	4.802	525	-422	-126	2.841	01
	X	-	999	4.572	-110	422	126	-2.841	999	-4.802	-525	422	126	-2.841	01
	Y	+	-2.021	-9.244	221	-853	-254	5.744	-2.021	9.711	1.061	-853	-254	5.744	01
	Y	-	2.021	9.244	-221	853	254	-5.744	2.021	-9.711	-1.061	853	254	-5.744	01
Pilastrata: Pilastrata 26															
Pilastro 26	X	+	-376	-3.406	-2.271	-248	-811	1.441	-376	2.789	1.215	-248	-811	1.441	02
	X	-	376	3.406	2.271	248	811	-1.441	376	-2.789	-1.215	248	811	-1.441	02
	Y	+	-759	-6.888	-4.593	-502	-1.639	2.913	-759	5.639	2.456	-502	-1.639	2.913	02
	Y	-	759	6.888	4.593	502	1.639	-2.913	759	-5.639	-2.456	502	1.639	-2.913	02
Pilastro 26	X	+	-1.272	-4.659	1.154	-77	258	2.896	-1.272	4.899	304	-77	258	2.896	01
	X	-	1.272	4.659	-1.154	77	-258	-2.896	1.272	-4.899	-304	77	-258	-2.896	01
	Y	+	-2.573	-9.421	2.334	-156	521	5.857	-2.573	9.907	614	-156	521	5.857	01
	Y	-	2.573	9.421	-2.334	156	-521	-5.857	2.573	-9.907	-614	156	-521	-5.857	01
Pilastrata: Pilastrata 27															
Pilastro 27	X	+	-342	-3.400	-836	162	-630	1.441	-342	2.798	1.875	162	-630	1.441	02
	X	-	342	3.400	836	-162	630	-1.441	342	-2.798	-1.875	-162	630	-1.441	02
	Y	+	-691	-6.875	-1.690	327	-1.275	2.915	-691	5.659	3.792	327	-1.275	2.915	02
	Y	-	691	6.875	1.690	-327	1.275	-2.915	691	-5.659	-3.792	-327	1.275	-2.915	02
Pilastro 27	X	+	-1.208	-4.640	2.501	144	875	2.882	-1.208	4.872	-386	144	875	2.882	01
	X	-	1.208	4.640	-2.501	-144	-875	-2.882	1.208	-4.872	386	-144	-875	-2.882	01
	Y	+	-2.442	-9.382	5.057	291	1.769	5.828	-2.442	9.851	-780	291	1.769	5.828	01
	Y	-	2.442	9.382	-5.057	-291	-1.769	-5.828	2.442	-9.851	780	-291	-1.769	-5.828	01
Pilastrata: Pilastrata 28															
Pilastro 28	X	+	-374	-3.445	682	837	-408	1.472	-374	2.886	2.436	837	-408	1.472	02
	X	-	374	3.445	-682	-837	408	-1.472	374	-2.886	-2.436	-837	408	-1.472	02
	Y	+	-757	-6.967	1.379	1.692	-825	2.977	-757	5.835	4.926	1.692	-825	2.977	02
	Y	-	757	6.967	-1.379	-1.692	825	-2.977	757	-5.835	-4.926	-1.692	825	-2.977	02
Pilastro 28	X	+	-1.275	-4.718	3.985	518	1.576	2.932	-1.275	4.956	-1.216	518	1.576	2.932	01
	X	-	1.275	4.718	-3.985	-518	-1.576	-2.932	1.275	-4.956	1.216	-518	-1.576	-2.932	01
	Y	+	-2.579	-9.541	8.059	1.048	3.187	5.928	-2.579	10.022	-2.459	1.048	3.187	5.928	01
	Y	-	2.579	9.541	-8.059	-1.048	-3.187	-5.928	2.579	-10.022	2.459	-1.048	-3.187	-5.928	01
Pilastrata: Pilastrata 29															
Pilastro 29	X	+	-269	-3.370	1.417	1.859	172	1.446	-269	2.849	677	1.859	172	1.446	02
	X	-	269	3.370	-1.417	-1.859	-172	-1.446	269	-2.849	-677	-1.859	-172	-1.446	02
	Y	+	-544	-6.815	2.866	3.759	348	2.924	-544	5.760	1.369	3.759	348	2.924	02
	Y	-	544	6.815	-2.866	-3.759	-348	-2.924	544	-5.760	-1.369	-3.759	-348	-2.924	02
Pilastro 29	X	+	-719	-4.482	2.825	948	1.227	2.803	-719	4.767	-1.223	948	1.227	2.803	01
	X	-	719	4.482	-2.825	-948	-1.227	-2.803	719	-4.767	1.223	-948	-1.227	-2.803	01
	Y	+	-1.454	-9.063	5.712	1.918	2.480	5.668	-1.454	9.640	-2.473	1.918	2.480	5.668	01
	Y	-	1.454	9.063	-5.712	-1.918	-2.480	-5.668	1.454	-9.640	2.473	-1.918	-2.480	-5.668	01
Pilastrata: Pilastrata 30															
Pilastro 30	X	+	-369	-2.951	3.406	-1.023	1.172	1.208	-369	2.243	-1.634	-1.023	1.172	1.208	02
	X	-	369	2.951	-3.406	1.023	-1.172	-1.208	369	-2.243	1.634	1.023	-1.172	-1.208	02
	Y	+	-746	-5.967	6.888	-2.069	2.370	2.442	-746	4.535	-3.304	-2.069	2.370	2.442	02
	Y	-	746	5.967	-6.888	2.069	-2.370	-2.442	746	-4.535	3.304	2.069	-2.370	-2.442	02
Pilastro 30	X	+	-1.516	-3.403	6.289	-721	2.992	2.151	-1.516	3.695	-3.586	-721	2.992	2.151	01
	X	-	1.516	3.403	-6.289	721	-2.992	-2.151	1.516	-3.695	3.586	721	-2.992	-2.151	01
	Y	+	-3.066	-6.881	12.717	-1.458	6.051	4.349	-3.066	7.472	-7.252	-1.458	6.051	4.349	01
	Y	-	3.066	6.881	-12.717	1.458	-6.051	-4.349	3.066	-7.472	7.252	1.458	-6.051	-4.349	01

LEGENDA:

Id_{Pil} Identificativo del Pilastro.
Dir Direzione del sisma.
e Segno dell'eccentricità accidentale.
Lv Identificativo del livello, nella relativa tabella.
Estr. Inf./Sup. Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).

PILASTRI - SOLLECITAZIONI ALLO SLD

Pilastri - Sollecitazioni allo SLD

Id_{Pil}	Dir	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	
Pilastrata: Pilastrata 1														
Pilastro 1	X	1.138	21.292	35.479	27.456	9.847	6.179	1.138	7.950	8.669	27.456	9.847	6.179	02
	Y	561	13.270	126.186	33.818	22.960	7.326	561	18.985	28.442	33.818	22.960	7.326	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 1	X	983	37.480	6.946	12.655	1.952	21.638	983	36.167	5.748	12.655	1.952	21.638	01
	Y	3.594	30.282	49.229	19.051	20.912	14.974	3.594	20.636	22.518	19.051	20.912	14.974	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 2														

Id_{Pil}	Dir	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	
Pilastro 2	X	1.203	19.941	14.960	17.708	3.383	5.415	1.203	7.848	2.831	17.708	3.383	5.415	02
	Y	605	16.137	91.577	9.313	10.462	8.595	605	21.710	93.796	9.313	10.462	8.595	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 2	X	1.618	44.869	3.256	5.112	1.314	29.402	1.618	52.235	2.585	5.112	1.314	29.402	01
	Y	3.289	35.566	115.986	5.274	39.151	20.269	3.289	31.326	13.945	5.274	39.151	20.269	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 3														
Pilastro 3	X	1.566	9.773	950	8.365	1.707	8.660	438	2.669	181	11.910	976	11.273	02
	Y	473	25.564	8.416	65.090	14.106	41.772	2.424	16.634	9.075	32.247	6.680	51.533	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 3	X	361	20.719	357	1.546	86	6.532	361	3.357	301	1.546	86	6.532	02
	Y	495	6.716	26.002	2.348	5.593	1.223	495	2.572	5.612	2.348	5.593	1.223	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 3	X	361	3.357	301	1.451	102	4.735	361	18.623	326	1.451	102	4.735	01
	Y	495	2.572	5.612	2.164	4.450	1.657	495	3.547	9.135	2.164	4.450	1.657	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 4														
Pilastro 4	X	246	5.328	3.097	21.767	3.000	5.376	246	6.488	3.503	21.767	3.000	5.376	02
	Y	527	10.296	7.186	51.737	5.668	9.493	527	10.566	5.270	51.737	5.668	9.493	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastrata: Pilastrata 5														
Pilastro 5	X	395	5.223	7.658	15.482	4.747	5.444	395	10.659	4.539	15.482	4.747	5.444	02
	Y	2.266	40.448	36.357	90.492	25.193	38.431	2.266	48.330	21.941	90.492	25.193	38.431	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 5	X	562	31.823	4.463	4.368	1.012	13.132	562	7.749	2.617	4.368	1.012	13.132	02
	Y	630	6.447	32.566	7.793	9.006	2.207	630	2.433	16.087	7.793	9.006	2.207	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 5	X	562	7.749	2.617	4.300	1.061	12.115	562	32.266	888	4.300	1.061	12.115	01
	Y	630	2.433	16.087	7.720	7.970	2.216	630	5.114	10.253	7.720	7.970	2.216	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 6														
Pilastro 6	X	660	13.811	21.970	64.841	11.860	6.271	660	13.190	29.052	64.841	11.860	6.271	02
	Y	125	5.312	25.609	88.861	10.822	3.531	125	9.906	20.981	88.861	10.822	3.531	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 6	X	287	70.412	11.913	12.302	4.372	40.611	287	63.608	2.570	12.302	4.372	40.611	01
	Y	1.127	12.093	83.504	9.293	32.692	7.818	1.127	13.925	24.382	9.293	32.692	7.818	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 7														
Pilastro 7	X	832	6.460	19.243	34.944	8.465	2.064	832	5.202	17.181	34.944	8.465	2.064	02
	Y	150	2.844	15.062	9.712	4.603	1.744	150	4.695	10.708	9.712	4.603	1.744	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 7	X	310	50.289	9.538	21.305	3.681	30.026	310	48.800	2.696	21.305	3.681	30.026	01
	Y	1.187	14.277	66.125	3.423	26.098	8.141	1.187	12.590	20.006	3.423	26.098	8.141	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 8														
Pilastro 8	X	193	7.575	2.538	59.358	2.181	6.977	193	9.265	2.727	59.358	2.181	6.977	02
	Y	567	3.120	9.289	35.159	7.885	2.667	567	3.318	9.741	35.159	7.885	2.667	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastrata: Pilastrata 9														
Pilastro 9	X	193	3.630	3.354	109.160	2.693	2.719	193	2.676	2.892	109.160	2.693	2.719	02
	Y	537	4.086	14.135	9.969	12.057	3.658	537	4.396	13.820	9.969	12.057	3.658	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastrata: Pilastrata 10														
Pilastro 10	X	310	664	9.810	141.741	5.196	1.088	310	4.079	7.516	141.741	5.196	1.088	02
	Y	141	3.714	27.852	78.367	14.420	2.725	141	5.372	20.215	78.367	14.420	2.725	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastrata: Pilastrata 11														
Pilastro 11	X	918	16.269	14.705	52.740	4.690	5.635	918	8.804	6.070	52.740	4.690	5.635	02
	Y	353	9.536	45.105	22.888	12.656	4.883	353	11.951	10.679	22.888	12.656	4.883	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 11	X	416	31.562	3.002	24.945	1.480	18.522	416	31.428	3.561	24.945	1.480	18.522	01
	Y	1.511	4.299	10.343	7.717	7.423	3.255	1.511	6.867	14.999	7.717	7.423	3.255	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 12														
Pilastro 12	X	633	16.776	6.977	4.168	2.402	5.322	633	7.004	3.638	4.168	2.402	5.322	02
	Y	210	3.034	38.488	22.934	8.002	1.119	210	1.937	9.960	22.934	8.002	1.119	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 12	X	388	26.613	6.578	1.915	4.357	15.563	388	26.336	8.255	1.915	4.357	15.563	01
	Y	1.663	16.412	54.102	11.761	29.529	9.253	1.663	15.048	46.410	11.761	29.529	9.253	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 13														
Pilastro 13	X	214	10.453	2.845	91.164	2.500	9.572	214	12.652	3.189	91.164	2.500	9.572	02
	Y	566	2.804	9.246	31.108	7.823	2.393	566	2.973	9.637	31.108	7.823	2.393	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastrata: Pilastrata 14														
Pilastro 14	X	236	5.865	4.253	134.145	3.637	4.565	236	4.720	4.180	134.145	3.637	4.565	02
	Y	540	3.375	13.593	10.172	11.556	3.002	540	3.585	13.199	10.172	11.556	3.002	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastrata: Pilastrata 15														
Pilastro 15	X	406	1.985	11.755	158.832	6.903	415	406	3.264	11.261	158.832	6.903	415	02
	Y	146	2.515	28.476	31.066	14.485	1.680	146	3.086	19.805	31.066	14.485	1.680	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastrata: Pilastrata 16														

Id_{Pil}	Dir	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	
Pilastro 16	X	587	24.014	10.667	8.098	3.282	9.507	587	16.906	3.478	8.098	3.282	9.507	02
	Y	268	3.015	43.923	29.730	10.596	1.417	268	3.077	4.740	29.730	10.596	1.417	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 16	X	496	47.893	3.906	5.645	3.816	29.511	496	49.497	8.796	5.645	3.816	29.511	01
	Y	1.822	4.534	43.850	20.339	28.167	3.123	1.822	5.783	49.186	20.339	28.167	3.123	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 17														
Pilastro 17	X	493	23.960	2.978	9.231	1.165	9.777	493	18.105	2.045	9.231	1.165	9.777	02
	Y	315	2.427	18.450	30.468	4.502	976	315	1.783	4.137	30.468	4.502	976	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 17	X	454	50.059	3.895	4.161	2.396	30.752	454	51.427	4.022	4.161	2.396	30.752	01
	Y	1.554	5.015	35.789	15.816	20.675	2.988	1.554	4.849	32.477	15.816	20.675	2.988	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 18														
Pilastro 18	X	1.539	27.315	4.987	16.776	10.212	41.007	1.300	17.826	385	6.393	3.916	53.039	02
	Y	298	24.368	11.216	68.079	20.317	46.829	1.749	25.309	5.815	33.318	1.799	59.630	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 18	X	835	16.388	1.154	3.930	878	10.255	835	17.301	1.752	3.930	878	10.255	02
	Y	571	12.085	18.462	8.160	4.497	5.324	571	5.406	12.861	8.160	4.497	5.324	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 18	X	368	51.116	2.784	1.534	1.151	31.270	368	52.081	1.021	1.534	1.151	31.270	01
	Y	1.448	915	34.236	2.078	18.701	545	1.448	1.003	27.623	2.078	18.701	545	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 19														
Pilastro 19	X	89	13.679	857	80.735	837	13.371	89	15.540	1.516	80.735	837	13.371	02
	Y	561	9.833	7.702	55.378	6.272	9.008	561	9.850	6.003	55.378	6.272	9.008	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastrata: Pilastrata 20														
Pilastro 20	X	2.588	26.498	20.604	66.665	19.345	16.688	2.588	12.228	24.100	66.665	19.345	16.688	02
	Y	2.142	42.473	38.350	118.636	28.664	41.113	2.142	52.498	27.874	118.636	28.664	41.113	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 20	X	2.449	32.837	11.684	31.484	10.437	43.423	2.449	25.288	2.560	31.484	10.437	43.423	02
	Y	4.316	18.545	9.002	24.194	19.715	26.069	4.316	16.308	31.510	24.194	19.715	26.069	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 20	X	320	42.214	5.959	1.314	2.171	27.219	320	47.674	1.460	1.314	2.171	27.219	01
	Y	1.323	9.744	56.164	3.268	27.079	3.949	1.323	3.343	33.282	3.268	27.079	3.949	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 21														
Pilastro 21	X	920	35.104	7.575	142.030	2.258	17.674	920	40.897	3.554	142.030	2.258	17.674	02
	Y	123	4.644	21.855	95.242	8.166	3.585	123	10.777	13.541	95.242	8.166	3.585	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 21	X	403	79.433	16.537	12.392	6.065	43.614	403	64.508	3.717	12.392	6.065	43.614	01
	Y	1.222	15.050	85.747	5.017	38.445	6.652	1.222	6.916	41.131	5.017	38.445	6.652	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 22														
Pilastro 22	X	886	19.727	19.177	30.786	8.539	7.719	886	13.530	17.549	30.786	8.539	7.719	02
	Y	120	1.476	18.837	9.802	6.536	600	120	1.112	10.647	9.802	6.536	600	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 22	X	397	47.997	9.759	22.442	3.923	28.847	397	47.204	3.557	22.442	3.923	28.847	01
	Y	1.242	2.636	88.210	906	39.908	1.562	1.242	2.520	43.492	906	39.908	1.562	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 23														
Pilastro 23	X	597	18.063	15.707	16.384	4.671	5.720	597	7.528	4.893	16.384	4.671	5.720	02
	Y	317	2.914	49.659	18.116	14.525	1.688	317	4.521	14.315	18.116	14.525	1.688	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 23	X	514	25.774	6.448	7.985	2.714	15.464	514	26.840	3.452	7.985	2.714	15.464	01
	Y	1.721	8.782	17.855	8.704	12.922	5.185	1.721	8.856	26.141	8.704	12.922	5.185	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 24														
Pilastro 24	X	597	23.654	16.090	29.017	4.985	9.004	597	15.132	5.524	29.017	4.985	9.004	02
	Y	257	4.289	40.396	16.628	10.556	2.446	257	6.252	5.240	16.628	10.556	2.446	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 24	X	497	39.041	3.678	13.741	1.112	24.014	497	40.219	3.379	13.741	1.112	24.014	01
	Y	1.594	17.875	4.505	9.154	3.889	10.113	1.594	15.499	8.745	9.154	3.889	10.113	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 25														
Pilastro 25	X	587	30.403	8.874	5.821	2.554	12.581	587	23.715	2.198	5.821	2.554	12.581	02
	Y	334	3.110	36.111	6.822	7.048	1.831	334	4.820	7.746	6.822	7.048	1.831	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 25	X	540	53.075	1.371	2.708	495	32.529	540	54.277	1.930	2.708	495	32.529	01
	Y	1.789	21.557	19.146	3.130	9.347	12.654	1.789	20.200	11.916	3.130	9.347	12.654	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 26														
Pilastro 26	X	609	30.656	3.910	1.730	1.014	12.757	609	24.217	911	1.730	1.014	12.757	02
	Y	328	3.104	28.283	8.154	3.951	1.787	328	4.625	21.056	8.154	3.951	1.787	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 26	X	506	53.703	1.337	900	615	32.925	506	54.953	926	900	615	32.925	01
	Y	1.760	22.110	35.943	4.446	14.959	12.946	1.760	20.611	13.692	4.446	14.959	12.946	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 27														
Pilastro 27	X	687	30.623	3.244	634	1.672	12.728	687	24.124	3.953	634	1.672	12.728	02
	Y	359	2.965	21.551	9.790	6.028	1.695	359	4.368	35.015	9.790	6.028	1.695	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02

Pilastri - Sollecitazioni allo SLD

Id_{Pil}	Dir	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	M_1	M_2	M_3	N	T_2	T_3	
		[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	
Pilastro 27	X	454	52.815	4.484	453	1.361	32.437	454	54.233	220	453	1.361	32.437	01
	Y	1.789	22.361	53.568	5.467	20.884	13.053	1.789	20.714	15.629	5.467	20.884	13.053	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 28														
Pilastro 28	X	798	31.008	10.790	1.297	4.654	12.967	798	24.764	9.355	1.297	4.654	12.967	02
	Y	321	2.587	15.249	14.500	10.673	1.434	321	3.626	48.772	14.500	10.673	1.434	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 28	X	397	52.853	8.922	459	2.425	32.454	397	54.252	1.593	459	2.425	32.454	01
	Y	1.787	23.702	72.920	8.800	27.777	13.944	1.787	22.313	18.977	8.800	27.777	13.944	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 29														
Pilastro 29	X	771	30.715	10.785	13.560	4.449	12.933	771	24.910	8.406	13.560	4.449	12.933	02
	Y	110	2.389	8.276	12.793	5.634	1.366	110	3.567	22.767	12.793	5.634	1.366	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 29	X	308	51.542	7.439	5.484	2.432	31.696	308	53.059	1.282	5.484	2.432	31.696	01
	Y	1.199	20.981	47.851	8.290	20.635	12.651	1.199	20.769	20.314	8.290	20.635	12.651	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 30														
Pilastro 30	X	794	25.814	19.252	36.361	8.432	10.235	794	18.236	17.026	36.361	8.432	10.235	02
	Y	117	2.499	13.590	13.552	4.351	1.582	117	4.437	10.798	13.552	4.351	1.582	02
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	02
Pilastro 30	X	296	40.033	8.756	17.898	3.192	24.754	296	41.669	2.253	17.898	3.192	24.754	01
	Y	1.050	16.789	71.384	3.577	29.565	9.828	1.050	15.647	26.194	3.577	29.565	9.828	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01

LEGENDA:

Id_{Pil} Identificativo del Pilastro.
Dir Direzione del sisma.
Lv Identificativo del livello, nella relativa tabella.
Estr. Inf./Sup. Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).

SOLAI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Solai - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

Id_{Cmp}	CC	Estr. Inz.			Estr. Fin.		
		M_3	N	T_2	M_3	N	T_2
		[N·m]	[N]	[N]	[N·m]	[N]	[N]
Impalcato Copertura					**Sezione solaio: Solai 2.1**		
Travetto 2-1	001	12.198	0	10.409	0	0	-6.978
	002	4.112	0	3.509	0	0	-2.352
	003	1.371	0	1.170	0	0	-784
	006	1.182	0	1.009	0	0	-676
Travetto 3-2	001	1.055	0	3.427	12.197	0	-7.857
	002	356	0	1.155	4.112	0	-2.649
	003	119	0	385	1.371	0	-883
	006	102	0	332	1.182	0	-761
Travetto 4-3	001	0	0	1.770	1.055	0	-2.864
	002	0	0	597	356	0	-965
	003	0	0	199	119	0	-322
	006	0	0	172	102	0	-278
Impalcato Copertura					**Sezione solaio: Solai 2.2**		
Travetto 2-1	001	17.136	0	12.939	0	0	-8.771
	002	5.776	0	4.361	0	0	-2.957
	003	1.925	0	1.454	0	0	-986
	006	1.661	0	1.254	0	0	-850
Travetto 3-2	001	7.174	0	533	17.136	0	-6.804
	002	2.418	0	180	5.776	0	-2.294
	003	806	0	60	1.925	0	-765
	006	695	0	52	1.661	0	-659
Travetto 4-3	001	0	0	6.306	7.174	0	-9.112
	002	0	0	2.126	2.418	0	-3.071
	003	0	0	709	806	0	-1.024
	006	0	0	611	695	0	-883
Impalcato Copertura					**Sezione solaio: Solai 2.3**		
Travetto 2-1	001	26.881	0	14.128	0	0	-7.594
	002	9.047	0	4.761	0	0	-2.562
	003	3.031	0	1.589	0	0	-852
	006	2.614	0	1.370	0	0	-735
	005	-139	0	-17	0	0	-17
Travetto 3-2	001	370	0	9.325	26.881	0	-15.102
	002	180	0	3.151	9.047	0	-5.083
	003	0	0	1.042	3.031	0	-1.703
	006	0	0	899	2.614	0	-1.468
	005	528	0	73	-139	0	73
Travetto 4-3	001	0	0	0	370	0	-733
	002	0	0	0	179	0	-356
	003	0	0	0	0	0	0
	006	0	0	0	0	0	0
	005	0	0	0	528	0	-1.047
Impalcato Copertura					**Sezione solaio: Solai 2.4**		
Travetto 2-1	001	26.872	0	14.136	0	0	-7.610
	002	9.044	0	4.763	0	0	-2.567
	003	3.030	0	1.590	0	0	-854

Id_{Cmp}	CC	Estr. Inz.			Estr. Fin.		
		M_3	N	T_2	M_3	N	T_2
		[N·m]	[N]	[N]	[N·m]	[N]	[N]
	006	2.614	0	1.371	0	0	-736
	005	-139	0	-17	0	0	-17
Travetto 3-2	001	370	0	9.311	26.872	0	-15.092
	002	180	0	3.146	9.044	0	-5.080
	003	0	0	1.040	3.030	0	-1.701
	006	0	0	897	2.614	0	-1.467
	005	528	0	73	-139	0	73
Travetto 4-3	001	0	0	0	370	0	-733
	002	0	0	0	179	0	-356
	003	0	0	0	0	0	0
	006	0	0	0	0	0	0
	005	0	0	0	528	0	-1.047
Impalcato Copertura					**Sezione solaio: Solai 2.5**		
Travetto 2-1	001	26.695	0	14.042	0	0	-7.502
	002	8.984	0	4.731	0	0	-2.531
	003	3.010	0	1.579	0	0	-842
	006	2.596	0	1.362	0	0	-726
	005	-135	0	-16	0	0	-16
Travetto 3-2	001	358	0	9.330	26.696	0	-15.075
	002	174	0	3.152	8.985	0	-5.074
	003	0	0	1.043	3.010	0	-1.699
	006	0	0	899	2.596	0	-1.466
	005	511	0	70	-135	0	70
Travetto 4-3	001	0	0	0	357	0	-715
	002	0	0	0	174	0	-347
	003	0	0	0	0	0	0
	006	0	0	0	0	0	0
	005	0	0	0	511	0	-1.022
Impalcato Copertura					**Sezione solaio: Solai 2.6**		
Travetto 2-1	001	139	0	350	0	0	0
	002	67	0	170	0	0	0
	005	199	0	499	0	0	0
	003	0	0	0	0	0	0
	006	0	0	0	0	0	0
Travetto 3-2	001	26.404	0	13.870	139	0	-7.345
	002	8.882	0	4.671	68	0	-2.481
	005	-175	0	-46	199	0	-46
	003	2.981	0	1.562	0	0	-822
	006	2.571	0	1.347	0	0	-709
Travetto 4-3	001	341	0	9.373	26.405	0	-15.053
	002	166	0	3.167	8.882	0	-5.067
	005	487	0	72	-175	0	72
	003	0	0	1.047	2.981	0	-1.697
	006	0	0	903	2.571	0	-1.464
Travetto 5-4	001	0	0	0	341	0	-691
	002	0	0	0	166	0	-336
	005	0	0	0	487	0	-988
	003	0	0	0	0	0	0
	006	0	0	0	0	0	0
Primo Impalcato					**Sezione solaio: Solai 1.1**		
Travetto 2-1	001	14.228	0	11.386	0	0	-7.695
	002	7.543	0	6.037	0	0	-4.080
	004	9.592	0	7.676	0	0	-5.188
Travetto 3-2	001	0	0	1.399	14.228	0	-8.191
	002	0	0	742	7.543	0	-4.343
	004	0	0	943	9.592	0	-5.522
Primo Impalcato					**Sezione solaio: Solai 1.2**		
Travetto 2-1	001	17.136	0	12.939	0	0	-8.771
	002	9.085	0	6.860	0	0	-4.650
	004	11.552	0	8.723	0	0	-5.913
Travetto 3-2	001	7.174	0	533	17.136	0	-6.805
	002	3.803	0	283	9.085	0	-3.608
	004	4.836	0	360	11.552	0	-4.587
Travetto 4-3	001	0	0	6.306	7.174	0	-9.111
	002	0	0	3.344	3.803	0	-4.831
	004	0	0	4.251	4.836	0	-6.142
Primo Impalcato					**Sezione solaio: Solai 1.3**		
Travetto 2-1	001	0	0	10.855	0	0	-10.855
	002	0	0	5.755	0	0	-5.755
	004	0	0	7.318	0	0	-7.318
Primo Impalcato					**Sezione solaio: Solai 1.4**		
Travetto 2-1	001	0	0	10.855	0	0	-10.855
	002	0	0	5.755	0	0	-5.755
	004	0	0	7.318	0	0	-7.318
Primo Impalcato					**Sezione solaio: Solai 1.5**		
Travetto 2-1	001	0	0	10.808	0	0	-10.808
	002	0	0	5.731	0	0	-5.730
	004	0	0	7.287	0	0	-7.286
Primo Impalcato					**Sezione solaio: Solai 1.6**		
Travetto 2-1	001	26.438	0	13.892	0	0	-7.323
	002	14.022	0	7.366	0	0	-3.882
	004	17.890	0	9.374	0	0	-4.929
	005	-143	0	-18	0	0	-18
Travetto 3-2	001	376	0	9.511	26.438	0	-15.057

Solai - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

Id_{Cmp}	CC	Estr. Inz.			Estr. Fin.		
		M_3	N	T_2	M_3	N	T_2
		[N·m]	[N]	[N]	[N·m]	[N]	[N]
	002	183	0	5.041	14.022	0	-7.986
	004	0	0	6.377	17.890	0	-10.186
	005	538	0	74	-143	0	74
Travetto 4-3	001	0	0	0	376	0	-797
	002	0	0	0	183	0	-387
	004	0	0	0	0	0	0
	005	0	0	0	538	0	-1.138

LEGENDA:

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
Estr. Inz./Fin. Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).

Setti - SOLLECITAZIONI IN ASSENZA DI SISMA

Setti - Sollecitazioni in assenza di sisma

CC	N	M_{NP}	M_{FP}	T_{NP}
	[N]	[N·m]	[N·m]	[N]
Setto S1				
Parete a				
Sezione 0.00m (Primo Impalcato)				
Carico Permanente	416894	-72237	-8927	9188
Permanenti NON Strutturali	80967	-27086	1091	4017
Abitazioni	11184	-3017	-495	576
Scuole	60555	-22677	1773	2711
Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)	78	-268	-17	-11
Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	9669	-2608	-428	498
Pressione del Vento (+X)	-27	288	212	101
Pressione del Vento (-X)	-27	288	212	101
Pressione del Vento (+Y)	-27	288	212	101
Pressione del Vento (-Y)	54	-575	-425	-202
Sezione 4.80m (Primo Impalcato)				
Carico Permanente	305785	114965	-4792	9188
Permanenti NON Strutturali	79599	45919	-6054	4017
Abitazioni	11184	5780	842	576
Scuole	58816	35121	-9790	2711
Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)	78	214	-35	-11
Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	9669	4996	728	498
Pressione del Vento (+X)	-27	197	-183	101
Pressione del Vento (-X)	-27	197	-183	101
Pressione del Vento (+Y)	-27	197	-183	101
Pressione del Vento (-Y)	54	-393	367	-202
Parete a				
Sezione 0.00m (Impalcato Copertura)				
Carico Permanente	209014	-42925	47824	11809
Permanenti NON Strutturali	34688	-8515	18819	4840
Abitazioni	11981	-6284	1395	738
Scuole	-1547	14226	18774	3649
Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)	19	-259	-137	-92
Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	10358	-5433	1206	639
Pressione del Vento (+X)	4	-170	-91	-52
Pressione del Vento (-X)	4	-170	-91	-52
Pressione del Vento (+Y)	4	-170	-91	-52
Pressione del Vento (-Y)	-9	339	182	104
Sezione 3.80m (Impalcato Copertura)				
Carico Permanente	118531	85151	-45636	11809
Permanenti NON Strutturali	31962	26185	-14691	4840
Abitazioni	11529	8998	-3593	738
Scuole	-3286	-927	-4865	3649
Scale, balconi, ballatoi (Cat. A)	19	-90	124	-92
Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	9967	7781	-3106	639
Pressione del Vento (+X)	4	-28	17	-52
Pressione del Vento (-X)	4	-28	17	-52
Pressione del Vento (+Y)	4	-28	17	-52
Pressione del Vento (-Y)	-9	56	-33	104

LEGENDA:

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
N Sforzo normale.
M_{NP} Momento nel piano.
M_{FP} Momento fuori piano.
T_{NP} Taglio nel piano.

Setti - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA

Setti - Sollecitazioni per effetto del sisma

Dir	N	M_{NP}	M_{FP}	T_{NP}
	[N]	[N·m]	[N·m]	[N]
Setto S1				
Parete a				
Sezione 0.00m (Primo Impalcato)				
X	-76174	-279703	70460	-70041
Y	-6137	1074364	-22250	-146380
Z	0	0	0	0
Sezione 4.80m (Primo Impalcato)				
X	-76095	72145	23580	-69805

Setti - Sollecitazioni per effetto del sisma

Dir	N	M_{NP}	M_{FP}	T_{NP}
	[N]	[N·m]	[N·m]	[N]
Y	-6006	-419772	24547	-141932
Z	0	0	0	0
Parete a				
Sezione 0.00m (Impalcato Copertura)				
X	-27241	-44911	86615	-12219
Y	-7165	505292	40785	168546
Z	0	0	0	0
Sezione 3.80m (Impalcato Copertura)				
X	-27121	-39173	-74294	-10928
Y	-7007	121725	-28379	159037
Z	0	0	0	0

LEGENDA:

Dir Direzione del sisma.
N Sforzo normale.
M_{NP} Momento nel piano.
M_{FP} Momento fuori piano.
T_{NP} Taglio nel piano.

Setti - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE

Setti - Sollecitazioni per eccentricità accidentale

Dir	e	N	M_{NP}	M_{FP}	T_{NP}
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N]
Setto S1					
Parete a					
Sezione 0.00m (Primo Impalcato)					
X	+	3445	96412	1433	17650
X	-	-3445	-96412	-1433	-17650
Y	+	6966	194963	2898	35691
Y	-	-6966	-194963	-2898	-35691
Sezione 4.80m (Primo Impalcato)					
X	+	3445	-11694	-2677	17650
X	-	-3445	11694	2677	-17650
Y	+	6966	-23647	-5414	35691
Y	-	-6966	23647	5414	-35691
Parete a					
Sezione 0.00m (Impalcato Copertura)					
X	+	2586	16996	-3998	6998
X	-	-2586	-16996	3998	-6998
Y	+	5228	34368	-8085	14152
Y	-	-5228	-34368	8085	-14152
Sezione 3.80m (Impalcato Copertura)					
X	+	2586	9598	1983	6998
X	-	-2586	-9598	-1983	-6998
Y	+	5228	19408	4010	14152
Y	-	-5228	-19408	-4010	-14152

LEGENDA:

Dir Direzione del sisma.
e Segno dell'eccentricità accidentale.
N Sforzo normale.
M_{NP} Momento nel piano.
M_{FP} Momento fuori piano.
T_{NP} Taglio nel piano.

Setti - SOLLECITAZIONI ALLO SLD

Setti - Sollecitazioni allo SLD

Dir	N	M_{NP}	M_{FP}	T_{NP}
	[N]	[N·m]	[N·m]	[N]
Setto S1				
Parete a				
Sezione 0.00m (Primo Impalcato)				
X	6	-379	30	280
Y	7	-392	32	290
Z	0	0	0	0
Sezione 4.80m (Primo Impalcato)				
X	6	-924	20	250
Y	7	-955	22	258
Z	0	0	0	0
Parete a				
Sezione 0.00m (Impalcato Copertura)				
X	0	-942	14	242
Y	0	-975	16	251
Z	0	0	0	0
Sezione 3.80m (Impalcato Copertura)				
X	0	-37	9	260
Y	0	-39	9	268
Z	0	0	0	0

LEGENDA:

Dir Direzione del sisma.
N Sforzo normale.
M_{NP} Momento nel piano.
M_{FP} Momento fuori piano.
T_{NP} Taglio nel piano.

EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE

Edificio - Verifiche di ripartizione delle forze sismiche

Dir	$V_{T,tot}$	$V_{T,Pil}$	$\%_{T,Pil}$	$V_{T,Set}$	$\%_{T,Set}$	$V_{T,atr}$	$\%_{T,atr}$
	[N]	[N]	[%]	[N]	[%]	[N]	[%]
X	1.076.582	1.017.465	95,0	52.111	5,0	7.005	1,0
Y	1.468.871	931.363	63,0	314.926	21,0	222.582	15,0

LEGENDA:

$V_{T,tot}$ Taglio totale alla quota Zero Sismico (nella direzione X o Y).
$V_{T,Pil}$ Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).
$\%_{T,Pil}$ Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).
$V_{T,Set}$ Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).
$\%_{T,Set}$ Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).
$V_{T,atr}$ Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).
$\%_{T,atr}$ Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).

EDIFICIO - VERIFICHE DEFORMABILITÀ TORSIONALE

Edificio - Verifiche deformabilità torsionale

Direzione	$T_{tot,L}$	δ_L	$K_{Fl,L}$	$M_{Tor,L}$	Rtz_L	$K_{Tor,L}$	r^2	l^2_s	ρ
	[N]	[cm]	[N/cm]	[N·m]	[rad]	[N·m/rad]			
Impalcato Copertura									
X	1.065.676	0,2905	3,6684E+06	932.715	1,3225E-05	7,0529E+10	192,26	131,57	1,461
Y	1.065.676	0,2433	4,3796E+06				161,04		1,224
Primo Impalcato									
X	517.645	0,0285	1,8166E+07	532.675	1,8526E-06	2,8753E+11	158,28	131,57	1,203
Y	517.645	0,0294	1,7634E+07				163,06		1,239

LEGENDA:

$T_{tot,L}$ Forza totale applicata all'impalcato.
δ_L Spostamento dell'impalcato.
$K_{Fl,L}$ Rigidezza flessionale di piano.
$M_{Tor,L}$ Coppia torcente totale applicata all'impalcato.
Rtz_L Rotazione dell'impalcato.
$K_{Tor,L}$ Rigidezza torsionale di piano.
r^2 Rapporto tra Rigidezza Torsionale e Rigidezza Flessionale.
l^2_s Quadrato del raggio polare d'inerzia delle masse di piano.
ρ Rapporto r^2 / l^2_s per D.M.18 (r/ l_s per altre normative).

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Elevazione)

Dati generali di verifica

Id_{Nd}	Pos	Stato	$Id_{Pil,sup}$	σ_{cR}	σ_{tR}	f_{yk}	f_{fk}	$N_{d,sup}$	$N_{d,inf}$	$A_{S,st}$	CS		R_f
											η	ξ/f	
				[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]				
Nodo 1	E	NC	Pilastro 24	7,60	1,32	450,00	-	122.281	179.798	4/ϕ10/15/2	3,60	1,07	NO
Nodo 2	E	NC	Pilastro 25	17,07	1,32	450,00	-	219.891	500.896	10/ϕ10/5/4	3,12	1,24	NO
Nodo 3	E	NC	Pilastro 26	17,07	1,32	450,00	-	222.458	505.761	10/ϕ10/5/4	3,11	1,24	NO
Nodo 4	E	NC	Pilastro 27	17,07	1,32	450,00	-	225.262	510.767	10/ϕ10/5/4	3,11	1,24	NO
Nodo 5	E	NC	Pilastro 28	17,07	1,32	450,00	-	228.240	498.675	10/ϕ10/5/4	3,11	1,24	NO
Nodo 6	E	NC	Pilastro 23	8,73	1,32	450,00	-	156.253	269.846	4/ϕ10/10/2	3,29	1,23	NO
Nodo 7	I	NC	Pilastro 16	12,46	1,32	450,00	-	299.843	566.884	10/ϕ10/5/2	3,14	1,00	NO
Nodo 9	E	NC	Pilastro 11	8,73	1,32	450,00	-	96.382	23.071	3/ϕ10/15/2	3,93	1,10	NO
Nodo 11	E	NC	Pilastro 12	12,52	1,32	450,00	-	176.133	293.978	7/ϕ10/6/4	3,16	1,01	NO
Nodo 12	E	NC	Pilastro 6	0,00	0,00	450,00	-	257.200	366.692	-	VNR	VNR	NO
Nodo 13	E	NC	Pilastro 7	0,00	0,00	450,00	-	143.140	265.719	-	VNR	VNR	NO
Nodo 14	E	NC	Pilastro 2	6,98	1,32	450,00	-	280.347	388.308	4/ϕ10/13/2	3,10	1,06	NO
Nodo 15	E	NC	Pilastro 29	0,00	0,00	450,00	-	219.100	464.394	-	VNR	VNR	NO
Nodo 16	E	NC	Pilastro 30	0,00	0,00	450,00	-	130.243	218.648	-	VNR	VNR	NO
Nodo 17	I	NC	Pilastro 17	0,00	0,00	450,00	-	345.264	565.690	-	VNR	VNR	NO
Nodo 18	E	NC	Pilastro 18	0,00	0,00	450,00	-	393.714	634.372	-	VNR	VNR	NO
Nodo 19	E	NC	Pilastro 20	0,00	0,00	450,00	-	395.292	572.106	-	VNR	VNR	NO
Nodo 20	I	NC	Pilastro 21	0,00	0,00	450,00	-	384.973	598.178	-	VNR	VNR	NO
Nodo 29	E	NC	-	13,67	1,32	450,00	-	0	188.436	8/ϕ10/6/4	3,13	1,14	NO
Nodo 30	E	NC	-	13,67	1,32	450,00	-	0	181.804	8/ϕ10/6/4	3,13	1,14	NO
Nodo 35	E	NC	-	8,75	1,32	450,00	-	0	2.182	3/ϕ10/10/2	4,66	1,18	NO
Nodo 37	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	210.305	-	VNR	VNR	NO
Nodo 38	I	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	363.914	-	VNR	VNR	NO
Nodo 39	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	257.779	-	VNR	VNR	NO
Nodo 40	I	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	368.392	-	VNR	VNR	NO
Nodo 41	E	NC	-	8,73	1,32	450,00	-	0	222.487	12/ϕ10/4/4	1,90	1,09	NO
Nodo 42	E	NC	-	10,51	1,32	450,00	-	0	123.547	4/ϕ10/8/4	4,01	1,21	NO
Nodo 43	I	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	285.868	-	VNR	VNR	NO
Nodo 44	E	NC	-	6,98	1,32	450,00	-	0	50.648	7/ϕ10/5/2	3,80	1,07	NO
Nodo 45	I	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	328.078	-	VNR	VNR	NO
Nodo 46	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	172.396	-	VNR	VNR	NO
Nodo 47	E	NC	-	13,67	1,32	450,00	-	0	188.072	8/ϕ10/6/4	3,13	1,14	NO
Nodo 48	I	NC	-	9,93	1,32	450,00	-	0	217.067	7/ϕ10/7/2	4,54	1,04	NO
Nodo 49	E	NC	-	13,67	1,32	450,00	-	0	185.819	8/ϕ10/6/4	3,13	1,14	NO
Nodo 50	E	NC	-	10,27	1,32	450,00	-	0	103.429	6/ϕ10/6/2	4,19	1,02	NO
Nodo 51	E	NC	-	9,93	1,32	450,00	-	0	58.067	7/ϕ10/7/2	4,54	1,01	NO
Nodo 52	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	64.443	-	VNR	VNR	NO
Nodo 54	E	NC	Pilastro 1	6,98	1,32	450,00	-	142.926	211.584	5/ϕ10/8/2	3,39	1,06	NO
Nodo 66	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	196.639	-	VNR	VNR	NO
Nodo 67	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	68.332	-	VNR	VNR	NO
Nodo 68	E	NC	Pilastro 22	0,00	0,00	450,00	-	207.937	469.935	-	VNR	VNR	NO
Nodo 69	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	134.616	-	VNR	VNR	NO

Dati generali di verifica

Id_{Nd}	Pos	Stato	$Id_{Pil,sup}$	σ_{cR}	σ_{tR}	f_{yk}	f_{fk}	$N_{d,sup}$	$N_{d,inf}$	$A_{S,st}$	CS		R_f
											η	ξ/f	
				[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]				

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Elevazione)

Dati indicati per direzione

Dir	Id_{Tr}	b_j	h_{jw}	A_{sup}/M^+	A_{inf}/M^-	Or_{vjd}	$V_{c,\eta}$	$V_{c,\xi}$	σ_η	σ_ξ	$V_{jsd,sup}$	$V_{jsd,inf}$	V_d	V_{jsr}	V_{rsd}	h_{jc}
		[cm]	[cm]	[cm²;N·m]	[cm²;N·m]		[N]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]
Nodo 1																
1	Trave 23-24	40	23	6,03	6,03	A	15.837	15.837	1,43	0,30	-	-	250.180	-	184.398	53
2	Trave 24-25	60	43	10,05	10,05	A	68.011	68.011	2,11	1,23	-	-	416.966	-	184.398	33
Nodo 2																
1	Trave 16-25	50	23	6,03	6,03	A	26.243	26.243	1,45	0,00	-	-	233.299	-	1.229.319	53
2	Trave 25-26	60	43	14,07	10,05	A	50.558	50.558	5,47	2,51	-	-	992.287	-	1.229.319	33
	Trave 24-25	60	43	14,07	10,05	A	50.558	50.558	5,47	2,51	-	-	992.287	-	1.229.319	33
Nodo 3																
1	Trave 17-26	50	23	8,04	6,03	A	34.549	34.549	1,73	0,00	-	-	310.724	-	1.229.319	53
2	Trave 26-27	60	43	14,07	10,05	A	48.761	48.761	5,48	2,51	-	-	991.748	-	1.229.319	33
	Trave 25-26	60	43	14,07	10,05	A	48.761	48.761	5,48	2,51	-	-	991.748	-	1.229.319	33
Nodo 4																
1	Trave 18-27	50	23	6,03	6,03	A	36.636	36.636	1,43	0,00	-	-	232.780	-	1.229.319	53
2	Trave 27-28	60	43	14,07	10,05	A	47.944	47.944	5,49	2,50	-	-	991.158	-	1.229.319	33
	Trave 26-27	60	43	14,07	10,05	A	47.944	47.944	5,49	2,50	-	-	991.158	-	1.229.319	33
Nodo 5																
1	Trave 20-28	50	23	8,04	6,03	A	51.071	51.071	1,69	0,00	-	-	311.220	-	1.229.319	53
2	Trave 29-28	61	43	14,07	10,05	A	49.484	49.484	5,49	2,51	-	-	990.532	-	1.229.319	33
	Trave 27-28	60	43	14,07	10,05	A	49.484	49.484	5,49	2,51	-	-	990.532	-	1.229.319	33
Nodo 6																
1	Trave 11-23	40	23	6,03	6,03	A	31.306	31.306	2,65	1,07	-	-	502.835	-	184.398	53
	Trave 23-24	40	23	6,03	6,03	A	31.306	31.306	2,65	1,07	-	-	502.835	-	184.398	53
Nodo 7																
1	Trave 16-25	50	23	6,03	6,03	A	60.487	60.487	1,60	0,00	-	-	229.829	-	614.659	53
2	Trave 16-17	60	43	16,08	10,05	A	42.662	42.662	3,96	1,51	-	-	612.878	-	614.659	33
Nodo 9																
1	Trave 6b-11	40	23	6,03	6,03	A	16.071	16.071	2,22	1,20	-	-	434.115	-	122.932	53
	Trave 11-23	40	23	6,03	6,03	A	16.071	16.071	2,22	1,20	-	-	434.115	-	122.932	53
2	Trave 11-P2	50	33	6,03	4,02	A	32.838	32.838	1,59	0,81	-	-	172.280	-	122.932	33
Nodo 11																
1	Trave 2-12	40	23	6,03	6,03	A	38.812	38.812	1,47	0,00	-	-	108.814	-	737.591	53
2	Trave S1-12	60	33	18,10	10,05	A	71.737	71.737	3,96	1,64	-	-	732.531	-	737.591	33
Nodo 12																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 13																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 14																
1	Trave 2-12	40	23	6,03	6,03	A	60.520	60.520	0,99	0,00	-	-	247.384	-	184.398	93
2	Trave 1-2	100	33	16,08	14,07	A	74.434	74.434	2,26	1,24	-	-	659.689	-	184.398	33
Nodo 15																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 16																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 17																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 18																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 19																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 20																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 29																
1	Trave 18-27	50	23	6,03	6,03	A	0	0	0,98	0,17	-	-	249.726	-	983.455	53
2	Trave 27-28	60	43	10,05	10,05	A	0	0	4,37	2,86	-	-	865.441	-	983.455	33
	Trave 26-27	60	43	10,05	10,05	A	0	0	4,37	2,86	-	-	865.441	-	983.455	33
Nodo 30																
1	Trave 20-28	50	23	6,03	6,03	A	0	0	0,98	0,17	-	-	250.074	-	983.455	53
2	Trave 29-28	61	43	10,05	10,05	A	0	0	4,37	2,88	-	-	865.441	-	983.455	33
	Trave 27-28	60	43	10,05	10,05	A	0	0	4,37	2,88	-	-	865.441	-	983.455	33
Nodo 35																
1	Trave 1a-11	40	23	6,03	6,03	A	0	0	1,88	1,13	-	-	397.792	-	184.398	53
	Trave 11-23	40	23	6,03	6,03	A	0	0	1,88	1,13	-	-	397.792	-	184.398	53
2	Trave 11-P2	50	33	6,03	4,02	A	0	0	1,57	1,00	-	-	173.012	-	184.398	33

Dati indicati per direzione

Dir	Id_{Tr}	b_j	h_{jw}	A_{sup}/M^+	A_{inf}/M^-	Or_{vjd}	$V_{c,\eta}$	$V_{c,\xi}$	σ_η	σ_ξ	$V_{jsd,sup}$	$V_{jsd,inf}$	V_d	V_{jsr}	V_{rsd}	h_{jc}
		[cm]	[cm]	[cm²;N·m]	[cm²;N·m]		[N]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]
Nodo 37																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 38																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 39																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 40																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 41																
1	Trave 2-12	40	23	6,03	6,03	A	0	0	0,70	0,05	-	-	252.614	-	1.229.319	93
2	Trave 2-3	80	43	12,06	10,05	A	0	0	4,59	2,92	-	-	1.125.073	-	1.229.319	33
	Trave 1-2	100	33	18,10	14,07	A	0	0	4,59	2,92	-	-	1.125.073	-	1.229.319	33
Nodo 42																
1	Trave 2-12	40	23	6,03	6,03	A	0	0	1,22	0,34	-	-	253.137	-	614.659	53
2	Trave S1-12	60	33	12,06	8,04	A	0	0	2,62	1,50	-	-	506.274	-	614.659	33
Nodo 43																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 44																
1	Trave 1-S1	40	23	6,03	6,03	A	0	0	0,70	0,12	-	-	258.035	-	491.728	93
2	Trave 1-2	100	33	14,07	14,07	A	0	0	1,84	1,24	-	-	602.081	-	491.728	33
Nodo 45																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 46																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 47																
1	Trave 17-26	50	23	6,03	6,03	A	0	0	0,98	0,17	-	-	249.745	-	983.455	53
2	Trave 26-27	60	43	10,05	10,05	A	0	0	4,37	2,86	-	-	865.441	-	983.455	33
	Trave 25-26	60	43	10,05	10,05	A	0	0	4,37	2,86	-	-	865.441	-	983.455	33
Nodo 48																
1	Trave 16-25	50	23	6,03	6,03	A	0	0	0,98	0,38	-	-	248.220	-	430.262	53
2	Trave 16-17	60	43	10,05	10,05	A	0	0	2,19	1,51	-	-	413.701	-	430.262	33
Nodo 49																
1	Trave 16-25	50	23	6,03	6,03	A	0	0	0,98	0,17	-	-	249.863	-	983.455	53
2	Trave 25-26	60	43	10,05	10,05	A	0	0	4,37	2,86	-	-	865.441	-	983.455	33
	Trave 24-25	60	43	10,05	10,05	A	0	0	4,37	2,86	-	-	865.441	-	983.455	33
Nodo 50																
1	Trave 11-23	40	23	6,03	6,03	A	0	0	2,45	1,29	-	-	519.264	-	307.330	53
	Trave 23-24	40	23	6,03	6,03	A	0	0	2,45	1,29	-	-	519.264	-	307.330	53
Nodo 51																
1	Trave 23-24	40	23	6,03	6,03	A	0	0	1,22	0,48	-	-	256.579	-	430.262	53
2	Trave 24-25	60	43	10,05	10,05	A	0	0	2,19	1,51	-	-	427.632	-	430.262	33
Nodo 52																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 54																
1	Trave 1-S1	40	23	6,03	6,03	A	31.831	31.831	0,82	0,00	-	-	252.958	-	307.330	93
2	Trave 1-2	100	33	16,08	14,07	A	73.566	73.566	2,06	1,25	-	-	674.555	-	307.330	33
Nodo 66																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 67																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 68																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 69																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

Dir Direzione di verifica: 1 = asse locale 3 del pilastro; 2 = asse locale 2 del pilastro
Id_{Tr} Identificativo delle travi che definiscono la direzione.
b_j Larghezza effettiva del nodo relativo alla trave esaminata.
h_{jw} Distanza tra le armature superiori ed inferiori della trave.
A_{sup}/M^+ Se Or. V_{jd} = A -> Armatura superiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Massimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
A_{inf}/M^- Se Or. V_{jd} = A -> Armatura inferiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Minimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
Or_{vjd} Origine del taglio nel nodo per la direzione considerata: [A] = taglio derivante dalle armature delle travi concorrenti nel nodo; [M] = taglio derivante dai momenti agenti agli estremi delle travi concorrenti nel nodo.
V_d Max Taglio di Progetto per Fessurazione Diagonale.
V_{jsr} Forza orizzontale resistente del rinforzo.
V_{rsd} Forza orizzontale resistente del rinforzo+staffe.
h_{jc} Distanza, tra le giaciture più esterne delle armature del pilastro, nella direzione in esame.
Id_{rf} Identificativo dell'intervento.
Pos Posizione del nodo: [I] = interno; [E] = esterno
C/NC Identificativo dello stato del nodo ([NC] = Non Confinato; [C] = Confinato).
$Id_{pil,sup}$ Identificativo del pilastro al di sopra del nodo.
σ_{cR} Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
σ_{tR} Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
f_{yk} Resistenza caratteristica allo snervamento delle staffe nel nodo.
f_{fk} Resistenza caratteristica ultima del rinforzo in FRP; [-] = rinforzo non presente.
$N_{d,sup}$ Sforzo normale nel pilastro al di sopra del nodo.
$N_{d,inf}$ Sforzo normale nel pilastro al di sotto del nodo.
A_{sw} Staffe nel nodo (numero di staffe/diametro in mm/passo in cm/numero di bracci; [-] = assenza di staffe nel nodo).
CS Coefficiente di sicurezza: [η] = a compressione; [ξ/f] = max tra controllo f_{ctd} e fessurazione diagonale garantita da staffe e rinforzo ([NS] = Non Significativo per valori di CS ≥ 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).

Dati indicati per direzione

Dir	Id_{Tr}	b_j	h_{jw}	A_{sup}/M^+	A_{inf}/M^-	Orv_{jd}	$V_{c,\eta}$	$V_{c,\xi}$	σ_η	σ_ξ	$V_{jsd,sup}$	$V_{jsd,inf}$	V_d	V_{jsr}	V_{rsd}	h_{jc}
		[cm]	[cm]	[cm²;N·m]	[cm²;N·m]		[N]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]

R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
V_c Tagli nel pilastro al di sopra del nodo impiegato per la verifica: [η] = tensione principale di compressione; [ξ] = tensione principale di trazione
σ Tensioni principali di progetto: [η] = compressione; [ξ] = trazione; [-] = rinforzo presente.
V_{jsd} Taglio di progetto per il meccanismo della fessurazione diagonale superiore e inferiore. [-] = rinforzo non presente.

NODI (CA) - VERIFICA GERARCHIA DELLE RESISTENZE (Elevazione)

Nodi (CA) - Verifica Gerarchia delle Resistenze

Id_{Beam}		M_R Positivo	M_R Negativo
Nodo 00001 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 155.327 Nm	**Tot MrP(+) = 345.030 Nm**	**SvrP. (+) = 2,221**	
Tot MrT(-) = 155.327 Nm	**Tot MrP(-) = 345.030 Nm**	**SvrP. (-) = 2,221**	
Trave: Trave 24-25 - Primo Impalcato		155.327	155.327
Pilastro: Pilastro 24 - Impalcato Copertura		165.218	165.218
Pilastro: Pilastro 24 - Primo Impalcato		179.812	179.812
Nodo 00001 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 53.453 Nm	**Tot MrP(+) = 537.927 Nm**	**SvrP. (+) = 10,064**	
Tot MrT(-) = 53.453 Nm	**Tot MrP(-) = 537.927 Nm**	**SvrP. (-) = 10,064**	
Trave: Trave 23-24 - Primo Impalcato		53.453	53.453
Pilastro: Pilastro 24 - Impalcato Copertura		259.283	259.283
Pilastro: Pilastro 24 - Primo Impalcato		278.644	278.644
Nodo 00002 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 393.409 Nm	**Tot MrP(+) = 577.634 Nm**	**SvrP. (+) = 1,468**	
Tot MrT(-) = 393.080 Nm	**Tot MrP(-) = 577.634 Nm**	**SvrP. (-) = 1,470**	
Trave: Trave 24-25 - Primo Impalcato		168.676	224.404
Trave: Trave 25-26 - Primo Impalcato		224.733	168.676
Pilastro: Pilastro 25 - Impalcato Copertura		271.618	271.618
Pilastro: Pilastro 25 - Primo Impalcato		306.016	306.016
Nodo 00002 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 56.390 Nm	**Tot MrP(+) = 875.039 Nm**	**SvrP. (+) = 15,518**	
Tot MrT(-) = 54.513 Nm	**Tot MrP(-) = 875.039 Nm**	**SvrP. (-) = 16,052**	
Trave: Trave 16-25 - Primo Impalcato		56.390	54.513
Pilastro: Pilastro 25 - Impalcato Copertura		416.627	416.627
Pilastro: Pilastro 25 - Primo Impalcato		458.412	458.412
Nodo 00003 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 393.428 Nm	**Tot MrP(+) = 578.464 Nm**	**SvrP. (+) = 1,470**	
Tot MrT(-) = 393.353 Nm	**Tot MrP(-) = 578.464 Nm**	**SvrP. (-) = 1,471**	
Trave: Trave 25-26 - Primo Impalcato		168.676	224.677
Trave: Trave 26-27 - Primo Impalcato		224.752	168.676
Pilastro: Pilastro 26 - Impalcato Copertura		271.897	271.897
Pilastro: Pilastro 26 - Primo Impalcato		306.567	306.567
Nodo 00003 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 56.475 Nm	**Tot MrP(+) = 876.031 Nm**	**SvrP. (+) = 15,512**	
Tot MrT(-) = 69.225 Nm	**Tot MrP(-) = 876.031 Nm**	**SvrP. (-) = 12,655**	
Trave: Trave 17-26 - Primo Impalcato		56.475	69.225
Pilastro: Pilastro 26 - Impalcato Copertura		416.958	416.958
Pilastro: Pilastro 26 - Primo Impalcato		459.073	459.073
Nodo 00004 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 393.327 Nm	**Tot MrP(+) = 579.074 Nm**	**SvrP. (+) = 1,472**	
Tot MrT(-) = 393.349 Nm	**Tot MrP(-) = 579.074 Nm**	**SvrP. (-) = 1,472**	
Trave: Trave 26-27 - Primo Impalcato		168.676	224.673
Trave: Trave 27-28 - Primo Impalcato		224.651	168.676
Pilastro: Pilastro 27 - Impalcato Copertura		271.939	271.939
Pilastro: Pilastro 27 - Primo Impalcato		307.135	307.135
Nodo 00004 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 56.390 Nm	**Tot MrP(+) = 876.771 Nm**	**SvrP. (+) = 15,548**	
Tot MrT(-) = 55.783 Nm	**Tot MrP(-) = 876.771 Nm**	**SvrP. (-) = 15,718**	
Trave: Trave 18-27 - Primo Impalcato		56.390	55.783
Pilastro: Pilastro 27 - Impalcato Copertura		417.014	417.014
Pilastro: Pilastro 27 - Primo Impalcato		459.757	459.757
Nodo 00005 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 393.504 Nm	**Tot MrP(+) = 576.898 Nm**	**SvrP. (+) = 1,466**	
Tot MrT(-) = 393.139 Nm	**Tot MrP(-) = 576.898 Nm**	**SvrP. (-) = 1,467**	
Trave: Trave 29-28 - Primo Impalcato		224.949	168.676
Trave: Trave 27-28 - Primo Impalcato		168.676	224.554
Pilastro: Pilastro 28 - Impalcato Copertura		271.135	271.135
Pilastro: Pilastro 28 - Primo Impalcato		305.763	305.763
Nodo 00005 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 56.474 Nm	**Tot MrP(+) = 874.127 Nm**	**SvrP. (+) = 15,478**	
Tot MrT(-) = 69.601 Nm	**Tot MrP(-) = 874.127 Nm**	**SvrP. (-) = 12,559**	
Trave: Trave 20-28 - Primo Impalcato		56.475	69.602
Pilastro: Pilastro 28 - Impalcato Copertura		416.029	416.029
Pilastro: Pilastro 28 - Primo Impalcato		458.098	458.098
Nodo 00006 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 162.577 Nm	**Tot MrP(+) = 364.789 Nm**	**SvrP. (+) = 2,244**	
Tot MrT(-) = 125.836 Nm	**Tot MrP(-) = 364.789 Nm**	**SvrP. (-) = 2,899**	
Trave: Trave 16-23 - Primo Impalcato		169.452	131.157
Pilastro: Pilastro 23 - Impalcato Copertura		171.937	171.937
Pilastro: Pilastro 23 - Primo Impalcato		192.852	192.852
Nodo 00006 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 144.396 Nm	**Tot MrP(+) = 562.943 Nm**	**SvrP. (+) = 3,899**	
Tot MrT(-) = 155.194 Nm	**Tot MrP(-) = 562.943 Nm**	**SvrP. (-) = 3,627**	
Trave: Trave 11-23 - Primo Impalcato		54.090	54.090

Id_{Beam}		M_R Positivo	M_R Negativo
Trave: Trave 23-24 - Primo Impalcato		53.326	53.326
Trave: Trave 16-23 - Primo Impalcato		131.157	169.452
Pilastro: Pilastro 23 - Impalcato Copertura		269.102	269.102
Pilastro: Pilastro 23 - Primo Impalcato		293.841	293.841
Nodo 00007 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 408.024 Nm	**Tot MrP(+) = 655.013 Nm**	**SvrP. (+) = 1,605**	
Tot MrT(-) = 440.419 Nm	**Tot MrP(-) = 655.013 Nm**	**SvrP. (-) = 1,487**	
Trave: Trave 16-17 - Primo Impalcato		250.288	168.678
Trave: Trave S1-16 - Primo Impalcato		52.803	68.617
Trave: Trave 16-23 - Primo Impalcato		131.214	240.098
Pilastro: Pilastro 16 - Impalcato Copertura		304.920	304.920
Pilastro: Pilastro 16 - Primo Impalcato		350.093	350.093
Nodo 00007 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 164.247 Nm	**Tot MrP(+) = 873.519 Nm**	**SvrP. (+) = 5,318**	
Tot MrT(-) = 148.119 Nm	**Tot MrP(-) = 873.519 Nm**	**SvrP. (-) = 5,897**	
Trave: Trave S1-16 - Primo Impalcato		52.803	68.617
Trave: Trave 16-23 - Primo Impalcato		240.098	131.214
Trave: Trave 16-25 - Primo Impalcato		54.432	56.390
Pilastro: Pilastro 16 - Impalcato Copertura		418.162	418.162
Pilastro: Pilastro 16 - Primo Impalcato		455.357	455.357
Nodo 00009 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 63.854 Nm	**Tot MrP(+) = 312.845 Nm**	**SvrP. (+) = 4,899**	
Tot MrT(-) = 40.473 Nm	**Tot MrP(-) = 312.845 Nm**	**SvrP. (-) = 7,730**	
Trave: Trave 11-P2 - Primo Impalcato		64.671	40.991
Pilastro: Pilastro 11 - Impalcato Copertura		156.244	156.244
Pilastro: Pilastro 11 - Primo Impalcato		156.601	156.601
Nodo 00009 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 107.674 Nm	**Tot MrP(+) = 491.978 Nm**	**SvrP. (+) = 4,569**	
Tot MrT(-) = 107.674 Nm	**Tot MrP(-) = 491.978 Nm**	**SvrP. (-) = 4,569**	
Trave: Trave 6b-11 - Primo Impalcato		53.662	53.662
Trave: Trave 11-23 - Primo Impalcato		54.012	54.012
Pilastro: Pilastro 11 - Impalcato Copertura		245.720	245.720
Pilastro: Pilastro 11 - Primo Impalcato		246.258	246.258
Nodo 00011 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 150.777 Nm	**Tot MrP(+) = 371.200 Nm**	**SvrP. (+) = 2,462**	
Tot MrT(-) = 236.124 Nm	**Tot MrP(-) = 371.200 Nm**	**SvrP. (-) = 1,572**	
Trave: Trave S1-12 - Primo Impalcato		129.344	214.773
Trave: Trave 12-17 - Primo Impalcato		52.000	52.000
Pilastro: Pilastro 12 - Impalcato Copertura		174.904	174.904
Pilastro: Pilastro 12 - Primo Impalcato		196.296	196.296
Nodo 00011 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 100.412 Nm	**Tot MrP(+) = 570.829 Nm**	**SvrP. (+) = 5,685**	
Tot MrT(-) = 100.412 Nm	**Tot MrP(-) = 570.829 Nm**	**SvrP. (-) = 5,685**	
Trave: Trave 2-12 - Primo Impalcato		53.091	53.091
Trave: Trave 12-17 - Primo Impalcato		52.000	52.000
Pilastro: Pilastro 12 - Impalcato Copertura		272.953	272.953
Pilastro: Pilastro 12 - Primo Impalcato		297.876	297.876
Nodo 00012 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 276.898 Nm	**Tot MrP(+) = 501.435 Nm**	**SvrP. (+) = 1,811**	
Tot MrT(-) = 268.044 Nm	**Tot MrP(-) = 501.435 Nm**	**SvrP. (-) = 1,871**	
Trave: Trave 6-7 - Primo Impalcato		163.658	135.303
Trave: Trave 2b-6 - Primo Impalcato		113.244	132.746
Pilastro: Pilastro 6 - Impalcato Copertura		243.325	243.325
Pilastro: Pilastro 6 - Primo Impalcato		258.110	258.110
Nodo 00012 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 127.034 Nm	**Tot MrP(+) = 501.435 Nm**	**SvrP. (+) = 3,947**	
Tot MrT(-) = 95.574 Nm	**Tot MrP(-) = 501.435 Nm**	**SvrP. (-) = 5,247**	
Trave: Trave 6-5b - Primo Impalcato		127.034	95.574
Pilastro: Pilastro 6 - Impalcato Copertura		243.325	243.325
Pilastro: Pilastro 6 - Primo Impalcato		258.110	258.110
Nodo 00013 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 121.836 Nm	**Tot MrP(+) = 385.048 Nm**	**SvrP. (+) = 3,160**	
Tot MrT(-) = 121.836 Nm	**Tot MrP(-) = 385.048 Nm**	**SvrP. (-) = 3,160**	
Trave: Trave 6-7 - Primo Impalcato		121.836	121.836
Pilastro: Pilastro 7 - Impalcato Copertura		180.891	180.891
Pilastro: Pilastro 7 - Primo Impalcato		204.157	204.157
Nodo 00013 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 163.297 Nm	**Tot MrP(+) = 385.048 Nm**	**SvrP. (+) = 2,358**	
Tot MrT(-) = 163.297 Nm	**Tot MrP(-) = 385.048 Nm**	**SvrP. (-) = 2,358**	
Trave: Trave 7-22 - Primo Impalcato		163.297	163.297
Pilastro: Pilastro 7 - Impalcato Copertura		180.891	180.891
Pilastro: Pilastro 7 - Primo Impalcato		204.157	204.157
Nodo 00014 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 183.912 Nm	**Tot MrP(+) = 606.217 Nm**	**SvrP. (+) = 3,296**	
Tot MrT(-) = 205.426 Nm	**Tot MrP(-) = 606.217 Nm**	**SvrP. (-) = 2,951**	
Trave: Trave 1-2 - Primo Impalcato		183.912	205.426
Pilastro: Pilastro 2 - Impalcato Copertura		293.847	293.847
Pilastro: Pilastro 2 - Primo Impalcato		312.370	312.370
Nodo 00014 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 52.931 Nm	**Tot MrP(+) = 1.581.209 Nm**	**SvrP. (+) = 29,873**	
Tot MrT(-) = 52.931 Nm	**Tot MrP(-) = 1.581.209 Nm**	**SvrP. (-) = 29,873**	
Trave: Trave 2-12 - Primo Impalcato		52.931	52.931
Pilastro: Pilastro 2 - Impalcato Copertura		770.739	770.739
Pilastro: Pilastro 2 - Primo Impalcato		810.470	810.470
Nodo 00015 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			

Id_{Beam}		M_R	
		Positivo	Negativo
Tot MrT(+) = 358.954 Nm	**Tot MrP(+) = 528.347 Nm**	**SvrP. (+) = 1,472**	
Tot MrT(-) = 361.894 Nm	**Tot MrP(-) = 528.347 Nm**	**SvrP. (-) = 1,460**	
Trave: Trave 29-28 - Primo Impalcato		168.670	193.328
Trave: Trave 29-30 - Primo Impalcato		190.375	168.670
Pilastro: Pilastro 29 - Impalcato Copertura		251.392	251.392
Pilastro: Pilastro 29 - Primo Impalcato		276.955	276.955
Nodo 00015 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 56.390 Nm	**Tot MrP(+) = 528.347 Nm**	**SvrP. (+) = 9,370**	
Tot MrT(-) = 52.361 Nm	**Tot MrP(-) = 528.347 Nm**	**SvrP. (-) = 10,090**	
Trave: Trave 21-29 - Primo Impalcato		56.390	52.361
Pilastro: Pilastro 29 - Impalcato Copertura		251.392	251.392
Pilastro: Pilastro 29 - Primo Impalcato		276.955	276.955
Nodo 00016 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 159.748 Nm	**Tot MrP(+) = 378.455 Nm**	**SvrP. (+) = 2,369**	
Tot MrT(-) = 159.748 Nm	**Tot MrP(-) = 378.455 Nm**	**SvrP. (-) = 2,369**	
Trave: Trave 29-30 - Primo Impalcato		159.748	159.748
Pilastro: Pilastro 30 - Impalcato Copertura		180.357	180.357
Pilastro: Pilastro 30 - Primo Impalcato		198.098	198.098
Nodo 00016 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 156.306 Nm	**Tot MrP(+) = 378.455 Nm**	**SvrP. (+) = 2,421**	
Tot MrT(-) = 156.306 Nm	**Tot MrP(-) = 378.455 Nm**	**SvrP. (-) = 2,421**	
Trave: Trave 22-30 - Primo Impalcato		156.306	156.306
Pilastro: Pilastro 30 - Impalcato Copertura		180.357	180.357
Pilastro: Pilastro 30 - Primo Impalcato		198.098	198.098
Nodo 00017 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 403.584 Nm	**Tot MrP(+) = 589.143 Nm**	**SvrP. (+) = 1,460**	
Tot MrT(-) = 409.337 Nm	**Tot MrP(-) = 589.143 Nm**	**SvrP. (-) = 1,439**	
Trave: Trave 12-17 - Primo Impalcato		52.515	52.515
Trave: Trave 16-17 - Primo Impalcato		168.676	218.890
Trave: Trave 17-18 - Primo Impalcato		213.137	168.676
Pilastro: Pilastro 17 - Impalcato Copertura		284.163	284.163
Pilastro: Pilastro 17 - Primo Impalcato		304.980	304.980
Nodo 00017 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 100.986 Nm	**Tot MrP(+) = 589.143 Nm**	**SvrP. (+) = 5,834**	
Tot MrT(-) = 104.180 Nm	**Tot MrP(-) = 589.143 Nm**	**SvrP. (-) = 5,655**	
Trave: Trave 12-17 - Primo Impalcato		52.515	52.515
Trave: Trave 17-26 - Primo Impalcato		53.196	56.390
Pilastro: Pilastro 17 - Impalcato Copertura		284.163	284.163
Pilastro: Pilastro 17 - Primo Impalcato		304.980	304.980
Nodo 00018 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 333.445 Nm	**Tot MrP(+) = 498.050 Nm**	**SvrP. (+) = 1,494**	
Tot MrT(-) = 350.319 Nm	**Tot MrP(-) = 498.050 Nm**	**SvrP. (-) = 1,422**	
Trave: Trave 18-20 - Primo Impalcato		164.775	168.670
Trave: Trave 17-18 - Primo Impalcato		168.670	181.649
Pilastro: Pilastro 18 - Impalcato Copertura		239.018	239.018
Pilastro: Pilastro 18 - Primo Impalcato		259.032	259.032
Nodo 00018 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 55.695 Nm	**Tot MrP(+) = 498.050 Nm**	**SvrP. (+) = 8,942**	
Tot MrT(-) = 56.390 Nm	**Tot MrP(-) = 498.050 Nm**	**SvrP. (-) = 8,832**	
Trave: Trave 18-27 - Primo Impalcato		55.695	56.390
Pilastro: Pilastro 18 - Impalcato Copertura		239.018	239.018
Pilastro: Pilastro 18 - Primo Impalcato		259.032	259.032
Nodo 00019 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 314.408 Nm	**Tot MrP(+) = 533.749 Nm**	**SvrP. (+) = 1,698**	
Tot MrT(-) = 366.131 Nm	**Tot MrP(-) = 533.749 Nm**	**SvrP. (-) = 1,458**	
Trave: Trave 10b-20 - Primo Impalcato		145.733	168.670
Trave: Trave 18-20 - Primo Impalcato		168.676	197.463
Pilastro: Pilastro 20 - Impalcato Copertura		259.359	259.359
Pilastro: Pilastro 20 - Primo Impalcato		274.390	274.390
Nodo 00019 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 52.914 Nm	**Tot MrP(+) = 533.749 Nm**	**SvrP. (+) = 10,087**	
Tot MrT(-) = 56.389 Nm	**Tot MrP(-) = 533.749 Nm**	**SvrP. (-) = 9,465**	
Trave: Trave 20-28 - Primo Impalcato		52.915	56.390
Pilastro: Pilastro 20 - Impalcato Copertura		259.359	259.359
Pilastro: Pilastro 20 - Primo Impalcato		274.390	274.390
Nodo 00020 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 424.917 Nm	**Tot MrP(+) = 656.660 Nm**	**SvrP. (+) = 1,545**	
Tot MrT(-) = 375.657 Nm	**Tot MrP(-) = 656.660 Nm**	**SvrP. (-) = 1,748**	
Trave: Trave 21-10b - Primo Impalcato		168.678	206.981
Trave: Trave 21-22 - Primo Impalcato		256.241	168.678
Pilastro: Pilastro 21 - Impalcato Copertura		318.725	318.725
Pilastro: Pilastro 21 - Primo Impalcato		337.935	337.935
Nodo 00020 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 183.530 Nm	**Tot MrP(+) = 656.660 Nm**	**SvrP. (+) = 3,578**	
Tot MrT(-) = 173.038 Nm	**Tot MrP(-) = 656.660 Nm**	**SvrP. (-) = 3,795**	
Trave: Trave 21-29 - Primo Impalcato		66.967	56.475
Trave: Trave 8b-21 - Primo Impalcato		116.563	116.563
Pilastro: Pilastro 21 - Impalcato Copertura		318.725	318.725
Pilastro: Pilastro 21 - Primo Impalcato		337.935	337.935
Nodo 00054 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 205.346 Nm	**Tot MrP(+) = 555.170 Nm**	**SvrP. (+) = 2,704**	
Tot MrT(-) = 183.912 Nm	**Tot MrP(-) = 555.170 Nm**	**SvrP. (-) = 3,019**	
Trave: Trave 1-2 - Primo Impalcato		205.346	183.912
Pilastro: Pilastro 1 - Impalcato Copertura		268.490	268.490
Pilastro: Pilastro 1 - Primo Impalcato		286.680	286.680

Id_{Beam}		M_R	
		Positivo	Negativo
Nodo 00054 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 53.601 Nm	**Tot MrP(+) = 1.466.044 Nm**	**SvrP. (+) = 27,351**	
Tot MrT(-) = 53.601 Nm	**Tot MrP(-) = 1.466.044 Nm**	**SvrP. (-) = 27,351**	
Trave: Trave 1-S1 - Primo Impalcato		53.601	53.601
Pilastro: Pilastro 1 - Impalcato Copertura		711.810	711.810
Pilastro: Pilastro 1 - Primo Impalcato		754.234	754.234
Nodo 00058 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 178.005 Nm	**Tot MrP(+) = 339.937 Nm**	**SvrP. (+) = 1,910**	
Tot MrT(-) = 178.005 Nm	**Tot MrP(-) = 339.937 Nm**	**SvrP. (-) = 1,910**	
Trave: Trave 4-5 - Primo Impalcato		98.352	98.352
Trave: Trave 5-2b - Primo Impalcato		79.653	79.653
Pilastro: Pilastro 5 - Primo Impalcato		177.655	177.655
Pilastro: Pilastro 5 - Primo Impalcato		162.282	162.282
Nodo 00058 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 35.448 Nm	**Tot MrP(+) = 339.937 Nm**	**SvrP. (+) = 9,590**	
Tot MrT(-) = 35.448 Nm	**Tot MrP(-) = 339.937 Nm**	**SvrP. (-) = 9,590**	
Trave: Trave 5-9 - Primo Impalcato		35.448	35.448
Pilastro: Pilastro 5 - Primo Impalcato		177.655	177.655
Pilastro: Pilastro 5 - Primo Impalcato		162.282	162.282
Nodo 00060 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 181.117 Nm	**Tot MrP(+) = 538.709 Nm**	**SvrP. (+) = 2,974**	
Tot MrT(-) = 181.116 Nm	**Tot MrP(-) = 538.709 Nm**	**SvrP. (-) = 2,974**	
Trave: Trave 19-20 - Primo Impalcato		113.084	81.578
Trave: Trave 10b-20 - Primo Impalcato		68.034	99.539
Pilastro: Pilastro 20 - Primo Impalcato		275.038	275.038
Pilastro: Pilastro 20 - Primo Impalcato		263.671	263.671
Nodo 00060 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 40.089 Nm	**Tot MrP(+) = 538.709 Nm**	**SvrP. (+) = 13,438**	
Tot MrT(-) = 24.321 Nm	**Tot MrP(-) = 538.709 Nm**	**SvrP. (-) = 22,150**	
Trave: Trave 14-20 - Primo Impalcato		40.089	24.321
Pilastro: Pilastro 20 - Primo Impalcato		275.038	275.038
Pilastro: Pilastro 20 - Primo Impalcato		263.671	263.671
Nodo 00068 - Dir. X: 1.00, Y: 0.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 126.658 Nm	**Tot MrP(+) = 609.921 Nm**	**SvrP. (+) = 4,815**	
Tot MrT(-) = 155.885 Nm	**Tot MrP(-) = 609.921 Nm**	**SvrP. (-) = 3,913**	
Trave: Trave 21-22 - Primo Impalcato		126.658	155.885
Pilastro: Pilastro 22 - Impalcato Copertura		291.396	291.396
Pilastro: Pilastro 22 - Primo Impalcato		318.525	318.525
Nodo 00068 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00			
Tot MrT(+) = 383.582 Nm	**Tot MrP(+) = 609.921 Nm**	**SvrP. (+) = 1,590**	
Tot MrT(-) = 396.438 Nm	**Tot MrP(-) = 609.921 Nm**	**SvrP. (-) = 1,539**	
Trave: Trave 22-30 - Primo Impalcato		214.906	168.676
Trave: Trave 7-22 - Primo Impalcato		168.676	227.762
Pilastro: Pilastro 22 - Impalcato Copertura		291.396	291.396
Pilastro: Pilastro 22 - Primo Impalcato		318.525	318.525

LEGENDA:

Id_{Beam} Identificativo del beam nel progetto.
M_R Momento resistente del beam nelle direzioni positiva (+) e (-) negativa.
Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione lungo la quale è stata effettuata la verifica.
$\Sigma M_{R,tr}$ Somma dei momenti resistenti delle travi nelle direzioni positiva (+) e negativa (-).
$\Sigma M_{R,pil}$ Somma dei momenti resistenti dei pilastri nelle direzioni positiva (+) e negativa (-).
γ_{Rd} Sovraresistenza dei pilastri rispetto alle travi.

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-2-3-5-6-7**					
Trave 1-2	0%	-1.317	109.428	-1.317	22.720	14,07	14,07	1.67[S]	0,14	8.08[S]	0,14	NO
	12,5%	-1.317	68.590	-1.317	52.091	14,07	14,07	2.67[S]	0,14	3.52[S]	0,14	NO
	25,0%	-1.317	15.429	-1.317	63.958	14,07	14,07	11.90[S]	0,14	2.87[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	-1.317	64.223	14,07	14,07	-	VNR	2.85[S]	0,14	NO
	50,0%	0	0	49.687	70.180	14,07	14,07	-	VNR	2.72[V]	0,14	NO
	62,5%	8.005	5.463	49.687	51.018	14,07	14,07	33.88[S]	0,14	3.75[V]	0,14	NO
	75,0%	8.005	63.613	8.005	22.174	18,10	14,07	3.65[S]	0,15	8.35[S]	0,14	NO
	87,5%	8.005	139.267	0	0	18,10	14,07	1.66[S]	0,15	-	VNR	NO
	100,0%	54.692	207.278	0	0	18,10	14,07	1.15[V]	0,15	-	VNR	NO
Trave 2-3	0%	18.300	195.964	0	0	12,06	10,05	1.04[V]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-58.526	106.799	-58.526	32.435	12,06	10,05	1.76[S]	0,11	4.83[S]	0,11	NO
	25,0%	-58.526	15.134	-58.526	81.667	12,06	10,05	12.44[S]	0,11	1.92[S]	0,11	NO
	37,5%	0	0	16.533	136.397	10,05	10,05	-	VNR	1.26[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	16.533	141.664	10,05	10,05	-	VNR	1.21[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	16.533	134.056	10,05	10,05	-	VNR	1.28[V]	0,11	NO
	75,0%	-58.526	6.937	16.533	86.797	14,07	10,05	31.70[S]	0,12	1.98[V]	0,11	NO
	87,5%	16.533	122.832	-37.379	12.691	14,07	10,05	1.91[V]	0,13	12.69[S]	0,11	NO
	100%	16.533	211.792	0	0	14,07	10,05	1.10[V]	0,13	-	VNR	NO
Trave 3-5	0%	12.199	194.578	0	0	14,07	10,05	1.20[V]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	12.199	147.519	0	0	14,07	10,05	1.58[V]	0,13	-	VNR	NO
	25,0%	12.199	56.853	-13.558	15.301	14,07	10,05	4.11[V]	0,13	10.84[S]	0,11	NO
	37,5%	-13.558	2.585	13.138	47.111	10,05	10,05	64.18[S]	0,11	3.63[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	13.138	52.752	10,05	10,05	-	VNR	3.24[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	13.138	53.438	10,05	10,05	-	VNR	3.20[V]	0,11	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	75,0%	-10.595	27.577	-10.595	32.434	10,05	10,05	6.03[S]	0,11	5.13[S]	0,11	NO
	87,5%	12.199	93.960	-10.595	7.875	10,05	10,05	1.82[V]	0,11	21.14[S]	0,11	NO
	100%	12.199	134.595	0	0	10,05	10,05	1.27[V]	0,11	-	VNR	NO
Trave 6-5	0%	-31.351	115.813	0	0	10,05	10,05	1.40[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	-31.351	84.339	-31.351	32.853	10,05	10,05	1.92[S]	0,11	4.94[S]	0,11	NO
	25,0%	-31.351	23.287	-31.351	56.245	10,05	10,05	6.97[S]	0,11	2.88[S]	0,11	NO
	37,5%	0	0	18.808	80.927	10,05	10,05	-	VNR	2.13[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	18.808	81.708	10,05	10,05	-	VNR	2.11[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	18.808	77.613	10,05	10,05	-	VNR	2.22[V]	0,11	NO
	75,0%	-23.012	29.996	-31.351	39.865	10,05	10,05	5.46[S]	0,11	4.07[S]	0,11	NO
	87,5%	-23.012	96.531	-23.012	12.315	10,05	10,05	1.69[S]	0,11	13.31[S]	0,11	NO
	100,0%	18.808	148.799	0	0	10,05	10,05	1.15[V]	0,11	-	VNR	NO
Trave 6-7	0%	-10.912	159.316	0	0	10,05	10,05	1.04[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	-10.912	136.835	-10.912	23.131	10,05	10,05	1.21[S]	0,11	7.19[S]	0,11	NO
	25,0%	-10.912	71.935	-10.912	36.453	10,05	10,05	2.31[S]	0,11	4.56[S]	0,11	NO
	37,5%	-10.912	19.389	34.325	54.137	10,05	10,05	8.58[S]	0,11	3.24[V]	0,12	NO
	50,0%	0	0	-6.839	56.043	10,05	10,05	-	VNR	2.98[S]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-6.839	66.782	10,05	10,05	-	VNR	2.50[S]	0,11	NO
	75,0%	-6.839	33.805	-6.839	67.601	10,05	10,05	4.94[S]	0,11	2.47[S]	0,11	NO
	87,5%	-6.839	82.255	-6.839	67.248	10,05	10,05	2.03[S]	0,11	2.48[S]	0,11	NO
	100%	-6.839	99.669	-6.839	58.021	10,05	10,05	1.67[S]	0,11	2.88[S]	0,11	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1a-P1-S1**					
Trave 1a-P1	0%	-31.732	2.875	-31.732	4.797	4,02	4,02	16.66[S]	0,13	9.98[S]	0,13	NO
	12,5%	-31.732	2.875	-31.732	4.797	4,02	4,02	16.66[S]	0,13	9.98[S]	0,13	NO
	25,0%	-31.732	2.396	-31.732	4.652	4,02	4,02	19.99[S]	0,13	10.29[S]	0,13	NO
	37,5%	-23.406	3.766	-48.642	3.061	4,02	4,02	13.05[S]	0,13	14.79[S]	0,12	NO
	50,0%	-23.406	5.856	-48.642	2.424	4,02	4,02	8.39[S]	0,13	18.68[S]	0,12	NO
	62,5%	-21.591	8.805	-48.642	1.398	4,02	4,02	5.61[S]	0,13	32.40[S]	0,12	NO
	75,0%	-21.591	12.055	-23.406	2.779	4,02	4,02	4.10[S]	0,13	17.69[S]	0,13	NO
	87,5%	-21.591	14.034	-21.591	2.243	4,02	4,02	3.52[S]	0,13	22.04[S]	0,13	NO
	100,0%	-21.591	14.034	-21.591	1.569	4,02	4,02	3.52[S]	0,13	31.52[S]	0,13	NO
Trave P1-S1	0%	-34.975	28.908	-34.975	14.698	4,02	4,02	1.63[S]	0,12	3.22[S]	0,12	NO
	12,5%	-34.975	28.908	-34.975	14.698	4,02	4,02	1.63[S]	0,12	3.22[S]	0,12	NO
	25,0%	-34.975	25.908	-34.975	13.428	4,02	4,02	1.82[S]	0,12	3.52[S]	0,12	NO
	37,5%	-34.975	18.017	-34.975	9.793	4,02	4,02	2.63[S]	0,12	4.84[S]	0,12	NO
	50,0%	-30.448	11.565	-30.448	14.627	4,02	4,02	4.15[S]	0,13	3.28[S]	0,13	NO
	62,5%	-30.448	16.147	-30.448	20.255	4,02	4,02	2.97[S]	0,13	2.37[S]	0,13	NO
	75,0%	-30.448	21.033	-30.448	25.577	4,02	4,02	2.28[S]	0,13	1.88[S]	0,13	NO
	87,5%	-30.448	22.922	-30.448	27.472	4,02	4,02	2.09[S]	0,13	1.75[S]	0,13	NO
	100,0%	-30.448	22.922	-30.448	27.472	4,02	4,02	2.09[S]	0,13	1.75[S]	0,13	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 11-P2-S1-12**					
Trave 11-P2	0%	-87.532	38.912	-87.532	27.738	6,03	4,02	1.62[S]	0,13	1.42[S]	0,12	NO
	12,5%	-87.532	38.912	-87.532	27.738	6,03	4,02	1.62[S]	0,13	1.42[S]	0,12	NO
	25,0%	-87.532	34.744	-87.532	26.510	6,03	4,02	1.81[S]	0,13	1.48[S]	0,12	NO
	37,5%	-87.532	24.010	-87.532	22.650	6,03	4,02	2.62[S]	0,13	1.74[S]	0,12	NO
	50,0%	-87.532	14.062	-87.532	18.002	6,03	4,02	4.49[S]	0,13	2.19[S]	0,12	NO
	62,5%	-87.532	6.505	-87.532	14.185	6,03	4,02	9.70[S]	0,13	2.78[S]	0,12	NO
	75,0%	-31.544	19.131	-31.544	25.591	6,03	4,02	3.74[S]	0,15	1.87[S]	0,13	NO
	87,5%	-31.544	22.524	-31.544	27.590	4,02	4,02	2.12[S]	0,13	1.73[S]	0,13	NO
	100,0%	-31.544	22.524	-31.544	27.590	4,02	4,02	2.12[S]	0,13	1.73[S]	0,13	NO
Trave P2-S1	0%	-83.916	14.518	-83.916	15.742	4,02	4,02	2.74[S]	0,11	2.53[S]	0,11	NO
	12,5%	-83.916	14.518	-83.916	15.742	4,02	4,02	2.74[S]	0,11	2.53[S]	0,11	NO
	25,0%	-83.916	14.304	-83.916	13.434	6,03	4,02	4.45[S]	0,13	2.97[S]	0,12	NO
	37,5%	-83.916	20.188	-83.916	6.710	6,03	4,02	3.15[S]	0,13	5.96[S]	0,12	NO
	50,0%	-83.916	28.190	-39.648	247	6,03	4,02	2.25[S]	0,13	NS	0,13	NO
	62,5%	-83.916	36.096	0	0	6,03	4,02	1.76[S]	0,13	-	VNR	NO
	75,0%	-83.916	44.688	0	0	6,03	4,02	1.42[S]	0,13	-	VNR	NO
	87,5%	12.162	64.359	0	0	6,03	4,02	1.21[V]	0,16	-	VNR	NO
	100,0%	12.162	64.359	0	0	6,03	4,02	1.21[V]	0,16	-	VNR	NO
Trave S1-12	0%	59.319	133.681	0	0	10,05	8,04	1.03[V]	0,15	-	VNR	NO
	12,5%	6.030	63.380	6.030	11.407	10,05	8,04	2.05[S]	0,14	9.33[S]	0,14	NO
	25,0%	6.030	1.379	59.282	61.314	10,05	8,04	94.44[S]	0,14	1.86[V]	0,14	NO
	37,5%	0	0	59.287	95.674	8,04	8,04	-	VNR	1.19[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	59.287	102.056	8,04	8,04	-	VNR	1.12[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	59.287	97.525	8,04	8,04	-	VNR	1.17[V]	0,14	NO
	75,0%	6.030	5.863	59.287	66.207	12,06	8,04	26.25[S]	0,16	1.73[V]	0,14	NO
	87,5%	6.030	69.027	6.030	19.082	12,06	8,04	2.22[S]	0,16	5.58[S]	0,14	NO
	100,0%	66.135	134.024	0	0	12,06	8,04	1.21[V]	0,17	-	VNR	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**					
Trave 16-23	0%	62.808	159.343	0	0	12,06	10,05	1.03[V]	0,15	-	VNR	NO
	12,5%	2.589	94.221	2.589	6.822	10,05	10,05	1.39[S]	0,14	19.27[S]	0,14	NO
	25,0%	2.589	27.280	2.589	41.473	10,05	10,05	4.81[S]	0,14	3.17[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	62.808	82.795	10,05	10,05	-	VNR	1.69[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	62.808	93.175	10,05	10,05	-	VNR	1.50[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	62.808	92.597	10,05	10,05	-	VNR	1.51[V]	0,14	NO
	75,0%	11.281	5.623	62.808	71.842	10,05	10,05	23.62[S]	0,14	1.95[V]	0,14	NO
	87,5%	11.281	64.463	2.589	34.565	10,05	10,05	2.06[S]	0,14	3.80[S]	0,14	NO
	100%	11.281	105.295	0	0	10,05	10,05	1.26[S]	0,14	-	VNR	NO
Trave 16-17	0%	49.968	151.820	0	0	10,05	10,05	1.17[V]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	26.786	106.091	26.786	18.365	10,05	10,05	1.64[S]	0,11	9.47[S]	0,11	NO
	25,0%	26.786	39.449	26.786	43.117	10,05	10,05	4.41[S]	0,11	4.03[S]	0,11	NO
	37,5%	0	0	49.674	63.255	10,05	10,05	-	VNR	2.82[V]	0,12	NO
	50,0%	0	0	49.674	64.330	10,05	10,05	-	VNR	2.77[V]	0,12	NO
	62,5%	0	0	49.674	60.264	10,05	10,05	-	VNR	2.96[V]	0,12	NO
	75,0%	28.727	51.760	26.786	32.897	12,06	10,05	3.97[S]	0,12	5.29[S]	0,11	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	87,5%	56.663	131.979	28.727	2.863	12,06	10,05	1.60[V]	0,13	60.93[S]	0,11	NO
	100%	56.663	177.571	0	0	12,06	10,05	1.19[V]	0,13	-	VNR	NO
Trave 18-17	0%	52.061	241.522	0	0	16,08	10,05	1.13[V]	0,15	-	VNR	NO
	12,5%	52.061	169.231	32.405	13.781	16,08	10,05	1.61[V]	0,15	12.71[S]	0,11	NO
	25,0%	32.405	45.847	52.078	74.268	16,08	10,05	5.87[S]	0,14	2.41[V]	0,12	NO
	37,5%	0	0	52.078	120.031	10,05	10,05	-	VNR	1.49[V]	0,12	NO
	50,0%	0	0	52.061	126.444	10,05	10,05	-	VNR	1.41[V]	0,12	NO
	62,5%	0	0	52.061	124.976	10,05	10,05	-	VNR	1.43[V]	0,12	NO
	75,0%	32.405	25.624	52.061	90.774	12,06	10,05	8.06[S]	0,12	1.97[V]	0,12	NO
	87,5%	52.470	128.023	32.405	32.704	12,06	10,05	1.64[V]	0,13	5.35[S]	0,12	NO
	100%	52.470	195.380	0	0	12,06	10,05	1.07[V]	0,13	-	VNR	NO
Trave 20-18	0%	47.680	233.937	0	0	16,08	10,05	1.16[V]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	47.680	164.165	29.327	11.254	16,08	10,05	1.65[V]	0,14	15.51[S]	0,11	NO
	25,0%	29.327	45.663	47.600	66.719	16,08	10,05	5.88[S]	0,14	2.67[V]	0,12	NO
	37,5%	0	0	47.600	106.591	10,05	10,05	-	VNR	1.67[V]	0,12	NO
	50,0%	0	0	47.600	110.485	10,05	10,05	-	VNR	1.61[V]	0,12	NO
	62,5%	0	0	47.600	106.490	10,05	10,05	-	VNR	1.67[V]	0,12	NO
	75,0%	29.327	45.024	47.680	66.409	16,08	10,05	5.97[S]	0,14	2.68[V]	0,12	NO
	87,5%	47.600	164.931	29.327	10.155	16,08	10,05	1.65[V]	0,14	17.19[S]	0,11	NO
	100%	47.600	234.796	0	0	16,08	10,05	1.16[V]	0,14	-	VNR	NO
Trave 21-20	0%	49.515	205.055	0	0	12,06	10,05	1.02[V]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	49.515	137.497	24.500	26.234	12,06	10,05	1.52[V]	0,13	6.61[S]	0,11	NO
	25,0%	24.500	25.780	55.811	85.974	12,06	10,05	7.95[S]	0,12	2.09[V]	0,12	NO
	37,5%	0	0	55.811	120.562	10,05	10,05	-	VNR	1.49[V]	0,12	NO
	50,0%	0	0	50.179	121.129	10,05	10,05	-	VNR	1.47[V]	0,12	NO
	62,5%	0	0	49.515	115.268	10,05	10,05	-	VNR	1.54[V]	0,12	NO
	75,0%	25.085	42.610	49.515	71.264	16,08	10,05	6.28[S]	0,14	2.50[V]	0,12	NO
	87,5%	55.811	170.426	25.085	7.814	16,08	10,05	1.60[V]	0,15	22.23[S]	0,11	NO
	100,0%	55.811	242.250	0	0	16,08	10,05	1.13[V]	0,15	-	VNR	NO
Trave 21-22	0%	53.707	207.849	0	0	12,06	10,05	1.01[V]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	23.461	169.572	23.461	21.436	12,06	10,05	1.20[S]	0,12	8.08[S]	0,11	NO
	25,0%	23.461	80.437	23.461	51.464	12,06	10,05	2.54[S]	0,12	3.36[S]	0,11	NO
	37,5%	23.461	10.724	53.707	88.701	10,05	10,05	16.17[S]	0,11	2.02[V]	0,12	NO
	50,0%	0	0	53.707	100.956	10,05	10,05	-	VNR	1.77[V]	0,12	NO
	62,5%	0	0	53.707	99.632	10,05	10,05	-	VNR	1.80[V]	0,12	NO
	75,0%	24.412	22.648	53.707	94.184	10,05	10,05	7.66[S]	0,11	1.90[V]	0,12	NO
	87,5%	24.412	89.730	24.412	73.909	10,05	10,05	1.93[S]	0,11	2.34[S]	0,11	NO
	100%	24.412	114.094	24.412	46.511	10,05	10,05	1.52[S]	0,11	3.73[S]	0,11	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**					
Trave 24-25	0%	-8.012	105.918	-8.012	35.160	10,05	10,05	1.57[S]	0,11	4.75[S]	0,11	NO
	12,5%	-8.012	80.804	-8.012	54.938	10,05	10,05	2.06[S]	0,11	3.04[S]	0,11	NO
	25,0%	-8.012	29.817	-8.012	61.775	10,05	10,05	5.60[S]	0,11	2.70[S]	0,11	NO
	37,5%	0	0	-8.012	61.558	10,05	10,05	-	VNR	2.71[S]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-8.012	57.307	10,05	10,05	-	VNR	2.91[S]	0,11	NO
	62,5%	0	0	42.812	62.678	10,05	10,05	-	VNR	2.82[V]	0,12	NO
	75,0%	-1.928	46.645	-1.928	42.059	10,05	10,05	3.60[S]	0,11	4.00[S]	0,11	NO
	87,5%	-1.928	109.280	-1.928	25.422	10,05	10,05	1.53[S]	0,11	6.61[S]	0,11	NO
	100,0%	-1.928	139.883	0	0	10,05	10,05	1.20[S]	0,11	-	VNR	NO
Trave 25-26	0%	26.595	130.688	0	0	10,05	10,05	1.33[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	26.595	100.429	26.595	27.726	10,05	10,05	1.73[S]	0,11	6.27[S]	0,11	NO
	25,0%	26.595	40.740	26.595	44.602	10,05	10,05	4.27[S]	0,11	3.90[S]	0,11	NO
	37,5%	0	0	38.778	58.608	10,05	10,05	-	VNR	3.01[V]	0,12	NO
	50,0%	0	0	38.778	60.383	10,05	10,05	-	VNR	2.92[V]	0,12	NO
	62,5%	0	0	38.778	57.973	10,05	10,05	-	VNR	3.04[V]	0,12	NO
	75,0%	28.828	43.704	28.828	42.209	10,05	10,05	3.99[S]	0,12	4.13[S]	0,12	NO
	87,5%	28.828	104.731	28.828	23.994	10,05	10,05	1.66[S]	0,12	7.27[S]	0,12	NO
	100,0%	28.828	135.564	0	0	10,05	10,05	1.28[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 26-27	0%	28.513	132.131	0	0	10,05	10,05	1.32[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	28.513	100.368	28.513	25.784	10,05	10,05	1.73[S]	0,11	6.76[S]	0,11	NO
	25,0%	28.513	39.346	28.513	44.580	10,05	10,05	4.43[S]	0,11	3.91[S]	0,11	NO
	37,5%	0	0	38.943	61.713	10,05	10,05	-	VNR	2.86[V]	0,12	NO
	50,0%	0	0	38.943	63.659	10,05	10,05	-	VNR	2.77[V]	0,12	NO
	62,5%	0	0	38.943	61.061	10,05	10,05	-	VNR	2.89[V]	0,12	NO
	75,0%	30.160	41.718	30.160	43.275	10,05	10,05	4.18[S]	0,12	4.03[S]	0,12	NO
	87,5%	30.160	103.671	30.160	23.557	10,05	10,05	1.68[S]	0,12	7.41[S]	0,12	NO
	100%	30.160	135.847	0	0	10,05	10,05	1.28[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 27-28	0%	28.681	134.440	0	0	10,05	10,05	1.29[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	28.681	101.769	28.681	24.262	10,05	10,05	1.71[S]	0,12	7.19[S]	0,12	NO
	25,0%	28.681	39.749	28.681	44.484	10,05	10,05	4.38[S]	0,12	3.92[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	39.397	62.834	10,05	10,05	-	VNR	2.81[V]	0,12	NO
	50,0%	0	0	39.397	65.226	10,05	10,05	-	VNR	2.70[V]	0,12	NO
	62,5%	0	0	39.397	62.887	10,05	10,05	-	VNR	2.80[V]	0,12	NO
	75,0%	28.827	39.073	28.827	43.916	10,05	10,05	4.46[S]	0,12	3.97[S]	0,12	NO
	87,5%	28.827	101.079	28.827	23.719	10,05	10,05	1.72[S]	0,12	7.35[S]	0,12	NO
	100%	28.827	133.735	0	0	10,05	10,05	1.30[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 29-28	0%	24.724	126.609	0	0	10,05	10,05	1.37[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	24.724	96.786	24.724	27.455	10,05	10,05	1.79[S]	0,11	6.32[S]	0,11	NO
	25,0%	24.724	37.896	24.724	44.318	10,05	10,05	4.58[S]	0,11	3.91[S]	0,11	NO
	37,5%	0	0	38.937	60.312	10,05	10,05	-	VNR	2.92[V]	0,12	NO
	50,0%	0	0	38.937	62.020	10,05	10,05	-	VNR	2.84[V]	0,12	NO
	62,5%	0	0	38.937	59.596	10,05	10,05	-	VNR	2.96[V]	0,12	NO
	75,0%	24.968	42.377	24.968	43.917	10,05	10,05	4.09[S]	0,11	3.95[S]	0,11	NO
	87,5%	24.968	102.761	24.968	25.759	10,05	10,05	1.69[S]	0,11	6.74[S]	0,11	NO
	100,0%	24.968	133.264	0	0	10,05	10,05	1.30[S]	0,11	-	VNR	NO
Trave 29-30	0%	-16.693	124.381	-16.693	4.884	10,05	10,05	1.32[S]	0,11	33.84[S]	0,11	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	12,5%	-16.693	105.813	-16.693	25.467	10,05	10,05	1.56[S]	0,11	6.49[S]	0,11	NO
	25,0%	-16.693	52.049	-16.693	35.298	10,05	10,05	3.17[S]	0,11	4.68[S]	0,11	NO
	37,5%	-16.693	9.037	33.203	50.831	10,05	10,05	18.29[S]	0,11	3.45[V]	0,12	NO
	50,0%	0	0	-8.586	50.188	10,05	10,05	-	VNR	3.32[S]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-8.586	56.758	10,05	10,05	-	VNR	2.94[S]	0,11	NO
	75,0%	-8.586	32.910	-8.586	56.620	10,05	10,05	5.07[S]	0,11	2.94[S]	0,11	NO
	87,5%	-8.586	76.844	-8.586	55.480	10,05	10,05	2.17[S]	0,11	3.00[S]	0,11	NO
	100%	-8.586	92.409	-8.586	44.727	10,05	10,05	1.80[S]	0,11	3.73[S]	0,11	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-S1**					
Trave 1-S1	0%	-19.221	37.498	-19.221	38.848	6,03	6,03	1.40[S]	0,19	1.35[S]	0,19	NO
	12,5%	-19.221	31.342	-19.221	34.800	6,03	6,03	1.68[S]	0,19	1.51[S]	0,19	NO
	25,0%	-19.221	20.723	-19.221	26.773	6,03	6,03	2.54[S]	0,19	1.96[S]	0,19	NO
	37,5%	-19.221	10.919	-19.221	17.929	6,03	6,03	4.82[S]	0,19	2.94[S]	0,19	NO
	50,0%	-19.221	1.931	-19.221	8.269	6,03	6,03	27.30[S]	0,19	6.37[S]	0,19	NO
	62,5%	-18.511	12.397	-18.511	12.937	6,03	6,03	4.25[S]	0,19	4.08[S]	0,19	NO
	75,0%	-18.511	24.427	-18.511	19.555	6,03	6,03	2.16[S]	0,19	2.70[S]	0,19	NO
	87,5%	-18.511	37.272	-18.511	25.356	6,03	6,03	1.41[S]	0,19	2.08[S]	0,19	NO
	100,0%	-18.511	44.643	-18.511	28.189	6,03	6,03	1.18[S]	0,19	1.87[S]	0,19	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 2-12-17-26**					
Trave 2-12	0%	-8.361	31.005	-8.361	22.903	6,03	6,03	1.73[S]	0,19	2.35[S]	0,19	NO
	12,5%	-8.361	23.284	-8.361	21.884	6,03	6,03	2.31[S]	0,19	2.46[S]	0,19	NO
	25,0%	-8.361	13.162	-8.361	18.938	6,03	6,03	4.09[S]	0,19	2.84[S]	0,19	NO
	37,5%	-8.361	4.746	-8.361	14.288	6,03	6,03	11.34[S]	0,19	3.76[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	-8.361	7.932	6,03	6,03	-	VNR	6.78[S]	0,19	NO
	62,5%	-7.426	6.406	-7.426	9.352	6,03	6,03	8.42[S]	0,19	5.76[S]	0,19	NO
	75,0%	-7.426	17.301	-7.426	11.525	6,03	6,03	3.11[S]	0,19	4.68[S]	0,19	NO
	87,5%	-7.426	29.900	-7.426	12.026	6,03	6,03	1.80[S]	0,19	4.48[S]	0,19	NO
	100%	-7.426	39.279	-7.426	11.766	6,03	6,03	1.37[S]	0,19	4.58[S]	0,19	NO
Trave 12-17	0%	-19.627	58.237	-19.627	19.747	8,04	6,03	1.17[S]	0,21	2.66[S]	0,19	NO
	12,5%	-19.627	51.232	-19.627	19.524	6,03	6,03	1.02[S]	0,19	2.69[S]	0,19	NO
	25,0%	-19.627	34.029	-19.627	17.619	6,03	6,03	1.54[S]	0,19	2.99[S]	0,19	NO
	37,5%	-19.627	18.737	-19.627	13.803	6,03	6,03	2.81[S]	0,19	3.81[S]	0,19	NO
	50,0%	-19.627	5.356	-19.627	8.618	6,03	6,03	9.83[S]	0,19	6.11[S]	0,19	NO
	62,5%	-19.627	11.617	-19.627	17.593	6,03	6,03	4.53[S]	0,19	2.99[S]	0,19	NO
	75,0%	-19.627	23.174	-19.627	24.402	6,03	6,03	2.27[S]	0,19	2.15[S]	0,19	NO
	87,5%	-19.627	36.639	-19.627	29.299	6,03	6,03	1.43[S]	0,19	1.79[S]	0,19	NO
	100%	-19.627	42.225	-19.627	30.657	6,03	6,03	1.24[S]	0,19	1.71[S]	0,19	NO
Trave 17-26	0%	-2.638	40.492	-2.638	989	6,03	6,03	1.38[S]	0,18	56.73[S]	0,18	NO
	12,5%	-2.638	25.107	-2.638	9.374	6,03	6,03	2.23[S]	0,18	5.98[S]	0,18	NO
	25,0%	-2.638	8.748	-2.638	13.550	6,03	6,03	6.41[S]	0,18	4.14[S]	0,18	NO
	37,5%	0	0	-2.638	14.065	6,03	6,03	-	VNR	3.98[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	21.881	16.886	6,03	6,03	-	VNR	3.47[V]	0,18	NO
	62,5%	0	0	-1.581	15.373	6,03	6,03	-	VNR	3.65[S]	0,18	NO
	75,0%	-1.581	11.834	-1.581	14.595	6,03	6,03	4.75[S]	0,18	3.85[S]	0,18	NO
	87,5%	-1.581	28.703	-1.581	9.909	6,03	6,03	1.95[S]	0,18	5.67[S]	0,18	NO
	100,0%	-1.581	44.477	-1.581	1.014	6,03	6,03	1.26[S]	0,18	55.44[S]	0,18	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 3-18-27**					
Trave 3-18	0%	-1.206	43.641	0	0	6,03	6,03	1.28[S]	0,18	-	VNR	NO
	12,5%	-1.206	24.764	-1.206	11.210	6,03	6,03	2.27[S]	0,18	5.01[S]	0,18	NO
	25,0%	-1.206	5.804	-1.206	17.955	6,03	6,03	9.69[S]	0,18	3.13[S]	0,18	NO
	37,5%	0	0	7.557	22.422	6,03	6,03	-	VNR	2.54[V]	0,18	NO
	50,0%	0	0	7.557	24.165	6,03	6,03	-	VNR	2.36[V]	0,18	NO
	62,5%	0	0	7.614	21.011	6,03	6,03	-	VNR	2.72[V]	0,18	NO
	75,0%	-91	8.944	-91	16.162	6,03	6,03	6.30[S]	0,18	3.48[S]	0,18	NO
	87,5%	-91	29.138	-91	8.184	6,03	6,03	1.93[S]	0,18	6.88[S]	0,18	NO
	100%	-91	48.993	0	0	6,03	6,03	1.15[S]	0,18	-	VNR	NO
Trave 18-27	0%	-8.096	52.994	-8.096	2.435	6,03	6,03	1.04[S]	0,18	22.81[S]	0,18	NO
	12,5%	-8.096	35.363	-8.096	10.286	6,03	6,03	1.57[S]	0,18	5.40[S]	0,18	NO
	25,0%	-8.096	16.075	-8.096	13.928	6,03	6,03	3.45[S]	0,18	3.98[S]	0,18	NO
	37,5%	-8.096	994	-8.096	14.150	6,03	6,03	55.88[S]	0,18	3.92[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	12.291	16.050	6,03	6,03	-	VNR	3.59[V]	0,18	NO
	62,5%	-6.925	396	-6.925	18.208	6,03	6,03	NS	0,18	3.05[S]	0,18	NO
	75,0%	-6.925	13.589	-6.925	18.993	6,03	6,03	4.09[S]	0,18	2.93[S]	0,18	NO
	87,5%	-6.925	30.990	-6.925	17.237	6,03	6,03	1.79[S]	0,18	3.22[S]	0,18	NO
	100,0%	-6.925	47.176	-6.925	11.272	6,03	6,03	1.18[S]	0,18	4.93[S]	0,18	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 5-20-28**					
Trave 5-20	0%	136	52.085	136	3.334	6,03	6,03	1.08[S]	0,18	16.91[S]	0,18	NO
	12,5%	136	31.440	136	14.394	6,03	6,03	1.79[S]	0,18	3.91[S]	0,18	NO
	25,0%	136	10.319	136	19.994	6,03	6,03	5.46[S]	0,18	2.82[S]	0,18	NO
	37,5%	0	0	9.712	21.943	6,03	6,03	-	VNR	2.61[V]	0,18	NO
	50,0%	0	0	9.327	24.012	6,03	6,03	-	VNR	2.38[V]	0,18	NO
	62,5%	0	0	1.360	20.652	6,03	6,03	-	VNR	2.73[S]	0,18	NO
	75,0%	1.360	12.206	1.360	19.570	8,04	6,03	5.93[S]	0,20	2.89[S]	0,18	NO
	87,5%	1.360	33.907	1.360	13.393	8,04	6,03	2.13[S]	0,20	4.22[S]	0,18	NO
	100,0%	1.360	55.009	1.360	1.754	8,04	6,03	1.31[S]	0,20	32.27[S]	0,18	NO
Trave 20-28	0%	-4.292	61.017	-4.292	9.339	8,04	6,03	1.17[S]	0,20	5.99[S]	0,18	NO
	12,5%	-4.292	41.798	-4.292	15.476	8,04	6,03	1.71[S]	0,20	3.62[S]	0,18	NO
	25,0%	-4.292	20.481	-4.292	17.353	8,04	6,03	3.51[S]	0,20	3.22[S]	0,18	NO
	37,5%	-4.292	3.425	-4.292	16.615	6,03	6,03	16.33[S]	0,18	3.36[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	15.314	16.136	6,03	6,03	-	VNR	3.59[V]	0,18	NO
	62,5%	-126	2.575	-126	20.435	6,03	6,03	21.89[S]	0,18	2.75[S]	0,18	NO
	75,0%	-126	17.739	-126	22.721	6,03	6,03	3.17[S]	0,18	2.48[S]	0,18	NO
	87,5%	-126	37.161	-126	22.201	6,03	6,03	1.51[S]	0,18	2.53[S]	0,18	NO
	100%	-126	54.929	-126	17.957	6,03	6,03	1.02[S]	0,18	3.13[S]	0,18	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 6-21-29**					

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
Trave 6-21	0%	2.546	66.000	2.546	13.367	8,04	6,03	1.09[S]	0,20	4.24[S]	0,18	NO
	12,5%	2.546	43.309	2.546	21.476	8,04	6,03	1.67[S]	0,20	2.64[S]	0,18	NO
	25,0%	2.546	19.534	2.546	24.204	8,04	6,03	3.71[S]	0,20	2.34[S]	0,18	NO
	37,5%	2.546	1.140	2.546	23.300	6,03	6,03	49.69[S]	0,18	2.43[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	27.624	21.550	6,03	6,03	-	VNR	2.74[V]	0,19	NO
	62,5%	0	0	5.620	21.081	6,03	6,03	-	VNR	2.70[S]	0,18	NO
	75,0%	5.620	18.706	5.620	21.748	8,04	6,03	3.89[S]	0,20	2.62[S]	0,18	NO
	87,5%	5.620	42.889	5.620	18.613	8,04	6,03	1.70[S]	0,20	3.06[S]	0,18	NO
	100,0%	5.620	65.903	5.620	10.095	8,04	6,03	1.10[S]	0,20	5.65[S]	0,18	NO
Trave 21-29	0%	8.946	63.075	8.946	22.294	8,04	6,03	1.16[S]	0,20	2.57[S]	0,19	NO
	12,5%	8.946	43.843	8.946	24.988	8,04	6,03	1.67[S]	0,20	2.29[S]	0,19	NO
	25,0%	8.946	22.211	8.946	24.771	8,04	6,03	3.29[S]	0,20	2.31[S]	0,19	NO
	37,5%	8.946	4.652	8.946	21.250	6,03	6,03	12.32[S]	0,18	2.69[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	15.066	16.293	6,03	6,03	-	VNR	3.55[V]	0,18	NO
	62,5%	9.322	4.981	9.322	21.283	6,03	6,03	11.51[S]	0,18	2.69[S]	0,18	NO
	75,0%	9.322	22.659	9.322	24.683	8,04	6,03	3.23[S]	0,20	2.32[S]	0,19	NO
	87,5%	9.322	44.412	9.322	24.837	8,04	6,03	1.65[S]	0,20	2.31[S]	0,19	NO
	100%	9.322	63.736	9.322	22.025	8,04	6,03	1.14[S]	0,20	2.60[S]	0,19	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 7-22-30**					
Trave 7-22	0%	12.717	76.422	12.717	9.003	10,05	6,03	1.17[S]	0,22	6.42[S]	0,19	NO
	12,5%	12.717	49.110	12.717	21.141	10,05	6,03	1.82[S]	0,22	2.73[S]	0,19	NO
	25,0%	12.717	20.766	12.717	26.497	10,05	6,03	4.30[S]	0,22	2.18[S]	0,19	NO
	37,5%	0	0	12.717	26.480	6,03	6,03	-	VNR	2.17[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	36.940	29.532	6,03	6,03	-	VNR	2.03[V]	0,19	NO
	62,5%	0	0	14.955	24.882	6,03	6,03	-	VNR	2.32[S]	0,18	NO
	75,0%	14.955	19.924	14.955	24.768	10,05	6,03	4.50[S]	0,22	2.34[S]	0,19	NO
	87,5%	14.955	48.490	14.955	19.191	10,05	6,03	1.84[S]	0,22	3.02[S]	0,19	NO
	100,0%	14.955	75.978	14.955	6.831	10,05	6,03	1.18[S]	0,22	8.50[S]	0,19	NO
Trave 22-30	0%	7.815	72.569	7.815	20.202	10,05	6,03	1.22[S]	0,22	2.83[S]	0,19	NO
	12,5%	7.815	49.577	7.815	25.533	10,05	6,03	1.79[S]	0,22	2.24[S]	0,19	NO
	25,0%	7.815	23.970	7.815	26.266	10,05	6,03	3.71[S]	0,22	2.18[S]	0,19	NO
	37,5%	7.815	3.522	7.815	23.728	6,03	6,03	16.24[S]	0,18	2.41[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	27.402	22.402	6,03	6,03	-	VNR	2.64[V]	0,19	NO
	62,5%	9.795	4.742	9.795	24.900	6,03	6,03	12.10[S]	0,18	2.30[S]	0,18	NO
	75,0%	9.795	25.208	9.795	27.418	10,05	6,03	3.53[S]	0,22	2.09[S]	0,19	NO
	87,5%	9.795	50.834	9.795	26.676	10,05	6,03	1.75[S]	0,22	2.15[S]	0,19	NO
	100%	9.795	73.842	9.795	21.326	10,05	6,03	1.20[S]	0,22	2.69[S]	0,19	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1a-11-23-24**					
Trave 1a-11	0%	-24.794	3.193	-24.794	5.067	6,03	6,03	16.33[S]	0,19	10.29[S]	0,19	NO
	12,5%	-24.794	3.193	-24.794	5.067	6,03	6,03	16.33[S]	0,19	10.29[S]	0,19	NO
	25,0%	-24.794	2.736	-24.794	4.098	6,03	6,03	19.06[S]	0,19	12.72[S]	0,19	NO
	37,5%	-24.794	2.249	-24.794	2.765	6,03	6,03	23.18[S]	0,19	18.86[S]	0,19	NO
	50,0%	-25.114	3.219	-24.794	1.318	6,03	6,03	16.19[S]	0,19	39.56[S]	0,19	NO
	62,5%	-25.114	5.025	-2.241	125	6,03	6,03	10.37[S]	0,19	NS	0,19	NO
	75,0%	-25.114	6.662	0	0	6,03	6,03	7.82[S]	0,19	-	VNR	NO
	87,5%	-25.114	7.919	0	0	6,03	6,03	6.58[S]	0,19	-	VNR	NO
	100,0%	-25.114	7.919	0	0	6,03	6,03	6.58[S]	0,19	-	VNR	NO
Trave 11-23	0%	-5.352	32.299	-5.352	19.541	6,03	6,03	1.67[S]	0,19	2.77[S]	0,19	NO
	12,5%	-5.352	26.194	-5.352	18.144	6,03	6,03	2.06[S]	0,19	2.98[S]	0,19	NO
	25,0%	-5.352	16.571	-5.352	14.987	6,03	6,03	3.26[S]	0,19	3.61[S]	0,19	NO
	37,5%	-5.352	7.926	-5.352	10.850	6,03	6,03	6.83[S]	0,19	4.99[S]	0,19	NO
	50,0%	-5.352	262	-5.352	5.734	6,03	6,03	NS	0,19	9.44[S]	0,19	NO
	62,5%	-4.622	6.139	-4.622	11.205	6,03	6,03	8.83[S]	0,19	4.83[S]	0,19	NO
	75,0%	-4.622	14.026	-4.622	16.100	6,03	6,03	3.86[S]	0,19	3.36[S]	0,19	NO
	87,5%	-4.622	22.892	-4.622	20.014	6,03	6,03	2.36[S]	0,19	2.70[S]	0,19	NO
	100%	-4.622	28.550	-4.622	21.856	6,03	6,03	1.89[S]	0,19	2.48[S]	0,19	NO
Trave 23-24	0%	-211	27.599	-211	9.013	6,03	6,03	1.98[S]	0,19	6.06[S]	0,19	NO
	12,5%	-211	19.882	-211	10.160	6,03	6,03	2.75[S]	0,19	5.38[S]	0,19	NO
	25,0%	-211	10.279	-211	10.121	6,03	6,03	5.31[S]	0,19	5.40[S]	0,19	NO
	37,5%	-211	2.466	-211	8.782	6,03	6,03	22.17[S]	0,19	6.22[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	3.008	6.358	6,03	6,03	-	VNR	8.65[S]	0,20	NO
	62,5%	3.008	3.155	3.008	9.497	6,03	6,03	17.43[S]	0,20	5.79[S]	0,20	NO
	75,0%	3.008	10.957	3.008	10.847	6,03	6,03	5.02[S]	0,20	5.07[S]	0,20	NO
	87,5%	3.008	20.548	3.008	10.889	6,03	6,03	2.67[S]	0,20	5.05[S]	0,20	NO
	100,0%	3.008	28.260	3.008	9.756	6,03	6,03	1.94[S]	0,20	5.63[S]	0,20	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave S1-16**					
Trave S1-16	0%	-16.711	57.907	-16.711	65.361	6,03	6,03	1.27[S]	0,15	1.13[S]	0,15	NO
	12,5%	-16.711	54.137	-16.711	62.891	6,03	6,03	1.36[S]	0,15	1.17[S]	0,15	NO
	25,0%	-16.711	35.923	-16.711	49.589	6,03	6,03	2.05[S]	0,15	1.49[S]	0,15	NO
	37,5%	-16.711	19.072	-16.711	34.928	4,02	6,03	2.63[S]	0,13	2.11[S]	0,15	NO
	50,0%	-15.091	9.486	-16.711	18.925	4,02	6,03	5.32[S]	0,13	3.90[S]	0,15	NO
	62,5%	-15.091	28.877	-15.091	30.695	4,02	6,03	1.74[S]	0,13	2.41[S]	0,15	NO
	75,0%	-15.091	49.533	-15.091	41.555	8,04	6,03	1.97[S]	0,17	1.78[S]	0,15	NO
	87,5%	-15.091	71.431	-15.091	51.171	8,04	6,03	1.36[S]	0,17	1.44[S]	0,15	NO
	100,0%	-15.091	75.911	-15.091	52.931	8,04	6,03	1.28[S]	0,17	1.40[S]	0,15	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 16-25**					
Trave 16-25	0%	1.465	38.189	1.465	655	6,03	6,03	1.48[S]	0,18	86.32[S]	0,18	NO
	12,5%	1.465	23.392	1.465	9.120	6,03	6,03	2.41[S]	0,18	6.19[S]	0,18	NO
	25,0%	1.465	7.697	1.465	13.436	6,03	6,03	7.34[S]	0,18	4.20[S]	0,18	NO
	37,5%	0	0	1.465	14.042	6,03	6,03	-	VNR	4.02[S]	0,18	NO
	50,0%	0	0	19.667	16.960	6,03	6,03	-	VNR	3.44[V]	0,18	NO
	62,5%	0	0	3.796	14.666	6,03	6,03	-	VNR	3.87[S]	0,18	NO
	75,0%	3.796	10.773	3.796	13.607	6,03	6,03	5.27[S]	0,18	4.17[S]	0,18	NO
	87,5%	3.796	27.194	3.796	8.566	6,03	6,03	2.08[S]	0,18	6.62[S]	0,18	NO
	100,0%	3.796	42.548	0	0	6,03	6,03	1.33[S]	0,18	-	VNR	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
Primo Impalcato							**Travata: Trave 6b-P1-S1**					
Trave 6b-P1	0%	-31.123	4.792	-31.123	7.498	4,02	4,02	10.01[S]	0,13	6.40[S]	0,13	NO
	12,5%	-31.123	4.792	-31.123	7.498	4,02	4,02	10.01[S]	0,13	6.40[S]	0,13	NO
	25,0%	-31.123	3.411	-31.123	6.737	4,02	4,02	14.07[S]	0,13	7.12[S]	0,13	NO
	37,5%	-11.096	2.044	-31.123	5.187	4,02	4,02	24.98[S]	0,13	9.25[S]	0,13	NO
	50,0%	-11.096	5.527	-31.123	3.157	4,02	4,02	9.24[S]	0,13	15.20[S]	0,13	NO
	62,5%	-11.096	9.513	-28.984	2.057	4,02	4,02	5.36[S]	0,13	23.49[S]	0,13	NO
	75,0%	-31.123	10.520	-31.123	1.741	4,02	4,02	4.56[S]	0,13	27.56[S]	0,13	NO
	87,5%	-11.096	16.722	-11.096	3.136	4,02	4,02	3.05[S]	0,13	16.28[S]	0,13	NO
	100,0%	-11.096	16.722	-11.096	2.940	4,02	4,02	3.05[S]	0,13	17.37[S]	0,13	NO
Trave P1-S1	0%	-29.267	31.098	-29.267	19.118	4,02	4,02	1.55[S]	0,13	2.52[S]	0,13	NO
	12,5%	-29.267	31.098	-29.267	19.118	4,02	4,02	1.55[S]	0,13	2.52[S]	0,13	NO
	25,0%	-29.267	28.013	-29.267	16.785	4,02	4,02	1.72[S]	0,13	2.87[S]	0,13	NO
	37,5%	-29.267	19.765	-29.267	10.411	4,02	4,02	2.44[S]	0,13	4.63[S]	0,13	NO
	50,0%	-17.917	17.981	-17.917	14.111	4,02	4,02	2.78[S]	0,13	3.54[S]	0,13	NO
	62,5%	-17.917	24.942	-17.917	21.772	4,02	4,02	2.00[S]	0,13	2.29[S]	0,13	NO
	75,0%	-17.917	32.012	-17.917	29.322	4,02	4,02	1.56[S]	0,13	1.70[S]	0,13	NO
	87,5%	-17.917	34.661	-17.917	32.091	4,02	4,02	1.44[S]	0,13	1.55[S]	0,13	NO
	100,0%	-17.917	34.661	-17.917	32.091	4,02	4,02	1.44[S]	0,13	1.55[S]	0,13	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-2**					
Trave 1-2	0%	-14.940	197.927	0	0	16,08	14,07	1.03[V]	0,14	-	VNR	NO
	12,5%	-21.839	116.869	-21.839	34.695	16,08	14,07	1.74[S]	0,14	5.20[S]	0,13	NO
	25,0%	-21.839	20.766	-14.418	87.924	16,08	14,07	9.83[S]	0,14	2.06[V]	0,14	NO
	37,5%	0	0	-14.418	135.787	14,07	14,07	-	VNR	1.33[V]	0,13	NO
	50,0%	0	0	-13.290	144.655	14,07	14,07	-	VNR	1.25[V]	0,13	NO
	62,5%	0	0	-13.812	138.061	14,07	14,07	-	VNR	1.31[V]	0,13	NO
	75,0%	-18.881	15.835	-13.812	93.799	16,08	14,07	12.92[S]	0,14	1.93[V]	0,14	NO
	87,5%	-18.881	109.198	-18.881	43.461	16,08	14,07	1.87[S]	0,14	4.16[S]	0,14	NO
	100,0%	-14.418	183.727	0	0	16,08	14,07	1.11[V]	0,14	-	VNR	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 11-P2-S1-12**					
Trave 11-P2	0%	-77.568	42.303	-77.568	29.801	6,03	4,02	1.52[S]	0,13	1.37[S]	0,12	NO
	12,5%	-77.568	42.303	-77.568	29.801	6,03	4,02	1.52[S]	0,13	1.37[S]	0,12	NO
	25,0%	-77.568	37.586	-77.568	28.888	6,03	4,02	1.72[S]	0,13	1.41[S]	0,12	NO
	37,5%	-77.568	25.571	-77.568	25.669	6,03	4,02	2.52[S]	0,13	1.59[S]	0,12	NO
	50,0%	-77.568	14.641	-77.568	21.365	6,03	4,02	4.41[S]	0,13	1.91[S]	0,12	NO
	62,5%	-66.361	8.905	-66.361	20.003	6,03	4,02	7.45[S]	0,14	2.13[S]	0,12	NO
	75,0%	-66.361	18.757	-66.361	25.385	6,03	4,02	3.53[S]	0,14	1.68[S]	0,12	NO
	87,5%	-66.361	22.657	-66.361	27.113	4,02	4,02	1.87[S]	0,12	1.56[S]	0,12	NO
	100,0%	-66.361	22.657	-66.361	27.113	4,02	4,02	1.87[S]	0,12	1.56[S]	0,12	NO
Trave P2-S1	0%	-49.523	19.695	-49.523	24.381	4,02	4,02	2.29[S]	0,12	1.85[S]	0,12	NO
	12,5%	-49.523	19.695	-49.523	24.381	4,02	4,02	2.29[S]	0,12	1.85[S]	0,12	NO
	25,0%	-49.523	18.576	-49.523	21.144	6,03	4,02	3.71[S]	0,14	2.14[S]	0,13	NO
	37,5%	-49.523	23.040	-49.523	11.918	6,03	4,02	2.99[S]	0,14	3.79[S]	0,13	NO
	50,0%	-49.523	35.230	-49.523	1.979	6,03	4,02	1.95[S]	0,14	22.87[S]	0,13	NO
	62,5%	-49.523	48.089	0	0	6,03	4,02	1.43[S]	0,14	-	VNR	NO
	75,0%	-49.523	61.611	0	0	6,03	4,02	1.11[S]	0,14	-	VNR	NO
	87,5%	-49.523	66.786	0	0	6,03	4,02	1.03[S]	0,14	-	VNR	NO
	100,0%	-49.523	66.786	0	0	6,03	4,02	1.03[S]	0,14	-	VNR	NO
Trave S1-12	0%	-58.504	201.168	0	0	18,10	10,05	1.06[V]	0,18	-	VNR	NO
	12,5%	-58.504	111.031	-73.292	7.052	18,10	10,05	1.93[V]	0,18	16.77[S]	0,14	NO
	25,0%	-73.292	7.003	-58.550	78.552	18,10	12,06	30.35[S]	0,18	1.83[V]	0,15	NO
	37,5%	0	0	-58.550	128.031	8,04	12,06	-	VNR	1.12[V]	0,15	NO
	50,0%	0	0	-58.504	137.017	8,04	12,06	-	VNR	1.05[V]	0,15	NO
	62,5%	0	0	-58.504	130.132	8,04	12,06	-	VNR	1.10[V]	0,15	NO
	75,0%	-70.469	7.242	-54.607	84.735	18,10	12,06	29.41[S]	0,18	1.70[V]	0,15	NO
	87,5%	-58.550	105.911	-70.469	14.971	18,10	10,05	2.02[V]	0,18	7.92[S]	0,14	NO
	100,0%	-58.550	201.681	0	0	18,10	10,05	1.06[V]	0,18	-	VNR	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**					
Trave 1b-3	0%	-473.096	26.868	-473.096	18.296	8,04	8,04	1.34[S]	0,08	1.97[S]	0,08	NO
	12,5%	-473.096	26.868	-473.096	18.296	8,04	8,04	1.34[S]	0,08	1.97[S]	0,08	NO
	25,0%	-473.096	26.868	-473.096	18.296	8,04	8,04	1.34[S]	0,08	1.97[S]	0,08	NO
	37,5%	-473.338	22.853	-473.338	15.151	8,04	8,04	1.57[S]	0,08	2.38[S]	0,08	NO
	50,0%	-473.706	16.806	-475.435	10.330	8,04	8,04	2.14[S]	0,08	3.45[S]	0,08	NO
	62,5%	-475.804	19.192	-475.804	15.856	8,04	8,04	1.85[S]	0,08	2.24[S]	0,08	NO
	75,0%	-476.046	22.778	-476.046	19.430	8,04	8,04	1.55[S]	0,08	1.82[S]	0,08	NO
	87,5%	-476.046	22.778	-476.046	19.430	8,04	10,05	1.56[S]	0,08	3.45[S]	0,08	NO
	100%	-476.046	22.778	-476.046	19.430	8,04	10,05	1.56[S]	0,08	3.45[S]	0,08	NO
Trave 3-4	0%	-488.328	7.952	-488.328	8.188	8,04	8,04	4.15[S]	0,07	4.03[S]	0,07	NO
	12,5%	-438.106	11.930	-438.106	17.940	8,04	8,04	3.62[S]	0,08	2.40[S]	0,08	NO
	25,0%	-413.280	10.483	-413.280	20.633	8,04	8,04	4.59[S]	0,08	2.33[S]	0,08	NO
	37,5%	-392.091	7.929	-392.091	21.601	8,04	8,04	6.61[S]	0,08	2.42[S]	0,08	NO
	50,0%	-369.183	6.678	-369.183	21.206	8,04	8,04	8.55[S]	0,08	2.69[S]	0,08	NO
	62,5%	-342.603	5.534	-342.603	19.984	8,04	8,04	11.29[S]	0,09	3.12[S]	0,09	NO
	75,0%	-313.268	5.408	-313.268	16.986	8,04	8,04	12.65[S]	0,09	4.02[S]	0,09	NO
	87,5%	-284.062	6.120	-284.062	11.984	6,03	6,03	6.95[S]	0,08	3.55[S]	0,08	NO
	100%	-264.193	18.939	-263.546	2.821	6,03	6,03	2.46[S]	0,08	16.56[S]	0,08	NO
Trave 4-5	0%	-193.147	30.414	-193.147	3.390	6,03	6,03	2.00[S]	0,09	17.99[S]	0,09	NO
	12,5%	-193.147	30.414	-193.147	3.390	6,03	6,03	2.00[S]	0,09	17.99[S]	0,09	NO
	25,0%	-134.378	20.664	-134.378	3.138	6,03	6,03	3.52[S]	0,10	23.24[S]	0,10	NO
	37,5%	-134.378	20.664	-134.378	3.138	6,03	6,03	3.52[S]	0,10	23.24[S]	0,10	NO
	50,0%	-86.206	15.553	-27.135	15.110	6,03	6,03	5.31[S]	0,10	6.26[S]	0,11	NO
	62,5%	-13.339	35.947	-13.339	24.873	6,03	6,03	2.70[S]	0,12	3.91[S]	0,12	NO
	75,0%	-13.339	35.947	-13.339	24.873	6,03	6,03	2.70[S]	0,12	3.91[S]	0,12	NO
	87,5%	-8.642	55.834	-8.642	41.450	6,03	6,03	1.76[S]	0,12	2.37[S]	0,12	NO
	100%	-8.642	55.834	-8.642	41.450	6,03	6,03	1.76[S]	0,12	2.37[S]	0,12	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
Trave 5-2b	0%	-101.220	54.882	-101.220	23.870	6,03	6,03	1.45[S]	0,10	3.33[S]	0,10	NO
	12,5%	-101.242	53.175	-101.242	22.813	6,03	6,03	1.49[S]	0,10	3.49[S]	0,10	NO
	25,0%	-95.954	33.867	-95.954	16.479	6,03	6,03	2.38[S]	0,10	4.89[S]	0,10	NO
	37,5%	-83.961	20.411	-101.023	9.871	6,03	10,05	4.07[S]	0,11	14.45[S]	0,13	NO
	50,0%	-111.907	9.926	-149.605	17.138	8,04	10,05	10.98[S]	0,11	7.75[S]	0,12	NO
	62,5%	-199.898	9.152	-211.922	23.109	8,04	10,05	9.98[S]	0,10	5.21[S]	0,11	NO
	75,0%	-271.840	12.747	-271.840	29.383	8,04	10,05	6.03[S]	0,10	3.68[S]	0,10	NO
	87,5%	-330.265	19.476	-330.265	36.712	8,04	10,05	3.34[S]	0,09	2.62[S]	0,10	NO
	100,0%	-387.609	28.763	-387.609	49.951	8,04	10,05	1.86[S]	0,09	1.70[S]	0,09	NO
Trave 2b-6	0%	-381.732	37.294	-381.732	72.954	8,04	10,05	1.46[S]	0,09	1.18[S]	0,09	NO
	12,5%	-381.732	37.294	-381.732	72.954	8,04	10,05	1.46[S]	0,09	1.18[S]	0,09	NO
	25,0%	-297.858	29.267	-297.858	53.299	8,04	10,05	2.44[S]	0,09	1.93[S]	0,10	NO
	37,5%	-213.383	18.627	-213.383	32.539	8,04	10,05	4.75[S]	0,10	3.69[S]	0,11	NO
	50,0%	-213.383	18.184	-213.383	31.378	8,04	10,05	4.87[S]	0,10	3.82[S]	0,11	NO
	62,5%	-132.166	24.573	-132.166	12.837	8,04	6,03	4.27[S]	0,11	5.72[S]	0,10	NO
	75,0%	-63.323	46.321	43.415	10.518	8,04	6,03	2.56[S]	0,12	10.34[S]	0,13	NO
	87,5%	6.248	103.330	65.697	21.531	8,04	6,03	1.28[S]	0,14	5.25[S]	0,13	NO
	100%	6.248	103.330	65.697	21.531	8,04	6,03	1.28[S]	0,14	5.25[S]	0,13	NO
Trave 6-7	0%	-15.773	144.039	0	0	10,05	8,04	1.13[V]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-92.393	97.417	-92.393	28.214	8,04	8,04	1.19[S]	0,10	4.13[S]	0,10	NO
	25,0%	-92.393	25.696	-17.307	75.942	8,04	8,04	4.53[S]	0,10	1.73[V]	0,11	NO
	37,5%	0	0	-17.307	104.038	8,04	8,04	-	VNR	1.26[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-17.307	106.872	8,04	8,04	-	VNR	1.23[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-17.307	106.964	8,04	8,04	-	VNR	1.23[V]	0,11	NO
	75,0%	-66.378	22.493	-15.773	88.877	8,04	8,04	5.41[S]	0,10	1.48[V]	0,11	NO
	87,5%	-66.378	88.476	-92.393	49.333	8,04	8,04	1.37[S]	0,10	2.36[S]	0,10	NO
	100%	-66.378	112.506	-66.378	14.002	8,04	8,04	1.08[S]	0,10	8.70[S]	0,10	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 3b-8-9-10-4b-5b**					
Trave 3b-8	0%	-2.918	8.838	0	0	4,02	4,02	4.15[S]	0,19	-	VNR	NO
	12,5%	-51.536	4.929	-51.802	1.258	4,02	4,02	6.42[S]	0,17	25.16[S]	0,17	NO
	25,0%	-92.418	2.751	-92.740	3.720	4,02	4,02	9.97[S]	0,16	7.36[S]	0,16	NO
	37,5%	-122.651	869	-123.019	5.026	4,02	4,02	27.93[S]	0,15	4.82[S]	0,15	NO
	50,0%	0	0	-141.968	5.290	4,02	4,02	-	VNR	4.20[S]	0,14	NO
	62,5%	-133.785	668	-147.323	4.653	4,02	4,02	34.59[S]	0,15	4.66[S]	0,14	NO
	75,0%	-139.523	1.989	-139.200	4.007	4,02	4,02	11.31[S]	0,14	5.62[S]	0,14	NO
	87,5%	-116.981	4.027	-116.703	2.458	4,02	4,02	6.17[S]	0,15	10.12[S]	0,15	NO
	100%	-83.759	8.162	0	0	4,02	4,02	3.47[S]	0,16	-	VNR	NO
Trave 8-9	0%	-39.709	11.409	0	0	4,02	4,02	2.88[S]	0,17	-	VNR	NO
	12,5%	-39.709	11.409	-39.709	1.022	4,02	4,02	2.88[S]	0,17	32.21[S]	0,17	NO
	25,0%	-18.994	4.668	-18.994	1.551	4,02	4,02	7.51[S]	0,18	22.61[S]	0,18	NO
	37,5%	-18.994	3.243	-18.994	2.175	4,02	4,02	10.81[S]	0,18	16.12[S]	0,18	NO
	50,0%	8.923	4.419	8.923	4.333	4,02	4,02	8.59[S]	0,19	8.76[S]	0,19	NO
	62,5%	-6.007	4.713	-6.007	4.079	4,02	4,02	7.72[S]	0,18	8.92[S]	0,18	NO
	75,0%	-6.007	6.964	-6.007	5.982	4,02	4,02	5.22[S]	0,18	6.08[S]	0,18	NO
	87,5%	-7.014	12.067	-7.014	9.225	4,02	6,03	3.01[S]	0,19	5.65[S]	0,22	NO
	100%	-7.014	12.067	-7.014	9.225	4,02	6,03	3.01[S]	0,19	5.65[S]	0,22	NO
Trave 9-10	0%	47.769	16.249	46.479	7.861	6,03	6,03	6.74[S]	0,13	13.91[S]	0,13	NO
	12,5%	47.769	16.249	46.479	7.861	6,03	6,03	6.74[S]	0,13	13.91[S]	0,13	NO
	25,0%	50.251	17.801	50.809	6.909	6,03	6,03	6.18[S]	0,13	15.96[S]	0,13	NO
	37,5%	50.251	17.801	50.809	6.909	6,03	6,03	6.18[S]	0,13	15.96[S]	0,13	NO
	50,0%	65.047	21.124	65.184	6.211	6,03	6,03	5.35[S]	0,13	18.21[S]	0,13	NO
	62,5%	92.110	26.441	91.271	5.460	6,03	6,03	4.48[S]	0,14	21.67[S]	0,14	NO
	75,0%	92.110	26.441	91.271	5.460	6,03	6,03	4.48[S]	0,14	21.67[S]	0,14	NO
	87,5%	137.359	48.735	136.529	9.681	6,03	6,03	2.61[S]	0,15	13.15[S]	0,15	NO
	100,0%	137.359	48.735	136.529	9.681	6,03	6,03	2.61[S]	0,15	13.15[S]	0,15	NO
Trave 10-4b	0%	210.680	61.653	210.611	5.310	6,03	6,03	2.29[S]	0,17	26.69[S]	0,17	NO
	12,5%	210.680	61.653	210.598	6.330	6,03	6,03	2.29[S]	0,17	22.39[S]	0,17	NO
	25,0%	210.680	61.653	210.598	6.330	6,03	6,03	2.29[S]	0,17	22.39[S]	0,17	NO
	37,5%	105.339	42.684	109.302	17.592	6,03	6,03	2.83[S]	0,14	6.93[S]	0,14	NO
	50,0%	105.339	42.684	109.302	17.592	6,03	6,03	2.83[S]	0,14	6.93[S]	0,14	NO
	62,5%	105.339	42.684	109.302	17.592	6,03	6,03	2.83[S]	0,14	6.93[S]	0,14	NO
	75,0%	-77.617	39.709	-77.617	31.553	6,03	6,03	2.12[S]	0,11	2.67[S]	0,11	NO
	87,5%	-77.617	39.709	-77.617	31.553	6,03	6,03	2.12[S]	0,11	2.67[S]	0,11	NO
	100%	-77.617	39.709	-77.617	31.553	6,03	6,03	2.12[S]	0,11	2.67[S]	0,11	NO
Trave 4b-5b	0%	-218.520	49.273	-218.520	17.469	6,03	6,03	1.13[S]	0,09	3.19[S]	0,09	NO
	12,5%	-218.520	49.273	-205.402	19.287	6,03	6,03	1.13[S]	0,09	3.03[S]	0,09	NO
	25,0%	-224.952	34.083	-224.952	17.257	6,03	6,03	1.60[S]	0,09	3.16[S]	0,09	NO
	37,5%	-207.515	22.543	-207.515	18.453	6,03	6,03	2.57[S]	0,09	3.14[S]	0,09	NO
	50,0%	-207.515	18.145	-207.515	16.185	6,03	6,03	3.20[S]	0,09	3.58[S]	0,09	NO
	62,5%	-176.716	12.352	-176.716	16.774	6,03	6,03	5.20[S]	0,09	3.83[S]	0,09	NO
	75,0%	-137.274	4.454	-137.274	12.608	6,03	6,03	16.24[S]	0,10	5.73[S]	0,10	NO
	87,5%	-96.209	6.254	-96.209	11.630	6,03	6,03	12.89[S]	0,10	6.93[S]	0,10	NO
	100%	-96.209	6.254	-96.209	11.630	6,03	6,03	12.89[S]	0,10	6.93[S]	0,10	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 9b-13-14-15-7b-8b**					
Trave 9b-13	0%	-23.655	8.694	0	0	4,02	4,02	3.97[S]	0,18	-	VNR	NO
	12,5%	-73.157	5.031	-73.423	1.564	4,02	4,02	5.85[S]	0,16	18.80[S]	0,16	NO
	25,0%	-110.413	3.084	-110.734	4.048	4,02	4,02	8.28[S]	0,15	6.30[S]	0,15	NO
	37,5%	-141.895	1.027	-142.263	5.378	4,02	4,02	21.67[S]	0,14	4.13[S]	0,14	NO
	50,0%	-155.230	121	-159.136	5.763	4,02	4,02	NS	0,14	3.55[S]	0,14	NO
	62,5%	-159.060	1.617	-165.119	4.819	4,02	4,02	12.66[S]	0,14	4.11[S]	0,14	NO
	75,0%	-157.357	3.484	-157.034	3.912	4,02	4,02	5.92[S]	0,14	5.28[S]	0,14	NO
	87,5%	-134.754	5.357	-134.477	2.201	4,02	4,02	4.29[S]	0,15	10.46[S]	0,15	NO
	100%	-101.616	8.871	0	0	4,02	4,02	2.98[S]	0,15	-	VNR	NO
Trave 13-14	0%	-48.832	14.025	0	0	4,02	4,02	2.27[S]	0,17	-	VNR	NO
	12,5%	-48.832	14.025	-48.832	1.446	4,02	4,02	2.27[S]	0,17	22.10[S]	0,17	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	25,0%	-25.494	6.137	-25.494	2.014	4,02	4,02	5.60[S]	0,18	17.07[S]	0,18	NO
	37,5%	-25.494	4.331	-25.494	2.876	4,02	4,02	7.94[S]	0,18	11.96[S]	0,18	NO
	50,0%	8.048	4.890	8.048	5.830	4,02	4,02	7.74[S]	0,19	6.49[S]	0,19	NO
	62,5%	-9.743	4.913	-9.743	5.865	4,02	4,02	7.33[S]	0,18	6.14[S]	0,18	NO
	75,0%	-9.743	7.551	-9.743	8.425	4,02	4,02	4.77[S]	0,18	4.27[S]	0,18	NO
	87,5%	-22.450	13.013	-22.450	13.507	4,02	6,03	2.67[S]	0,18	3.74[S]	0,21	NO
	100,0%	-22.450	13.013	-22.450	13.507	4,02	6,03	2.67[S]	0,18	3.74[S]	0,21	NO
Trave 14-15	0%	48.211	16.354	48.342	10.057	6,03	6,03	6.71[S]	0,13	10.91[S]	0,13	NO
	12,5%	48.211	16.354	48.342	10.057	6,03	6,03	6.71[S]	0,13	10.91[S]	0,13	NO
	25,0%	56.223	18.417	55.857	8.274	6,03	6,03	6.04[S]	0,13	13.45[S]	0,13	NO
	37,5%	56.223	18.417	55.857	8.274	6,03	6,03	6.04[S]	0,13	13.45[S]	0,13	NO
	50,0%	69.591	22.235	70.352	7.214	6,03	6,03	5.12[S]	0,13	15.82[S]	0,13	NO
	62,5%	95.179	28.006	95.941	5.751	6,03	6,03	4.25[S]	0,14	20.74[S]	0,14	NO
	75,0%	95.179	28.006	95.941	5.751	6,03	6,03	4.25[S]	0,14	20.74[S]	0,14	NO
	87,5%	141.926	52.114	140.705	8.352	6,03	6,03	2.46[S]	0,15	15.34[S]	0,15	NO
	100,0%	141.926	52.114	140.705	8.352	6,03	6,03	2.46[S]	0,15	15.34[S]	0,15	NO
Trave 15-7b	0%	228.816	65.897	227.952	6.909	6,03	6,03	2.20[S]	0,17	21.00[S]	0,17	NO
	12,5%	228.816	65.897	227.939	8.036	6,03	6,03	2.20[S]	0,17	18.05[S]	0,17	NO
	25,0%	228.816	65.897	227.939	8.036	6,03	6,03	2.20[S]	0,17	18.05[S]	0,17	NO
	37,5%	96.644	45.176	95.767	21.242	6,03	6,03	2.64[S]	0,14	5.61[S]	0,14	NO
	50,0%	96.644	45.176	95.767	21.242	6,03	6,03	2.64[S]	0,14	5.61[S]	0,14	NO
	62,5%	96.644	45.176	95.767	21.242	6,03	6,03	2.64[S]	0,14	5.61[S]	0,14	NO
	75,0%	-106.854	37.533	-106.854	38.849	6,03	6,03	2.09[S]	0,10	2.02[S]	0,10	NO
	87,5%	-106.854	37.533	-106.854	38.849	6,03	6,03	2.09[S]	0,10	2.02[S]	0,10	NO
	100,0%	-106.854	37.533	-106.854	38.849	8,04	6,03	2.93[S]	0,11	2.02[S]	0,10	NO
Trave 7b-8b	0%	-255.604	47.179	-255.604	22.433	8,04	6,03	1.69[S]	0,09	2.16[S]	0,09	NO
	12,5%	-255.604	47.179	-255.604	22.666	8,04	6,03	1.69[S]	0,09	2.14[S]	0,09	NO
	25,0%	-257.157	33.309	-257.157	21.891	8,04	6,03	2.39[S]	0,09	2.20[S]	0,09	NO
	37,5%	-234.911	21.579	-234.911	21.973	8,04	6,03	3.90[S]	0,09	2.39[S]	0,09	NO
	50,0%	-234.911	16.995	-234.911	19.033	8,04	6,03	4.95[S]	0,09	2.76[S]	0,09	NO
	62,5%	-196.976	12.508	-196.976	20.600	8,04	6,03	7.34[S]	0,10	2.93[S]	0,09	NO
	75,0%	-150.957	5.385	-150.957	16.377	6,03	6,03	12.92[S]	0,10	4.24[S]	0,10	NO
	87,5%	-103.497	4.984	-104.475	10.642	6,03	6,03	15.88[S]	0,10	7.42[S]	0,10	NO
	100,0%	-103.497	4.984	-103.497	9.704	6,03	6,03	15.88[S]	0,10	8.16[S]	0,10	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**					
Trave 16-23	0%	-59.928	233.951	0	0	20,11	10,05	1.02[V]	0,18	-	VNR	NO
	12,5%	-59.928	149.135	0	0	16,08	10,05	1.29[V]	0,16	-	VNR	NO
	25,0%	-71.354	34.970	-59.652	58.339	16,08	12,06	5.47[S]	0,16	2.49[V]	0,14	NO
	37,5%	0	0	-59.992	112.398	10,05	12,06	-	VNR	1.29[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	-59.992	125.782	10,05	12,06	-	VNR	1.15[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	-59.928	124.762	10,05	12,06	-	VNR	1.16[V]	0,14	NO
	75,0%	-69.166	5.674	-56.028	93.694	14,07	12,06	29.60[S]	0,15	1.56[V]	0,14	NO
	87,5%	-69.166	83.830	-69.166	36.951	14,07	10,05	2.00[S]	0,15	3.26[S]	0,13	NO
	100%	-59.652	157.310	0	0	14,07	10,05	1.07[V]	0,15	-	VNR	NO
Trave 16-17	0%	-63.796	231.771	0	0	16,08	10,05	1.07[V]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	-63.796	163.665	-47.804	19.019	16,08	10,05	1.52[V]	0,13	8.36[S]	0,11	NO
	25,0%	-47.804	50.210	-63.796	68.240	16,08	10,05	5.04[S]	0,13	2.28[V]	0,11	NO
	37,5%	0	0	-63.796	110.128	10,05	10,05	-	VNR	1.41[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-63.796	115.304	10,05	10,05	-	VNR	1.35[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-63.796	113.038	10,05	10,05	-	VNR	1.37[V]	0,11	NO
	75,0%	-45.296	37.504	-63.796	78.037	14,07	10,05	5.93[S]	0,12	1.99[V]	0,11	NO
	87,5%	-63.593	135.886	-45.296	27.668	14,07	10,05	1.61[V]	0,12	5.76[S]	0,11	NO
	100%	-63.593	197.783	0	0	14,07	10,05	1.10[V]	0,12	-	VNR	NO
Trave 17-18	0%	-92.180	181.958	0	0	14,07	10,05	1.17[V]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-92.180	129.148	-113.494	17.203	14,07	10,05	1.65[V]	0,12	8.47[S]	0,10	NO
	25,0%	-113.494	47.877	-113.494	46.426	14,07	10,05	4.36[S]	0,12	3.13[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-92.180	77.304	10,05	10,05	-	VNR	1.94[V]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-92.180	80.674	10,05	10,05	-	VNR	1.85[V]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-92.180	78.123	10,05	10,05	-	VNR	1.92[V]	0,10	NO
	75,0%	-113.393	44.006	-113.393	47.217	12,06	10,05	4.02[S]	0,11	3.08[S]	0,10	NO
	87,5%	-113.393	118.446	-113.393	19.159	12,06	10,05	1.49[S]	0,11	7.60[S]	0,10	NO
	100%	-91.894	174.404	0	0	12,06	10,05	1.04[V]	0,11	-	VNR	NO
Trave 18-20	0%	-175.176	161.025	0	0	12,06	10,05	1.02[S]	0,10	-	VNR	NO
	12,5%	-175.176	121.349	-175.176	26.656	12,06	10,05	1.35[S]	0,10	4.99[S]	0,10	NO
	25,0%	-175.176	43.414	-175.176	51.732	12,06	10,05	3.79[S]	0,10	2.57[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-90.334	85.655	10,05	10,05	-	VNR	1.75[V]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-90.334	88.383	10,05	10,05	-	VNR	1.70[V]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-90.334	85.191	10,05	10,05	-	VNR	1.76[V]	0,10	NO
	75,0%	-169.802	55.293	-169.802	61.001	12,06	10,05	2.99[S]	0,10	2.20[S]	0,10	NO
	87,5%	-169.802	133.881	-169.802	35.274	12,06	10,05	1.23[S]	0,10	3.80[S]	0,10	NO
	100%	-169.802	173.835	0	0	14,07	10,05	1.13[S]	0,11	-	VNR	NO
Trave 10b-20	0%	-270.618	56.122	-270.618	72.228	14,07	18,10	3.15[S]	0,11	3.32[S]	0,12	NO
	12,5%	-270.618	56.122	-270.618	72.228	14,07	18,10	3.15[S]	0,11	3.32[S]	0,12	NO
	25,0%	-270.618	35.173	-270.618	69.865	14,07	18,10	5.03[S]	0,11	3.43[S]	0,12	NO
	37,5%	-266.372	19.648	-266.372	63.354	14,07	18,10	9.06[S]	0,11	3.80[S]	0,12	NO
	50,0%	-266.372	10.348	-266.372	51.460	14,07	18,10	17.20[S]	0,11	4.68[S]	0,12	NO
	62,5%	-268.927	34.295	-266.372	33.821	12,06	18,10	4.25[S]	0,10	7.12[S]	0,12	NO
	75,0%	-268.927	72.416	-266.372	10.365	12,06	10,05	2.01[S]	0,10	11.07[S]	0,09	NO
	87,5%	-268.927	112.721	0	0	12,06	10,05	1.29[S]	0,10	-	VNR	NO
	100%	-268.927	112.721	0	0	12,06	10,05	1.29[S]	0,10	-	VNR	NO
Trave 21-10b	0%	-278.799	171.765	0	0	16,08	10,05	1.20[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	-278.799	171.765	0	0	16,08	10,05	1.20[S]	0,11	-	VNR	NO
	25,0%	-113.747	101.120	-104.184	11.153	16,08	10,05	2.37[S]	0,12	13.24[S]	0,11	NO
	37,5%	-119.683	43.217	-114.986	41.529	16,08	10,05	5.53[S]	0,12	3.50[S]	0,10	NO
	50,0%	-119.683	38.908	-114.986	41.529	16,08	18,10	6.14[S]	0,12	6.53[S]	0,13	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	62,5%	-287.380	37.997	-287.380	79.037	14,07	18,10	4.57[S]	0,10	2.99[S]	0,11	NO
	75,0%	-532.966	49.922	-532.966	104.782	14,07	18,10	2.48[S]	0,09	1.78[S]	0,10	NO
	87,5%	-771.908	62.929	-771.908	121.627	14,07	18,10	1.20[S]	0,08	1.14[S]	0,08	NO
	100,0%	-771.908	62.929	-771.908	121.627	14,07	18,10	1.20[S]	0,08	1.14[S]	0,08	NO
Trave 21-22	0%	-33.982	230.039	0	0	16,08	10,05	1.11[V]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	-33.982	176.942	-137.735	25.748	16,08	10,05	1.44[V]	0,13	5.47[S]	0,10	NO
	25,0%	-218.974	25.348	-218.974	66.333	16,08	10,05	8.64[S]	0,11	1.87[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-37.133	146.949	10,05	10,05	-	VNR	1.09[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-37.133	151.932	10,05	10,05	-	VNR	1.06[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-37.133	152.945	10,05	10,05	-	VNR	1.05[V]	0,11	NO
	75,0%	-218.974	13.065	-218.974	98.646	12,06	10,05	11.93[S]	0,10	1.26[S]	0,10	NO
	87,5%	-218.974	99.116	-218.974	62.611	12,06	10,05	1.57[S]	0,10	1.98[S]	0,10	NO
	100%	-218.974	130.660	-207.642	1.053	12,06	10,05	1.19[S]	0,10	NS	0,10	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 11b-18**					
Trave 11b-18	0%	-434.205	37.292	-434.205	15.528	8,04	8,04	1.17[S]	0,08	2.83[S]	0,08	NO
	12,5%	-434.205	37.292	-434.205	15.528	8,04	8,04	1.17[S]	0,08	2.83[S]	0,08	NO
	25,0%	-434.205	37.292	-434.205	15.528	8,04	8,04	1.17[S]	0,08	2.83[S]	0,08	NO
	37,5%	-434.510	31.219	-434.510	14.739	8,04	8,04	1.40[S]	0,08	2.97[S]	0,08	NO
	50,0%	-434.899	23.549	-434.899	13.641	8,04	8,04	1.86[S]	0,08	3.21[S]	0,08	NO
	62,5%	-435.289	15.981	-417.361	25.437	8,04	8,04	2.73[S]	0,08	1.86[S]	0,08	NO
	75,0%	-435.679	8.515	-417.666	31.587	8,04	8,04	5.12[S]	0,08	1.49[S]	0,08	NO
	87,5%	-436.069	1.152	-417.666	31.587	8,04	8,04	37.84[S]	0,08	1.49[S]	0,08	NO
	100%	-417.666	5.225	-417.666	31.587	8,04	8,04	9.05[S]	0,08	1.49[S]	0,08	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 18-19-20-10b**					
Trave 18-19	0%	-517.971	864	-517.298	12.913	8,04	8,04	30.75[S]	0,06	2.06[S]	0,06	NO
	12,5%	-477.427	288	-477.427	13.368	8,04	8,04	NS	0,08	2.63[S]	0,08	NO
	25,0%	-453.031	3.380	-462.663	17.002	8,04	8,04	11.88[S]	0,08	2.24[S]	0,08	NO
	37,5%	-454.290	4.851	-453.573	19.171	8,04	8,04	8.22[S]	0,08	2.08[S]	0,08	NO
	50,0%	-442.331	7.797	-441.614	19.865	8,04	8,04	5.43[S]	0,08	2.13[S]	0,08	NO
	62,5%	-425.352	11.865	-424.635	19.837	8,04	8,04	3.85[S]	0,08	2.31[S]	0,08	NO
	75,0%	-404.580	16.744	-403.862	17.805	10,05	8,04	4.86[S]	0,09	2.82[S]	0,09	NO
	87,5%	-382.027	21.979	-381.309	13.521	10,05	8,04	3.91[S]	0,09	4.05[S]	0,09	NO
	100%	-373.688	31.420	-373.004	1.597	10,05	8,04	2.79[S]	0,09	35.36[S]	0,09	NO
Trave 19-20	0%	-282.696	59.616	-282.696	320	10,05	6,03	1.77[S]	0,10	NS	0,09	NO
	12,5%	-282.696	59.616	-282.696	320	10,05	6,03	1.77[S]	0,10	NS	0,09	NO
	25,0%	-208.937	35.340	-208.937	6.157	10,05	6,03	3.42[S]	0,11	9.42[S]	0,10	NO
	37,5%	-208.937	35.340	-208.937	6.157	6,03	6,03	1.63[S]	0,09	9.39[S]	0,09	NO
	50,0%	-153.627	31.308	-153.627	23.888	6,03	6,03	2.20[S]	0,09	2.88[S]	0,09	NO
	62,5%	-85.167	47.269	-85.167	47.353	6,03	6,03	1.75[S]	0,10	1.75[S]	0,10	NO
	75,0%	-85.167	47.269	-85.167	47.353	6,03	6,03	1.75[S]	0,10	1.75[S]	0,10	NO
	87,5%	-91.909	75.614	-91.909	81.354	6,03	8,04	1.07[S]	0,11	1.39[S]	0,12	NO
	100%	-91.909	75.614	-91.909	81.354	6,03	8,04	1.07[S]	0,11	1.39[S]	0,12	NO
Trave 10b-20	0%	-471.670	29.658	-471.670	50.122	8,04	10,05	1.23[S]	0,08	1.35[S]	0,08	NO
	12,5%	-471.647	28.220	-471.647	48.630	8,04	10,05	1.29[S]	0,08	1.39[S]	0,08	NO
	25,0%	-417.028	23.837	-417.028	39.085	8,04	10,05	1.99[S]	0,08	2.02[S]	0,09	NO
	37,5%	-359.576	19.045	-359.576	33.915	8,04	10,05	3.10[S]	0,09	2.67[S]	0,09	NO
	50,0%	-303.492	13.353	-303.492	27.013	8,04	10,05	5.27[S]	0,09	3.77[S]	0,10	NO
	62,5%	-247.638	8.467	-247.638	20.359	8,04	10,05	9.65[S]	0,10	5.56[S]	0,11	NO
	75,0%	-210.382	10.323	-211.220	12.124	8,04	10,05	8.64[S]	0,10	9.94[S]	0,11	NO
	87,5%	-180.464	20.199	-180.464	15.585	6,03	8,04	3.15[S]	0,10	6.10[S]	0,10	NO
	100,0%	-159.002	33.768	-159.002	23.502	6,03	8,04	2.01[S]	0,10	4.23[S]	0,11	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**					
Trave 24-25	0%	-65.895	137.153	-65.895	28.563	10,05	10,05	1.13[S]	0,11	5.43[S]	0,11	NO
	12,5%	-65.895	100.169	-65.895	67.393	10,05	10,05	1.55[S]	0,11	2.30[S]	0,11	NO
	25,0%	-65.895	26.306	-36.151	91.648	10,05	10,05	5.90[S]	0,11	1.76[V]	0,11	NO
	37,5%	0	0	-38.227	110.153	10,05	10,05	-	VNR	1.46[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-38.227	109.273	10,05	10,05	-	VNR	1.47[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-38.229	100.819	10,05	10,05	-	VNR	1.59[V]	0,11	NO
	75,0%	-57.504	59.027	-57.504	57.649	14,07	10,05	3.72[S]	0,12	2.72[S]	0,11	NO
	87,5%	-57.504	151.564	-57.504	23.523	14,07	10,05	1.45[S]	0,12	6.67[S]	0,11	NO
	100,0%	-36.151	210.503	0	0	14,07	10,05	1.06[V]	0,12	-	VNR	NO
Trave 25-26	0%	-34.520	198.944	0	0	14,07	10,05	1.12[V]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-35.333	139.721	-35.333	27.116	14,07	10,05	1.60[S]	0,12	5.95[S]	0,11	NO
	25,0%	-35.333	50.916	-34.791	61.968	14,07	10,05	4.41[S]	0,12	2.60[V]	0,11	NO
	37,5%	0	0	-34.791	96.048	10,05	10,05	-	VNR	1.68[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-34.812	99.149	10,05	10,05	-	VNR	1.63[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-34.812	95.383	10,05	10,05	-	VNR	1.69[V]	0,11	NO
	75,0%	-35.137	52.793	-34.520	59.930	14,07	10,05	4.25[S]	0,12	2.69[V]	0,11	NO
	87,5%	-34.791	143.539	-35.137	24.441	14,07	10,05	1.56[V]	0,12	6.61[S]	0,11	NO
	100,0%	-34.791	204.688	0	0	14,07	10,05	1.09[V]	0,12	-	VNR	NO
Trave 26-27	0%	-34.430	202.819	0	0	14,07	10,05	1.10[V]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	-43.510	138.197	-43.510	26.758	14,07	10,05	1.61[S]	0,12	5.97[S]	0,11	NO
	25,0%	-43.510	47.640	-34.817	65.752	14,07	10,05	4.67[S]	0,12	2.45[V]	0,11	NO
	37,5%	0	0	-34.817	100.991	10,05	10,05	-	VNR	1.60[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-34.859	104.156	10,05	10,05	-	VNR	1.55[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-34.859	99.874	10,05	10,05	-	VNR	1.61[V]	0,11	NO
	75,0%	-42.289	51.725	-34.430	62.285	14,07	10,05	4.31[S]	0,12	2.59[V]	0,11	NO
	87,5%	-34.817	147.491	-42.289	23.207	14,07	10,05	1.52[V]	0,12	6.90[S]	0,11	NO
	100%	-34.817	212.446	0	0	14,07	10,05	1.05[V]	0,12	-	VNR	NO
Trave 27-28	0%	-34.926	209.311	0	0	14,07	10,05	1.07[V]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-57.813	140.465	-57.813	25.273	14,07	10,05	1.56[S]	0,12	6.21[S]	0,11	NO
	25,0%	-57.813	48.308	-57.813	62.286	14,07	10,05	4.55[S]	0,12	2.52[S]	0,11	NO
	37,5%	0	0	-35.471	103.016	10,05	10,05	-	VNR	1.56[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-35.471	106.745	10,05	10,05	-	VNR	1.51[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-35.471	102.711	10,05	10,05	-	VNR	1.57[V]	0,11	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	75,0%	-52.252	48.735	-34.926	65.190	14,07	10,05	4.53[S]	0,12	2.47[V]	0,11	NO
	87,5%	-35.417	145.380	-52.252	23.872	14,07	10,05	1.54[V]	0,12	6.62[S]	0,11	NO
	100%	-35.417	211.728	0	0	14,07	10,05	1.06[V]	0,12	-	VNR	NO
Trave 29-28	0%	-34.099	192.231	0	0	12,06	10,05	1.00[V]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-72.710	135.865	-72.710	29.653	12,06	10,05	1.36[S]	0,11	5.19[S]	0,11	NO
	25,0%	-72.710	48.001	-72.710	62.040	12,06	10,05	3.86[S]	0,11	2.48[S]	0,11	NO
	37,5%	0	0	-33.948	98.495	10,05	10,05	-	VNR	1.64[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-33.948	101.542	10,05	10,05	-	VNR	1.59[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-33.948	97.800	10,05	10,05	-	VNR	1.65[V]	0,11	NO
	75,0%	-62.749	51.627	-62.749	60.759	14,07	10,05	4.24[S]	0,12	2.56[S]	0,11	NO
	87,5%	-62.749	141.068	-62.749	27.053	14,07	10,05	1.55[S]	0,12	5.76[S]	0,11	NO
	100,0%	-33.450	200.708	0	0	14,07	10,05	1.12[V]	0,13	-	VNR	NO
Trave 29-30	0%	-48.733	174.366	0	0	12,06	10,05	1.09[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-48.733	147.500	-48.733	27.938	12,06	10,05	1.29[S]	0,12	5.68[S]	0,11	NO
	25,0%	-48.733	70.282	-48.733	47.712	12,06	10,05	2.70[S]	0,12	3.32[S]	0,11	NO
	37,5%	-48.733	9.495	-29.032	75.892	10,05	10,05	16.72[S]	0,11	2.14[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-27.068	82.886	10,05	10,05	-	VNR	1.96[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-28.625	82.905	10,05	10,05	-	VNR	1.96[V]	0,11	NO
	75,0%	-44.077	37.511	-44.077	74.273	10,05	10,05	4.25[S]	0,11	2.15[S]	0,11	NO
	87,5%	-44.077	99.898	-44.077	69.331	10,05	10,05	1.59[S]	0,11	2.30[S]	0,11	NO
	100%	-44.077	122.191	-44.077	47.957	10,05	10,05	1.30[S]	0,11	3.33[S]	0,11	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-S1**					
Trave 1-S1	0%	-10.736	36.759	-10.736	36.087	6,03	6,03	1.45[S]	0,19	1.48[S]	0,19	NO
	12,5%	-10.736	30.556	-10.736	32.478	6,03	6,03	1.75[S]	0,19	1.65[S]	0,19	NO
	25,0%	-10.736	19.949	-10.736	25.159	6,03	6,03	2.68[S]	0,19	2.13[S]	0,19	NO
	37,5%	-10.736	10.280	-10.736	16.898	6,03	6,03	5.21[S]	0,19	3.17[S]	0,19	NO
	50,0%	-10.736	1.551	-10.736	7.701	6,03	6,03	34.55[S]	0,19	6.96[S]	0,19	NO
	62,5%	-7.947	12.425	-7.947	12.487	6,03	6,03	4.33[S]	0,19	4.31[S]	0,19	NO
	75,0%	-7.947	24.350	-7.947	18.490	6,03	6,03	2.21[S]	0,19	2.91[S]	0,19	NO
	87,5%	-7.947	37.214	-7.947	23.554	6,03	6,03	1.44[S]	0,19	2.28[S]	0,19	NO
	100,0%	-7.947	44.642	-7.947	25.936	6,03	6,03	1.20[S]	0,19	2.07[S]	0,19	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 2-12-17-26**					
Trave 2-12	0%	-17.238	28.621	-17.238	16.310	6,03	6,03	1.84[S]	0,19	3.24[S]	0,19	NO
	12,5%	-17.238	21.108	-17.238	16.258	6,03	6,03	2.50[S]	0,19	3.25[S]	0,19	NO
	25,0%	-17.238	11.341	-17.238	14.929	6,03	6,03	4.66[S]	0,19	3.54[S]	0,19	NO
	37,5%	-17.238	3.338	-17.238	11.838	6,03	6,03	15.85[S]	0,19	4.47[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	-22.391	7.101	6,03	6,03	-	VNR	7.37[V]	0,19	NO
	62,5%	-15.683	5.020	-15.683	9.342	6,03	6,03	10.57[S]	0,19	5.68[S]	0,19	NO
	75,0%	-15.683	14.606	-15.683	10.852	6,03	6,03	3.63[S]	0,19	4.89[S]	0,19	NO
	87,5%	-15.683	25.975	-15.683	10.959	6,03	6,03	2.04[S]	0,19	4.84[S]	0,19	NO
	100%	-15.683	34.578	-15.683	10.080	6,03	6,03	1.53[S]	0,19	5.26[S]	0,19	NO
Trave 12-17	0%	-26.269	49.755	-26.269	22.441	6,03	6,03	1.04[S]	0,19	2.31[S]	0,19	NO
	12,5%	-26.269	44.498	-26.269	20.958	6,03	6,03	1.16[S]	0,19	2.48[S]	0,19	NO
	25,0%	-26.269	31.306	-26.269	16.324	6,03	6,03	1.66[S]	0,19	3.18[S]	0,19	NO
	37,5%	-26.269	19.088	-26.269	10.716	6,03	6,03	2.72[S]	0,19	4.85[S]	0,19	NO
	50,0%	-26.269	7.765	-21.277	5.188	6,03	6,03	6.69[S]	0,19	10.12[S]	0,19	NO
	62,5%	-21.277	13.230	-21.277	14.788	6,03	6,03	3.96[S]	0,19	3.55[S]	0,19	NO
	75,0%	-21.277	22.097	-21.277	23.749	6,03	6,03	2.37[S]	0,19	2.21[S]	0,19	NO
	87,5%	-21.277	31.523	-21.277	32.147	6,03	6,03	1.66[S]	0,19	1.63[S]	0,19	NO
	100%	-21.277	35.206	-21.277	35.206	6,03	6,03	1.49[S]	0,19	1.49[S]	0,19	NO
Trave 17-26	0%	-30.634	42.522	0	0	6,03	6,03	1.25[S]	0,17	-	VNR	NO
	12,5%	-30.634	24.713	-30.634	8.041	6,03	6,03	2.15[S]	0,17	6.61[S]	0,17	NO
	25,0%	-30.634	6.209	-30.634	15.276	6,03	6,03	8.56[S]	0,17	3.48[S]	0,17	NO
	37,5%	0	0	-31.191	21.688	6,03	6,03	-	VNR	2.45[V]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-31.191	23.460	6,03	6,03	-	VNR	2.26[V]	0,17	NO
	62,5%	0	0	-31.191	20.425	6,03	6,03	-	VNR	2.60[V]	0,17	NO
	75,0%	-30.091	9.415	-30.091	14.174	8,04	6,03	7.35[S]	0,19	3.76[S]	0,18	NO
	87,5%	-30.091	28.998	-30.091	5.861	8,04	6,03	2.38[S]	0,19	9.10[S]	0,18	NO
	100,0%	-30.091	47.634	0	0	8,04	6,03	1.45[S]	0,19	-	VNR	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 3-3b-9b-18**					
Trave 3-3b	0%	-9.004	4.907	-9.004	6.539	4,02	4,02	7.35[S]	0,18	5.52[S]	0,18	NO
	12,5%	-7.233	4.194	-9.004	3.125	4,02	4,02	8.65[S]	0,18	11.55[S]	0,18	NO
	25,0%	-21.538	2.087	-21.538	1.105	4,02	4,02	16.67[S]	0,18	31.50[S]	0,18	NO
	37,5%	-23.017	1.989	-24.499	852	4,02	4,02	17.42[S]	0,18	40.49[S]	0,18	NO
	50,0%	-24.430	1.848	-25.668	1.463	4,02	4,02	18.67[S]	0,18	23.49[S]	0,18	NO
	62,5%	-26.516	1.430	-27.924	1.611	4,02	4,02	23.98[S]	0,18	21.19[S]	0,18	NO
	75,0%	-25.347	1.128	-25.347	1.252	4,02	4,02	30.50[S]	0,18	27.48[S]	0,18	NO
	87,5%	-26.184	1.418	-26.184	1.070	4,02	4,02	24.20[S]	0,18	32.08[S]	0,18	NO
	100%	-25.254	1.348	-25.254	1.210	4,02	4,02	25.53[S]	0,18	28.44[S]	0,18	NO
Trave 3b-9b	0%	-29.985	794	-29.985	1.488	4,02	4,02	42.73[S]	0,18	22.80[S]	0,18	NO
	12,5%	-28.405	1.680	-29.985	433	4,02	4,02	20.29[S]	0,18	78.36[S]	0,18	NO
	25,0%	-27.181	2.049	-27.181	819	4,02	4,02	16.70[S]	0,18	41.78[S]	0,18	NO
	37,5%	-29.046	1.529	-29.526	1.030	4,02	4,02	22.25[S]	0,18	32.98[S]	0,18	NO
	50,0%	-30.594	1.885	-30.594	1.067	4,02	4,02	17.96[S]	0,18	31.74[S]	0,18	NO
	62,5%	-32.521	1.740	-32.521	1.176	4,02	4,02	19.34[S]	0,18	28.62[S]	0,18	NO
	75,0%	-31.878	1.783	-31.878	881	4,02	4,02	18.92[S]	0,18	38.29[S]	0,18	NO
	87,5%	-35.517	1.538	-34.469	291	4,02	4,02	21.68[S]	0,17	NS	0,17	NO
	100%	-34.469	878	-34.469	1.294	4,02	4,02	38.11[S]	0,17	25.86[S]	0,17	NO
Trave 9b-18	0%	-34.125	1.485	-34.125	1.049	4,02	4,02	22.55[S]	0,17	31.93[S]	0,17	NO
	12,5%	-33.496	1.589	-33.496	873	4,02	4,02	21.12[S]	0,18	38.45[S]	0,18	NO
	25,0%	-33.162	1.715	-32.248	1.462	4,02	4,02	19.59[S]	0,18	23.04[S]	0,18	NO
	37,5%	-32.050	2.291	-31.012	547	4,02	4,02	14.71[S]	0,18	61.83[S]	0,18	NO
	50,0%	-31.012	1.110	-31.012	1.446	4,02	4,02	30.47[S]	0,18	23.39[S]	0,18	NO
	62,5%	-30.357	1.862	-30.357	1.468	4,02	4,02	18.20[S]	0,18	23.08[S]	0,18	NO
	75,0%	-26.057	2.678	-24.150	1.214	4,02	4,02	12.82[S]	0,18	28.44[S]	0,18	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	87,5%	-18.260	7.075	-20.547	3.933	4,02	4,02	4.96[V]	0,18	8.87[S]	0,18	NO
	100%	-20.547	2.509	-20.547	7.397	4,02	4,02	13.91[S]	0,18	4.71[S]	0,18	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 4-8-13-19**					
Trave 4-8	0%	-24.676	5.175	-24.676	2.827	4,02	4,02	6.66[S]	0,18	12.19[S]	0,18	NO
	12,5%	-26.083	2.449	-23.595	7.275	4,02	4,02	14.02[S]	0,18	4.75[S]	0,18	NO
	25,0%	-33.758	1.293	-33.758	5.519	4,02	4,02	25.93[S]	0,17	6.07[S]	0,17	NO
	37,5%	-35.379	1.382	-35.379	4.774	4,02	4,02	24.14[S]	0,17	6.99[S]	0,17	NO
	50,0%	-30.197	930	-30.197	4.686	4,02	4,02	36.46[S]	0,18	7.23[S]	0,18	NO
	62,5%	-14.373	418	-14.882	4.004	4,02	4,02	85.05[S]	0,18	8.86[S]	0,18	NO
	75,0%	-13.252	1.618	-18.306	2.716	4,02	4,02	22.04[S]	0,18	12.93[S]	0,18	NO
	87,5%	-23.638	6.492	-23.638	2.391	4,02	4,02	5.32[S]	0,18	14.46[S]	0,18	NO
	100%	-11.812	12.082	-11.812	982	4,02	4,02	2.96[S]	0,18	36.47[S]	0,18	NO
Trave 8-13	0%	-14.881	9.210	-12.974	124	4,02	4,02	3.85[S]	0,18	NS	0,18	NO
	12,5%	-14.881	5.756	-13.092	2.542	4,02	4,02	6.16[S]	0,18	14.03[S]	0,18	NO
	25,0%	-14.177	1.175	-13.628	1.882	4,02	4,02	30.27[S]	0,18	18.93[S]	0,18	NO
	37,5%	-17.494	228	-26.267	1.652	4,02	4,02	NS	0,18	20.77[V]	0,18	NO
	50,0%	-21.527	414	-29.351	1.398	4,02	4,02	84.07[S]	0,18	24.31[V]	0,18	NO
	62,5%	-17.842	498	-17.842	2.220	4,02	4,02	70.66[S]	0,18	15.85[S]	0,18	NO
	75,0%	-16.566	1.439	-18.357	2.286	4,02	4,02	24.54[S]	0,18	15.37[S]	0,18	NO
	87,5%	-17.327	6.124	-17.327	3.063	4,02	4,02	5.75[S]	0,18	11.50[S]	0,18	NO
	100,0%	-17.327	10.319	0	0	4,02	4,02	3.41[S]	0,18	-	VNR	NO
Trave 13-19	0%	-35.406	13.881	-35.406	2.475	4,02	4,02	2.40[S]	0,17	13.48[S]	0,17	NO
	12,5%	-35.406	10.410	-35.406	4.087	4,02	4,02	3.20[S]	0,17	8.16[S]	0,17	NO
	25,0%	-27.087	2.540	-25.375	4.322	4,02	4,02	13.47[S]	0,18	7.96[S]	0,18	NO
	37,5%	-25.280	1.244	-24.103	4.125	4,02	4,02	27.66[S]	0,18	8.37[S]	0,18	NO
	50,0%	-24.103	1.587	-24.103	5.479	4,02	4,02	21.76[S]	0,18	6.30[S]	0,18	NO
	62,5%	-32.597	1.802	-32.597	5.744	4,02	4,02	18.67[S]	0,18	5.85[S]	0,18	NO
	75,0%	-36.652	2.154	-32.326	6.461	4,02	4,02	15.43[S]	0,17	5.21[S]	0,18	NO
	87,5%	-24.336	3.349	-27.542	9.162	4,02	4,02	10.30[S]	0,18	3.73[S]	0,18	NO
	100%	-24.336	6.309	-27.542	2.910	4,02	4,02	5.47[S]	0,18	11.74[S]	0,18	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 5-9-14-20**					
Trave 5-9	0%	-170.573	22.252	-170.573	26.232	6,03	6,03	1.59[S]	0,17	1.35[S]	0,17	NO
	12,5%	-170.573	15.698	-170.573	18.392	6,03	6,03	2.25[S]	0,17	1.92[S]	0,17	NO
	25,0%	-109.608	7.257	-109.608	8.463	6,03	4,02	5.73[S]	0,18	3.05[S]	0,16	NO
	37,5%	-76.445	5.039	-76.445	6.373	4,02	4,02	5.77[S]	0,16	4.56[S]	0,16	NO
	50,0%	-49.461	3.249	-49.461	5.107	4,02	4,02	9.82[S]	0,17	6.24[S]	0,17	NO
	62,5%	-9.792	3.830	-27.055	3.626	4,02	4,02	9.40[S]	0,18	9.44[S]	0,18	NO
	75,0%	20.956	4.313	5.654	4.047	4,02	4,02	9.09[S]	0,19	9.29[S]	0,19	NO
	87,5%	22.730	8.161	22.730	6.204	4,02	4,02	4.82[S]	0,20	6.34[S]	0,20	NO
	100,0%	22.730	13.481	22.730	5.183	4,02	4,02	2.92[S]	0,20	7.59[S]	0,20	NO
Trave 9-14	0%	11.766	10.686	11.766	4.856	4,02	4,02	3.58[S]	0,19	7.87[S]	0,19	NO
	12,5%	11.766	6.119	35.467	6.141	4,02	4,02	6.25[S]	0,19	6.62[S]	0,20	NO
	25,0%	5.681	3.342	-402	3.333	4,02	4,02	11.25[S]	0,19	11.10[S]	0,19	NO
	37,5%	-14.468	2.501	-14.468	2.819	4,02	4,02	14.21[S]	0,18	12.60[S]	0,18	NO
	50,0%	12.685	3.321	-18.524	2.663	4,02	4,02	11.54[S]	0,19	13.18[S]	0,18	NO
	62,5%	10.434	3.554	-12.743	3.506	4,02	4,02	10.72[S]	0,19	10.18[S]	0,18	NO
	75,0%	20.940	4.336	15.277	4.317	4,02	4,02	9.04[S]	0,19	8.94[S]	0,19	NO
	87,5%	50.609	8.887	44.751	7.836	4,02	4,02	4.75[S]	0,21	5.31[S]	0,20	NO
	100,0%	50.609	16.416	50.609	6.058	4,02	4,02	2.57[S]	0,21	6.97[S]	0,21	NO
Trave 14-20	0%	64.382	16.254	64.382	2.490	4,02	4,02	2.68[S]	0,21	17.53[S]	0,21	NO
	12,5%	64.382	11.903	64.382	8.708	4,02	4,02	3.66[S]	0,21	5.01[S]	0,21	NO
	25,0%	16.947	6.282	-1.923	5.527	4,02	4,02	6.17[S]	0,19	6.66[S]	0,19	NO
	37,5%	-46.946	4.390	-45.606	3.130	4,02	4,02	7.32[S]	0,17	10.32[S]	0,17	NO
	50,0%	-45.606	1.179	-45.606	4.773	4,02	4,02	27.40[S]	0,17	6.76[S]	0,17	NO
	62,5%	-68.776	3.671	-59.695	6.091	4,02	4,02	8.14[S]	0,16	5.06[S]	0,17	NO
	75,0%	-88.194	5.824	-88.194	8.956	4,02	4,02	4.78[S]	0,16	3.11[S]	0,16	NO
	87,5%	-124.350	14.694	-124.350	18.880	4,02	6,03	1.65[S]	0,16	2.12[S]	0,17	NO
	100%	-124.350	19.710	-124.350	24.930	4,02	6,03	1.23[S]	0,16	1.60[S]	0,17	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 6-5b-8b-21-29**					
Trave 6-5b	0%	-360.863	93.344	-360.863	9.118	12,06	10,05	1.36[S]	0,09	10.48[S]	0,09	NO
	12,5%	-360.863	93.344	-360.863	9.118	12,06	10,05	1.36[S]	0,09	10.48[S]	0,09	NO
	25,0%	-324.455	63.773	-324.455	19.267	12,06	10,05	2.10[S]	0,09	5.34[S]	0,09	NO
	37,5%	-296.514	42.768	-296.514	25.690	12,06	10,05	3.27[S]	0,09	4.22[S]	0,09	NO
	50,0%	-284.851	26.492	-284.851	29.046	12,06	10,05	5.37[S]	0,09	3.82[S]	0,09	NO
	62,5%	-275.349	11.338	-275.349	32.468	12,06	10,05	12.73[S]	0,10	3.47[S]	0,09	NO
	75,0%	-268.104	1.033	-271.285	42.201	12,06	10,05	NS	0,10	2.69[S]	0,09	NO
	87,5%	0	0	-311.823	49.901	10,05	10,05	-	VNR	2.11[S]	0,09	NO
	100%	0	0	-311.823	49.901	10,05	10,05	-	VNR	2.11[S]	0,09	NO
Trave 5b-8b	0%	0	0	-328.197	43.440	10,05	10,05	-	VNR	2.34[S]	0,09	NO
	12,5%	0	0	-328.197	46.869	10,05	10,05	-	VNR	2.17[S]	0,09	NO
	25,0%	0	0	-334.348	49.225	10,05	10,05	-	VNR	2.04[S]	0,09	NO
	37,5%	0	0	-338.541	49.446	10,05	10,05	-	VNR	2.02[S]	0,08	NO
	50,0%	0	0	-339.870	49.406	10,05	10,05	-	VNR	2.01[S]	0,08	NO
	62,5%	0	0	-338.025	50.133	10,05	10,05	-	VNR	1.99[S]	0,08	NO
	75,0%	0	0	-334.837	48.913	10,05	10,05	-	VNR	2.05[S]	0,09	NO
	87,5%	-300.691	670	-321.182	48.591	10,05	10,05	NS	0,09	2.12[S]	0,09	NO
	100%	-300.691	670	-321.182	45.512	10,05	10,05	NS	0,09	2.27[S]	0,09	NO
Trave 8b-21	0%	-221.898	4.373	-302.794	53.097	10,05	10,05	28.27[S]	0,09	2.01[S]	0,09	NO
	12,5%	-261.686	683	-302.794	53.097	10,05	10,05	NS	0,09	2.01[S]	0,09	NO
	25,0%	-265.154	10.887	-247.961	44.140	10,05	10,05	10.54[S]	0,09	2.68[S]	0,09	NO
	37,5%	-255.345	23.254	-255.345	33.209	10,05	10,05	5.02[S]	0,09	3.51[S]	0,09	NO
	50,0%	-255.345	23.254	-255.345	31.736	10,05	10,05	5.02[S]	0,09	3.68[S]	0,09	NO
	62,5%	-243.544	40.295	-243.544	26.004	10,05	10,05	2.95[S]	0,09	4.58[S]	0,09	NO
	75,0%	-241.114	61.850	-241.114	16.009	10,05	10,05	1.93[S]	0,09	7.47[S]	0,09	NO
	87,5%	-256.698	93.181	-256.698	2.624	10,05	10,05	1.25[S]	0,09	44.42[S]	0,09	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	100%	-256.698	93.181	-256.698	111	10,05	10,05	1.25[S]	0,09	NS	0,09	NO
Trave 21-29	0%	-51.853	46.900	0	0	8,04	6,03	1.42[S]	0,19	-	VNR	NO
	12,5%	-51.853	28.587	-51.853	1.227	8,04	6,03	2.34[S]	0,19	41.66[S]	0,17	NO
	25,0%	-51.853	9.142	-51.853	9.523	8,04	6,03	7.32[S]	0,19	5.36[S]	0,17	NO
	37,5%	0	0	-21.916	17.277	6,03	6,03	-	VNR	3.13[V]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-21.916	20.646	6,03	6,03	-	VNR	2.62[V]	0,17	NO
	62,5%	0	0	-51.853	16.459	6,03	6,03	-	VNR	3.09[S]	0,17	NO
	75,0%	-38.640	9.214	-38.640	16.719	6,03	6,03	5.68[S]	0,17	3.13[S]	0,17	NO
	87,5%	-38.640	26.878	-38.640	10.204	6,03	6,03	1.94[S]	0,17	5.13[S]	0,17	NO
	100%	-38.640	43.835	0	0	6,03	6,03	1.19[S]	0,17	-	VNR	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 7-22-30**					
Trave 7-22	0%	-26.544	160.484	-26.544	17.912	10,05	10,05	1.01[S]	0,11	9.11[S]	0,11	NO
	12,5%	-26.544	102.402	-26.544	61.058	10,05	10,05	1.59[S]	0,11	2.67[S]	0,11	NO
	25,0%	-26.544	27.323	-26.544	82.703	10,05	10,05	5.97[S]	0,11	1.97[S]	0,11	NO
	37,5%	0	0	-22.796	95.506	10,05	10,05	-	VNR	1.71[V]	0,11	NO
	50,0%	0	0	-22.796	97.385	10,05	10,05	-	VNR	1.68[V]	0,11	NO
	62,5%	0	0	-23.972	85.541	10,05	10,05	-	VNR	1.91[V]	0,11	NO
	75,0%	-19.426	45.710	-19.426	57.997	14,07	10,05	4.98[S]	0,13	2.84[S]	0,11	NO
	87,5%	-19.426	131.562	-19.426	25.577	14,07	10,05	1.73[S]	0,13	6.44[S]	0,11	NO
	100,0%	-19.426	196.403	0	0	14,07	10,05	1.15[S]	0,13	-	VNR	NO
Trave 22-30	0%	-83.390	185.423	0	0	14,07	10,05	1.15[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-83.390	135.504	-83.390	29.746	14,07	10,05	1.58[S]	0,12	5.10[S]	0,11	NO
	25,0%	-83.390	60.991	-83.390	48.529	14,07	10,05	3.52[S]	0,12	3.12[S]	0,11	NO
	37,5%	-83.390	2.756	-83.390	51.955	10,05	10,05	55.07[S]	0,10	2.92[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-83.390	57.614	10,05	10,05	-	VNR	2.63[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-61.067	73.956	10,05	10,05	-	VNR	2.11[S]	0,11	NO
	75,0%	-61.067	39.090	-61.067	74.308	10,05	10,05	3.99[S]	0,11	2.10[S]	0,11	NO
	87,5%	-61.067	101.683	-61.067	67.444	10,05	10,05	1.53[S]	0,11	2.31[S]	0,11	NO
	100%	-61.067	144.784	-61.067	44.305	10,05	10,05	1.07[S]	0,11	3.52[S]	0,11	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 6b-11-23-24**					
Trave 6b-11	0%	-28.926	3.419	-28.926	6.233	6,03	6,03	15.12[S]	0,19	8.29[S]	0,19	NO
	12,5%	-28.926	3.419	-28.926	6.233	6,03	6,03	15.12[S]	0,19	8.29[S]	0,19	NO
	25,0%	-28.926	2.617	-28.926	4.575	6,03	6,03	19.76[S]	0,19	11.30[S]	0,19	NO
	37,5%	-10.136	3.580	-28.926	2.356	6,03	6,03	14.98[S]	0,19	21.95[S]	0,19	NO
	50,0%	-10.136	6.245	-10.136	465	6,03	6,03	8.59[S]	0,19	NS	0,19	NO
	62,5%	-10.136	9.040	-10.136	806	6,03	6,03	5.93[S]	0,19	66.57[S]	0,19	NO
	75,0%	-10.136	11.964	-10.136	1.018	6,03	6,03	4.48[S]	0,19	52.71[S]	0,19	NO
	87,5%	-10.136	14.348	-10.136	1.094	6,03	6,03	3.74[S]	0,19	49.05[S]	0,19	NO
	100,0%	-10.136	14.348	-10.136	1.094	6,03	6,03	3.74[S]	0,19	49.05[S]	0,19	NO
Trave 11-23	0%	-6.731	35.950	-6.731	22.672	6,03	6,03	1.50[S]	0,19	2.38[S]	0,19	NO
	12,5%	-6.731	29.068	-6.731	20.966	6,03	6,03	1.85[S]	0,19	2.57[S]	0,19	NO
	25,0%	-6.731	18.237	-6.731	17.167	6,03	6,03	2.96[S]	0,19	3.14[S]	0,19	NO
	37,5%	-6.731	8.535	-6.731	12.239	6,03	6,03	6.32[S]	0,19	4.41[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	-5.973	6.275	6,03	6,03	-	VNR	8.61[S]	0,19	NO
	62,5%	-5.973	7.784	-5.973	12.790	6,03	6,03	6.94[S]	0,19	4.22[S]	0,19	NO
	75,0%	-5.973	17.027	-5.973	18.179	6,03	6,03	3.17[S]	0,19	2.97[S]	0,19	NO
	87,5%	-5.973	27.396	-5.973	22.440	6,03	6,03	1.97[S]	0,19	2.41[S]	0,19	NO
	100%	-5.973	34.006	-5.973	24.418	6,03	6,03	1.59[S]	0,19	2.21[S]	0,19	NO
Trave 23-24	0%	-13.392	32.112	-13.392	10.658	6,03	6,03	1.66[S]	0,19	5.00[S]	0,19	NO
	12,5%	-13.392	23.182	-13.392	12.000	6,03	6,03	2.30[S]	0,19	4.44[S]	0,19	NO
	25,0%	-13.392	12.065	-13.392	11.967	6,03	6,03	4.41[S]	0,19	4.45[S]	0,19	NO
	37,5%	-13.392	3.007	-13.392	10.449	6,03	6,03	17.73[S]	0,19	5.10[S]	0,19	NO
	50,0%	0	0	-14.075	7.937	6,03	6,03	-	VNR	6.70[V]	0,19	NO
	62,5%	-12.159	3.223	-12.159	10.939	6,03	6,03	16.58[S]	0,19	4.88[S]	0,19	NO
	75,0%	-12.159	12.176	-12.159	12.560	6,03	6,03	4.39[S]	0,19	4.25[S]	0,19	NO
	87,5%	-12.159	23.189	-12.159	12.635	6,03	6,03	2.30[S]	0,19	4.23[S]	0,19	NO
	100,0%	-12.159	32.046	-12.159	11.398	6,03	6,03	1.66[S]	0,19	4.68[S]	0,19	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave S1-16**					
Trave S1-16	0%	-21.847	40.932	-21.847	40.644	6,03	6,03	1.28[S]	0,19	1.29[S]	0,19	NO
	12,5%	-21.847	34.414	-21.847	38.270	6,03	6,03	1.52[S]	0,19	1.37[S]	0,19	NO
	25,0%	-21.847	20.509	-21.847	31.395	6,03	6,03	2.55[S]	0,19	1.67[S]	0,19	NO
	37,5%	-21.847	8.450	-21.847	22.670	6,03	6,03	6.20[S]	0,19	2.31[S]	0,19	NO
	50,0%	-18.843	2.126	-21.847	12.128	6,03	6,03	24.81[S]	0,19	4.32[S]	0,19	NO
	62,5%	-18.843	16.466	-18.843	17.760	6,03	6,03	3.20[S]	0,19	2.97[S]	0,19	NO
	75,0%	-18.843	32.529	-18.843	22.479	8,04	6,03	2.10[S]	0,21	2.34[S]	0,19	NO
	87,5%	-18.843	50.284	-18.843	25.504	8,04	6,03	1.36[S]	0,21	2.07[S]	0,19	NO
	100,0%	-18.843	58.387	-18.843	26.293	8,04	6,03	1.17[S]	0,21	2.00[S]	0,19	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 16-25**					
Trave 16-25	0%	-18.780	45.171	0	0	6,03	6,03	1.20[S]	0,18	-	VNR	NO
	12,5%	-18.780	27.115	-18.780	9.092	6,03	6,03	2.00[S]	0,18	5.98[S]	0,18	NO
	25,0%	-18.780	8.160	-18.780	15.817	6,03	6,03	6.67[S]	0,18	3.44[S]	0,18	NO
	37,5%	0	0	-22.410	20.959	6,03	6,03	-	VNR	2.57[V]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-22.410	22.853	6,03	6,03	-	VNR	2.36[V]	0,17	NO
	62,5%	0	0	-22.410	20.032	6,03	6,03	-	VNR	2.69[V]	0,17	NO
	75,0%	-18.003	10.125	-18.003	14.815	6,03	6,03	5.38[S]	0,18	3.67[S]	0,18	NO
	87,5%	-18.003	29.824	-18.003	7.345	6,03	6,03	1.82[S]	0,18	7.42[S]	0,18	NO
	100,0%	-18.003	48.452	0	0	6,03	6,03	1.12[S]	0,18	-	VNR	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 18-27**					
Trave 18-27	0%	-6.673	45.482	0	0	6,03	6,03	1.22[S]	0,18	-	VNR	NO
	12,5%	-6.673	27.175	-6.673	9.688	6,03	6,03	2.04[S]	0,18	5.74[S]	0,18	NO
	25,0%	-6.673	8.018	-6.673	16.529	6,03	6,03	6.94[S]	0,18	3.36[S]	0,18	NO
	37,5%	0	0	-4.932	21.659	6,03	6,03	-	VNR	2.57[V]	0,18	NO
	50,0%	0	0	-4.924	23.575	6,03	6,03	-	VNR	2.37[V]	0,18	NO
	62,5%	0	0	-4.903	20.726	6,03	6,03	-	VNR	2.69[V]	0,18	NO
	75,0%	-5.825	9.742	-5.825	14.970	6,03	6,03	5.72[S]	0,18	3.72[S]	0,18	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	87,5%	-5.825	29.719	-5.825	7.309	6,03	6,03	1.87[S]	0,18	7.63[S]	0,18	NO
	100,0%	-5.825	48.658	0	0	6,03	6,03	1.14[S]	0,18	-	VNR	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 20-28**					
Trave 20-28	0%	-33.322	45.084	0	0	6,03	6,03	1.17[S]	0,17	-	VNR	NO
	12,5%	-33.322	26.520	-33.322	8.924	6,03	6,03	1.99[S]	0,17	5.92[S]	0,17	NO
	25,0%	-33.322	7.091	-33.322	15.934	6,03	6,03	7.46[S]	0,17	3.32[S]	0,17	NO
	37,5%	0	0	-19.504	22.171	6,03	6,03	-	VNR	2.45[V]	0,18	NO
	50,0%	0	0	-19.560	24.197	6,03	6,03	-	VNR	2.24[V]	0,18	NO
	62,5%	0	0	-19.560	21.407	6,03	6,03	-	VNR	2.53[V]	0,18	NO
	75,0%	-26.440	10.370	-26.440	16.285	8,04	6,03	6.71[S]	0,19	3.30[S]	0,18	NO
	87,5%	-26.440	30.530	-26.440	8.544	8,04	6,03	2.27[S]	0,19	6.29[S]	0,18	NO
	100%	-26.440	49.658	0	0	8,04	6,03	1.40[S]	0,19	-	VNR	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 2b-4b-7b-10b**					
Trave 2b-4b	0%	-27.713	1.173	-27.713	2.119	4,02	4,02	29.12[S]	0,18	16.12[S]	0,18	NO
	12,5%	-27.713	3.209	-27.713	4.093	4,02	4,02	10.64[S]	0,18	8.34[S]	0,18	NO
	25,0%	-33.280	811	-35.327	2.311	4,02	4,02	41.41[S]	0,18	14.44[S]	0,17	NO
	37,5%	-33.192	945	-29.858	2.525	4,02	4,02	35.55[S]	0,18	13.44[S]	0,18	NO
	50,0%	-28.953	17	-21.910	2.943	4,02	4,02	NS	0,18	11.81[S]	0,18	NO
	62,5%	-19.525	481	-24.436	1.294	4,02	4,02	72.80[S]	0,18	26.66[S]	0,18	NO
	75,0%	-16.994	1.480	-16.994	1.085	4,02	4,02	23.83[S]	0,18	32.51[S]	0,18	NO
	87,5%	4.647	3.875	3.537	1.518	4,02	4,02	9.68[S]	0,19	24.64[S]	0,19	NO
	100,0%	5.861	6.295	0	0	4,02	4,02	5.98[S]	0,19	-	VNR	NO
Trave 4b-7b	0%	-38.996	7.276	0	0	4,02	4,02	4.53[S]	0,17	-	VNR	NO
	12,5%	-38.996	3.790	-38.996	2.500	4,02	4,02	8.70[S]	0,17	13.19[S]	0,17	NO
	25,0%	-51.734	1.283	-37.522	2.706	4,02	4,02	24.68[S]	0,17	12.25[S]	0,17	NO
	37,5%	-33.617	159	-61.137	1.641	4,02	4,02	NS	0,17	18.70[S]	0,17	NO
	50,0%	-65.146	192	-65.146	2.464	4,02	4,02	NS	0,16	12.28[S]	0,16	NO
	62,5%	-43.850	461	-66.320	3.058	4,02	4,02	70.47[S]	0,17	9.85[S]	0,16	NO
	75,0%	-60.162	1.096	-60.162	3.018	4,02	4,02	28.09[S]	0,17	10.20[S]	0,17	NO
	87,5%	-39.860	3.364	-39.860	2.990	4,02	4,02	9.78[S]	0,17	11.00[S]	0,17	NO
	100%	-39.860	7.220	0	0	4,02	4,02	4.55[S]	0,17	-	VNR	NO
Trave 7b-10b	0%	-74.434	6.940	0	0	4,02	4,02	4.22[S]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	-74.434	5.351	-45.995	1.140	4,02	4,02	5.47[S]	0,16	28.30[S]	0,17	NO
	25,0%	-93.182	3.118	-61.764	470	4,02	4,02	8.77[S]	0,16	65.15[S]	0,17	NO
	37,5%	-108.717	930	-108.717	1.760	4,02	6,03	27.88[S]	0,16	23.70[S]	0,18	NO
	50,0%	-78.686	918	-108.717	529	4,02	6,03	31.60[S]	0,17	78.85[S]	0,18	NO
	62,5%	-114.573	1.667	-114.573	1.672	4,02	6,03	15.19[S]	0,16	24.58[S]	0,17	NO
	75,0%	-134.859	2.587	-134.859	4.165	4,02	6,03	8.98[S]	0,16	9.36[S]	0,17	NO
	87,5%	-152.138	5.252	-118.927	7.455	4,02	6,03	4.08[S]	0,15	5.45[S]	0,17	NO
	100,0%	-147.847	4.025	-152.138	8.540	4,02	6,03	5.44[S]	0,15	4.35[S]	0,16	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.

$N_{Ed,s}$, $M_{Ed,3,s}$ Sollecitazioni di progetto per armatura superiore (N_{Ed} >0: compressione).

$N_{Ed,i}$, $M_{Ed,3,i}$ Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore (N_{Ed} > 0: compressione).

$A_{s,s}$, $A_{s,i}$ Armatura a flessione superiore e inferiore.

$(X/d)_s$ Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).

$(X/d)_i$ Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).

CS_s, CS_i Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori e inferiori ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1-2-3-5-6-7**						
Trave 1-2	0%	+	133.157	5,11	895.946	679.980	32.952	0	0	0	2,50	0,22340	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.865	NS	895.946	679.980	32.952	0	0	0	2,50	0,22340	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	111.283	4,21	895.946	468.766	32.952	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.354	18,49	895.946	468.766	32.952	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	89.408	5,24	895.946	468.766	32.952	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.844	10,01	895.946	468.766	32.952	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	67.579	6,94	895.946	468.766	32.952	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.379	6,86	895.946	468.766	32.952	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	46.090	10,17	895.946	468.766	32.952	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-90.253	5,19	895.946	468.766	32.952	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	24.599	19,06	895.946	468.766	32.952	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-112.129	4,18	895.946	468.766	32.952	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	3.109	NS	895.946	468.766	32.952	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-134.004	3,50	895.946	468.766	32.952	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	895.946	468.766	32.952	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-155.880	3,01	895.946	468.766	32.952	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	895.946	679.980	32.952	0	0	0	2,50	0,22340	0,0000	0,0000	NO
		-	-177.599	3,83	895.946	679.980	32.952	0	0	0	2,50	0,22340	0,0000	0,0000	NO
Trave 2-3	0%	+	202.606	1,91	689.416	386.934	9.054	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	689.416	386.934	9.054	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	174.951	2,21	689.416	386.934	9.054	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	689.416	386.934	9.054	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	142.977	2,71	689.416	386.934	9.054	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	0	-	689.416	386.934	9.054	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	110.583	3,50	689.416	386.934	9.054	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.763	35,95	689.416	386.934	9.054	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	78.192	4,95	689.416	386.934	9.054	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.103	9,19	689.416	386.934	9.054	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	46.346	8,35	689.416	386.934	9.054	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-73.981	5,23	689.416	386.934	9.054	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	15.012	25,77	689.416	386.934	9.054	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-121.125	3,19	689.416	386.934	9.054	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	689.416	386.934	9.054	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-169.503	2,28	689.416	386.934	9.054	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	689.416	386.934	9.054	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-195.937	1,97	689.416	386.934	9.054	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 3-5	0%	+	205.635	1,88	689.044	386.939	6.387	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	689.044	386.939	6.387	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	179.975	2,15	689.044	386.939	6.387	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	689.044	386.939	6.387	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	154.314	2,51	689.044	386.939	6.387	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	689.044	386.939	6.387	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	128.660	3,01	689.044	386.939	6.387	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.349	22,30	689.044	386.939	6.387	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	103.006	3,76	689.044	386.939	6.387	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.170	9,18	689.044	386.939	6.387	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	77.582	4,99	689.044	386.939	6.387	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.218	5,76	689.044	386.939	6.387	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	52.766	7,33	689.044	386.939	6.387	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-92.866	4,17	689.044	386.939	6.387	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	27.949	13,84	689.044	386.939	6.387	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-126.426	3,06	689.044	386.939	6.387	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	3.137	NS	689.044	386.939	6.387	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-144.159	2,68	689.044	386.939	6.387	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-5	0%	+	189.068	1,97	689.729	371.728	11.300	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	689.729	371.728	11.300	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	163.554	2,27	689.729	371.728	11.300	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	689.729	371.728	11.300	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	138.033	2,69	689.729	371.728	11.300	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	689.729	371.728	11.300	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	112.504	3,30	689.729	371.728	11.300	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.726	18,84	689.729	371.728	11.300	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	86.971	4,27	689.729	371.728	11.300	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.440	8,36	689.729	371.728	11.300	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	62.086	5,99	689.729	371.728	11.300	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.814	5,32	689.729	371.728	11.300	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	37.362	9,95	689.729	371.728	11.300	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-103.736	3,58	689.729	371.728	11.300	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	12.634	29,42	689.729	371.728	11.300	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-141.918	2,62	689.729	371.728	11.300	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	689.729	371.728	11.300	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-157.615	2,36	689.729	371.728	11.300	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-7	0%	+	163.199	2,18	691.207	355.962	21.907	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	691.207	355.962	21.907	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	142.044	2,51	691.207	355.962	21.907	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.652	20,17	691.207	355.962	21.907	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	120.888	2,94	691.207	355.962	21.907	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.135	9,33	691.207	355.962	21.907	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	99.734	3,57	691.207	355.962	21.907	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.617	6,07	691.207	355.962	21.907	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	78.580	4,53	691.207	355.962	21.907	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.098	4,50	691.207	355.962	21.907	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	58.097	6,13	691.207	355.962	21.907	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-100.254	3,55	691.207	355.962	21.907	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	37.613	9,46	691.207	355.962	21.907	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-121.411	2,93	691.207	355.962	21.907	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	17.131	20,78	691.207	355.962	21.907	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-142.565	2,50	691.207	355.962	21.907	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	691.207	355.962	21.907	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-163.720	2,17	691.207	355.962	21.907	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1a-P1-S1**						
Trave 1a-P1	0%	+	67.673	3,95	267.445	336.201	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.439	4,82	267.445	336.201	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	66.928	4,00	267.445	336.201	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.182	4,76	267.445	336.201	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	65.141	4,11	267.445	336.201	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.937	4,62	267.445	336.201	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	63.354	2,76	267.445	174.685	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.693	2,93	267.445	174.685	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	61.566	2,84	267.445	174.685	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.449	2,84	267.445	174.685	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	59.809	2,92	267.445	174.685	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.234	2,76	267.445	174.685	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	58.053	4,61	267.445	336.201	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg ϑ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-65.021	4,11	267.445	336.201	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	56.298	4,75	267.445	336.201	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.808	4,00	267.445	336.201	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	54.542	4,90	267.445	336.201	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.595	3,90	267.445	336.201	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave P1-S1	0%	+	74.448	3,59	267.445	338.181	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.897	4,32	267.445	338.181	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	72.867	3,67	267.445	338.181	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.451	4,21	267.445	338.181	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	71.282	3,75	267.445	338.181	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-65.008	4,11	267.445	338.181	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	69.700	2,70	267.445	188.021	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.562	2,82	267.445	188.021	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	68.118	2,76	267.445	188.021	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.116	2,76	267.445	188.021	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	66.562	2,82	267.445	188.021	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.699	2,70	267.445	188.021	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	65.007	4,11	267.445	338.181	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-71.283	3,75	267.445	338.181	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	63.451	4,21	267.445	338.181	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.866	3,67	267.445	338.181	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	61.897	4,32	267.445	338.181	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-74.448	3,59	267.445	338.181	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 11-P2-S1-12**						
Trave 11-P2	0%	+	98.384	2,73	268.712	339.501	9.356	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.712	6,15	268.712	339.501	9.356	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	94.272	2,85	268.712	339.501	9.356	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.731	5,63	268.712	339.501	9.356	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	90.193	2,98	268.712	339.501	9.356	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.717	5,20	268.712	339.501	9.356	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	86.151	2,20	268.712	189.341	9.356	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.668	3,40	268.712	189.341	9.356	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	82.144	2,30	268.712	189.341	9.356	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.584	3,18	268.712	189.341	9.356	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	78.190	2,42	268.712	189.341	9.356	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.487	2,98	268.712	189.341	9.356	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	74.344	3,61	268.712	339.501	9.356	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.422	3,99	268.712	339.501	9.356	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	70.531	3,81	268.712	339.501	9.356	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-71.323	3,77	268.712	339.501	9.356	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	66.749	4,03	268.712	339.501	9.356	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.193	3,57	268.712	339.501	9.356	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave P2-S1	0%	+	83.438	3,22	268.472	332.545	7.585	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.379	3,98	268.472	332.545	7.585	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	79.661	3,37	268.472	332.545	7.585	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-71.072	3,78	268.472	332.545	7.585	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	75.913	3,54	268.472	332.545	7.585	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-74.735	3,59	268.472	332.545	7.585	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	72.204	2,53	268.472	182.385	7.585	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-78.361	2,33	268.472	182.385	7.585	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	68.531	2,66	268.472	182.385	7.585	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-81.951	2,23	268.472	182.385	7.585	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	64.913	2,81	268.472	182.385	7.585	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-85.532	2,13	268.472	182.385	7.585	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	61.390	4,37	268.472	332.545	7.585	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.136	3,01	268.472	332.545	7.585	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	57.898	4,64	268.472	332.545	7.585	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-92.707	2,90	268.472	332.545	7.585	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	54.445	4,93	268.472	332.545	7.585	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-96.240	2,79	268.472	332.545	7.585	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave S1-12	0%	+	138.920	2,42	540.119	336.450	38.616	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	540.119	336.450	38.616	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	121.403	2,49	540.119	302.128	38.616	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	540.119	302.128	38.616	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	89.473	3,38	540.119	302.128	38.616	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.146	29,78	540.119	302.128	38.616	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	54.179	5,58	540.119	302.128	38.616	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.307	8,81	540.119	302.128	38.616	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	29.571	10,22	540.119	302.128	38.616	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.189	5,10	540.119	302.128	38.616	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	5.100	59,24	540.119	302.128	38.616	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-84.209	3,59	540.119	302.128	38.616	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	540.119	302.128	38.616	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-109.230	2,77	540.119	302.128	38.616	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	540.119	302.128	38.616	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-134.249	2,25	540.119	302.128	38.616	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	540.119	336.450	38.616	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-159.270	2,11	540.119	336.450	38.616	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg ϴ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**						
Trave 16-23	0%	+	169.330	2,00	629.560	339.321	40.779	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	629.560	339.321	40.779	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	148.779	2,28	629.560	339.321	40.779	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	629.560	339.321	40.779	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	124.695	2,72	629.560	339.321	40.779	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	629.560	339.321	40.779	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	98.815	3,43	629.560	339.321	40.779	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.939	31,02	629.560	339.321	40.779	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	72.181	4,70	629.560	339.321	40.779	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.986	9,17	629.560	339.321	40.779	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	45.774	7,41	629.560	339.321	40.779	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.257	5,36	629.560	339.321	40.779	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	19.728	17,20	629.560	339.321	40.779	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.890	3,77	629.560	339.321	40.779	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	629.560	339.321	40.779	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-125.445	2,70	629.560	339.321	40.779	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	629.560	339.321	40.779	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-146.991	2,31	629.560	339.321	40.779	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 16-17	0%	+	181.453	2,15	692.636	390.434	32.165	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	692.636	390.434	32.165	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	154.913	2,52	692.636	390.434	32.165	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	692.636	390.434	32.165	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	127.201	3,07	692.636	390.434	32.165	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.952	23,03	692.636	390.434	32.165	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	99.488	3,92	692.636	390.434	32.165	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.067	8,86	692.636	390.434	32.165	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	71.787	5,44	692.636	390.434	32.165	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-71.195	5,48	692.636	390.434	32.165	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	44.671	8,74	692.636	390.434	32.165	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-98.909	3,95	692.636	390.434	32.165	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	17.558	22,24	692.636	390.434	32.165	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-126.620	3,08	692.636	390.434	32.165	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	692.636	390.434	32.165	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-152.784	2,56	692.636	390.434	32.165	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	692.636	390.434	32.165	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-175.827	2,22	692.636	390.434	32.165	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 18-17	0%	+	252.470	1,51	692.759	382.417	33.045	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	692.759	382.417	33.045	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	226.361	1,69	692.759	382.417	33.045	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	692.759	382.417	33.045	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	165.333	2,31	692.759	382.417	33.045	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	692.759	382.417	33.045	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	124.227	3,08	692.759	382.417	33.045	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.548	10,46	692.759	382.417	33.045	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	83.393	4,59	692.759	382.417	33.045	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-76.595	4,99	692.759	382.417	33.045	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	43.412	8,81	692.759	382.417	33.045	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-117.498	3,25	692.759	382.417	33.045	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	3.430	NS	692.759	382.417	33.045	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-158.402	2,41	692.759	382.417	33.045	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	692.759	382.417	33.045	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-209.870	1,82	692.759	382.417	33.045	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	692.759	382.417	33.045	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-240.204	1,59	692.759	382.417	33.045	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 20-18	0%	+	246.814	1,57	692.346	388.630	30.077	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	692.346	388.630	30.077	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	217.866	1,78	692.346	388.630	30.077	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	692.346	388.630	30.077	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	165.008	2,36	692.346	388.630	30.077	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.534	45,54	692.346	388.630	30.077	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	124.108	3,13	692.346	388.630	30.077	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.512	8,01	692.346	388.630	30.077	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	83.273	4,67	692.346	388.630	30.077	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-88.557	4,39	692.346	388.630	30.077	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	43.293	8,98	692.346	388.630	30.077	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-129.458	3,00	692.346	388.630	30.077	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	3.312	NS	692.346	388.630	30.077	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-170.361	2,28	692.346	388.630	30.077	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	692.346	388.630	30.077	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-218.185	1,78	692.346	388.630	30.077	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	692.346	388.630	30.077	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-252.165	1,54	692.346	388.630	30.077	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 21-20	0%	+	239.087	1,60	692.515	382.155	31.290	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	692.515	382.155	31.290	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	210.666	1,81	692.515	382.155	31.290	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	692.515	382.155	31.290	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	158.361	2,41	692.515	382.155	31.290	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.500	NS	692.515	382.155	31.290	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	117.712	3,25	692.515	382.155	31.290	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.233	8,84	692.515	382.155	31.290	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	77.017	4,96	692.515	382.155	31.290	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg ϑ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-83.011	4,60	692.515	382.155	31.290	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	37.112	10,30	692.515	382.155	31.290	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-123.674	3,09	692.515	382.155	31.290	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	692.515	382.155	31.290	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-164.460	2,32	692.515	382.155	31.290	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	692.515	382.155	31.290	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-224.818	1,70	692.515	382.155	31.290	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	692.515	382.155	31.290	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-248.218	1,54	692.515	382.155	31.290	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 21-22	0%	+	229.949	1,55	692.930	356.485	34.269	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	692.930	356.485	34.269	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	214.737	1,66	692.930	356.485	34.269	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	692.930	356.485	34.269	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	164.937	2,16	692.930	356.485	34.269	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.630	22,81	692.930	356.485	34.269	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	124.269	2,87	692.930	356.485	34.269	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.256	7,39	692.930	356.485	34.269	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	90.887	3,92	692.930	356.485	34.269	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-80.886	4,41	692.930	356.485	34.269	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	58.257	6,12	692.930	356.485	34.269	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-114.267	3,12	692.930	356.485	34.269	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	25.628	13,91	692.930	356.485	34.269	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-147.648	2,41	692.930	356.485	34.269	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	692.930	356.485	34.269	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-181.028	1,97	692.930	356.485	34.269	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	692.930	356.485	34.269	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-214.408	1,66	692.930	356.485	34.269	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**						
Trave 24-25	0%	+	126.654	3,08	692.122	389.890	28.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.088	55,01	692.122	389.890	28.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	108.538	3,59	692.122	389.890	28.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.864	15,68	692.122	389.890	28.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	89.966	4,33	692.122	389.890	28.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.085	9,05	692.122	389.890	28.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	70.936	5,50	692.122	389.890	28.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.752	6,31	692.122	389.890	28.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	51.818	7,52	692.122	389.890	28.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-81.231	4,80	692.122	389.890	28.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	32.259	12,09	692.122	389.890	28.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-101.176	3,85	692.122	389.890	28.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	12.256	31,81	692.122	389.890	28.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-121.575	3,21	692.122	389.890	28.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	692.122	389.890	28.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-142.433	2,74	692.122	389.890	28.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	692.122	389.890	28.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-162.572	2,40	692.122	389.890	28.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 25-26	0%	+	153.801	2,53	691.713	389.551	25.535	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	691.713	389.551	25.535	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	132.924	2,93	691.713	389.551	25.535	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.933	NS	691.713	389.551	25.535	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	110.861	3,51	691.713	389.551	25.535	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.561	16,53	691.713	389.551	25.535	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	88.796	4,39	691.713	389.551	25.535	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.190	8,62	691.713	389.551	25.535	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	66.731	5,84	691.713	389.551	25.535	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.820	5,83	691.713	389.551	25.535	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	45.101	8,64	691.713	389.551	25.535	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-88.884	4,38	691.713	389.551	25.535	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.473	16,60	691.713	389.551	25.535	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-110.948	3,51	691.713	389.551	25.535	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	1.844	NS	691.713	389.551	25.535	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-133.013	2,93	691.713	389.551	25.535	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	691.713	389.551	25.535	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-153.889	2,53	691.713	389.551	25.535	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 26-27	0%	+	132.792	2,92	691.704	387.168	25.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	691.704	387.168	25.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	116.590	3,32	691.704	387.168	25.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.617	18,78	691.704	387.168	25.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	89.057	4,35	691.704	387.168	25.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.635	9,08	691.704	387.168	25.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	66.677	5,81	691.704	387.168	25.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.743	5,98	691.704	387.168	25.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	44.655	8,67	691.704	387.168	25.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-87.208	4,44	691.704	387.168	25.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	22.628	17,11	691.704	387.168	25.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-109.679	3,53	691.704	387.168	25.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	601	NS	691.704	387.168	25.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-132.149	2,93	691.704	387.168	25.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	691.704	387.168	25.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-154.622	2,50	691.704	387.168	25.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	691.704	387.168	25.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-175.909	2,20	691.704	387.168	25.470	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 27-28	0%	+	133.007	2,93	691.731	389.645	25.669	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	691.731	389.645	25.669	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	118.594	3,29	691.731	389.645	25.669	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.449	20,03	691.731	389.645	25.669	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	88.845	4,39	691.731	389.645	25.669	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.678	9,35	691.731	389.645	25.669	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	66.250	5,88	691.731	389.645	25.669	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.991	6,09	691.731	389.645	25.669	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	44.016	8,85	691.731	389.645	25.669	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-86.673	4,50	691.731	389.645	25.669	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	21.781	17,89	691.731	389.645	25.669	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-109.356	3,56	691.731	389.645	25.669	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	691.731	389.645	25.669	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-132.042	2,95	691.731	389.645	25.669	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	691.731	389.645	25.669	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-154.729	2,52	691.731	389.645	25.669	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	691.731	389.645	25.669	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-176.018	2,21	691.731	389.645	25.669	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 29-28	0%	+	132.946	2,68	691.646	355.984	25.057	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.718	NS	691.646	355.984	25.057	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	113.303	3,14	691.646	355.984	25.057	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.992	15,48	691.646	355.984	25.057	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	89.496	3,98	691.646	355.984	25.057	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.314	8,03	691.646	355.984	25.057	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	67.780	5,25	691.646	355.984	25.057	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-65.766	5,41	691.646	355.984	25.057	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	46.361	7,68	691.646	355.984	25.057	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-87.616	4,06	691.646	355.984	25.057	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	24.896	14,30	691.646	355.984	25.057	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-109.512	3,25	691.646	355.984	25.057	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	3.381	NS	691.646	355.984	25.057	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-131.460	2,71	691.646	355.984	25.057	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	691.646	355.984	25.057	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-153.455	2,32	691.646	355.984	25.057	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	691.646	355.984	25.057	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-174.309	2,04	691.646	355.984	25.057	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 29-30	0%	+	152.435	2,55	691.210	388.732	21.926	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.538	59,46	691.210	388.732	21.926	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	133.953	2,90	691.210	388.732	21.926	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.532	15,85	691.210	388.732	21.926	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	115.471	3,37	691.210	388.732	21.926	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.526	9,14	691.210	388.732	21.926	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	96.993	4,01	691.210	388.732	21.926	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.517	6,42	691.210	388.732	21.926	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	78.511	4,95	691.210	388.732	21.926	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-78.511	4,95	691.210	388.732	21.926	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	60.517	6,42	691.210	388.732	21.926	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-96.992	4,01	691.210	388.732	21.926	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	42.523	9,14	691.210	388.732	21.926	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-115.474	3,37	691.210	388.732	21.926	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	24.531	15,85	691.210	388.732	21.926	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-133.954	2,90	691.210	388.732	21.926	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	6.538	59,46	691.210	388.732	21.926	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-152.434	2,55	691.210	388.732	21.926	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1-S1**						
Trave 1-S1	0%	+	35.909	7,09	254.418	362.525	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.785	11,17	254.418	362.525	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	34.261	3,88	254.418	132.952	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.418	5,44	254.418	132.952	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	32.612	4,08	254.418	132.952	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.052	5,10	254.418	132.952	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	30.965	4,29	254.418	132.952	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.684	4,80	254.418	132.952	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	29.316	4,54	254.418	132.952	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.318	4,53	254.418	132.952	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	27.683	4,80	254.418	132.952	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.966	4,29	254.418	132.952	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	26.049	5,10	254.418	132.952	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.615	4,08	254.418	132.952	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	24.416	5,45	254.418	132.952	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.262	3,88	254.418	132.952	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	22.827	11,15	254.418	362.525	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.862	7,09	254.418	362.525	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 2-12-17-26**						
Trave 2-12	0%	+	31.984	7,99	255.462	356.866	8.104	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.985	21,32	255.462	356.866	8.104	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	29.464	4,63	255.462	136.476	8.104	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-14.463	9,44	255.462	136.476	8.104	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	26.946	5,06	255.462	136.476	8.104	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.940	8,06	255.462	136.476	8.104	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	24.426	5,59	255.462	136.476	8.104	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.418	7,03	255.462	136.476	8.104	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	21.907	6,23	255.462	136.476	8.104	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.895	6,23	255.462	136.476	8.104	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	19.428	7,02	255.462	136.476	8.104	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.416	5,59	255.462	136.476	8.104	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	16.950	8,05	255.462	136.476	8.104	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.936	5,07	255.462	136.476	8.104	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	14.472	9,43	255.462	136.476	8.104	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.455	4,63	255.462	136.476	8.104	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	11.995	21,30	255.462	356.866	8.104	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.974	7,99	255.462	356.866	8.104	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 12-17	0%	+	63.683	4,01	255.218	352.433	6.210	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.172	11,01	255.218	352.433	6.210	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	58.378	2,44	255.218	142.538	6.210	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.357	5,03	255.218	142.538	6.210	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	53.072	2,69	255.218	142.538	6.210	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.543	4,25	255.218	142.538	6.210	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	47.768	2,98	255.218	142.538	6.210	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.728	3,68	255.218	142.538	6.210	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	42.558	3,35	255.218	142.538	6.210	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.005	3,24	255.218	142.538	6.210	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	37.371	3,81	255.218	142.538	6.210	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.312	2,89	255.218	142.538	6.210	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	32.187	4,43	255.218	142.538	6.210	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.616	2,61	255.218	142.538	6.210	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	27.005	5,28	255.218	142.538	6.210	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.917	2,38	255.218	142.538	6.210	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	21.860	11,68	255.218	352.433	6.210	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-65.176	3,92	255.218	352.433	6.210	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 17-26	0%	+	33.616	9,52	319.913	365.761	14.677	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	319.913	365.761	14.677	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	29.268	5,74	319.913	167.975	14.677	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.156	53,22	319.913	167.975	14.677	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	24.879	6,75	319.913	167.975	14.677	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.473	22,48	319.913	167.975	14.677	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	20.493	8,20	319.913	167.975	14.677	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.788	14,25	319.913	167.975	14.677	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	16.105	10,43	319.913	167.975	14.677	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.104	10,43	319.913	167.975	14.677	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	11.788	14,25	319.913	167.975	14.677	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.492	8,20	319.913	167.975	14.677	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	7.473	22,48	319.913	167.975	14.677	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.879	6,75	319.913	167.975	14.677	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	3.156	53,22	319.913	167.975	14.677	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.268	5,74	319.913	167.975	14.677	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	319.913	365.761	14.677	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.657	9,51	319.913	365.761	14.677	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 3-18-27**						
Trave 3-18	0%	+	34.091	9,35	318.653	365.327	4.893	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	318.653	365.327	4.893	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	29.169	5,74	318.653	167.541	4.893	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	318.653	167.541	4.893	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	24.203	6,92	318.653	167.541	4.893	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.522	37,05	318.653	167.541	4.893	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	19.239	8,71	318.653	167.541	4.893	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.405	17,81	318.653	167.541	4.893	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	14.274	11,74	318.653	167.541	4.893	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.289	11,73	318.653	167.541	4.893	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	9.391	17,84	318.653	167.541	4.893	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.253	8,70	318.653	167.541	4.893	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	4.507	37,17	318.653	167.541	4.893	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.219	6,92	318.653	167.541	4.893	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	318.653	167.541	4.893	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.183	5,74	318.653	167.541	4.893	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	318.653	365.327	4.893	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.100	9,34	318.653	365.327	4.893	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 18-27	0%	+	33.462	9,54	319.089	366.293	8.283	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	319.089	366.293	8.283	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	29.108	5,79	319.089	168.507	8.283	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.994	56,28	319.089	168.507	8.283	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	24.719	6,82	319.089	168.507	8.283	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.311	23,05	319.089	168.507	8.283	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	20.331	8,29	319.089	168.507	8.283	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.627	14,49	319.089	168.507	8.283	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	15.944	10,57	319.089	168.507	8.283	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.942	10,57	319.089	168.507	8.283	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	11.627	14,49	319.089	168.507	8.283	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-20.331	8,29	319.089	168.507	8.283	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	7.311	23,05	319.089	168.507	8.283	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.719	6,82	319.089	168.507	8.283	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	2.995	56,26	319.089	168.507	8.283	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.107	5,79	319.089	168.507	8.283	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	319.089	366.293	8.283	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.496	9,53	319.089	366.293	8.283	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 5-20-28**						
Trave 5-20	0%	+	34.402	9,27	318.779	366.597	5.875	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	318.779	366.597	5.875	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	29.415	5,74	318.779	168.811	5.875	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.484	NS	318.779	168.811	5.875	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	24.383	6,92	318.779	168.811	5.875	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.433	26,24	318.779	168.811	5.875	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	19.353	8,72	318.779	168.811	5.875	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.380	14,83	318.779	168.811	5.875	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	14.321	11,79	318.779	168.811	5.875	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.329	10,34	318.779	168.811	5.875	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	9.373	18,01	318.779	168.811	5.875	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.360	7,90	318.779	168.811	5.875	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	4.423	38,17	318.779	168.811	5.875	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.393	6,40	318.779	168.811	5.875	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	318.779	168.811	5.875	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.424	5,37	318.779	168.811	5.875	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	318.779	366.597	5.875	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.397	8,76	318.779	366.597	5.875	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 20-28	0%	+	36.127	8,84	319.317	366.472	10.053	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	319.317	366.472	10.053	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	31.713	5,32	319.317	168.686	10.053	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.010	56,04	319.317	168.686	10.053	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	27.273	6,19	319.317	168.686	10.053	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.377	22,87	319.317	168.686	10.053	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	22.830	7,39	319.317	168.686	10.053	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.746	14,36	319.317	168.686	10.053	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	18.388	9,17	319.317	168.686	10.053	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.115	10,47	319.317	168.686	10.053	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	14.021	12,03	319.317	168.686	10.053	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.555	8,21	319.317	168.686	10.053	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	9.651	17,48	319.317	168.686	10.053	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.999	6,75	319.317	168.686	10.053	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	5.283	31,93	319.317	168.686	10.053	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.441	5,73	319.317	168.686	10.053	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	917	NS	319.317	366.472	10.053	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.880	9,42	319.317	366.472	10.053	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 6-21-29**						
Trave 6-21	0%	+	36.243	8,84	320.359	366.869	18.143	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	320.359	366.869	18.143	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	31.323	5,40	320.359	169.083	18.143	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.794	94,25	320.359	169.083	18.143	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	26.360	6,41	320.359	169.083	18.143	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.675	25,33	320.359	169.083	18.143	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	21.399	7,90	320.359	169.083	18.143	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.555	14,63	320.359	169.083	18.143	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	16.437	10,29	320.359	169.083	18.143	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.436	10,29	320.359	169.083	18.143	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	11.555	14,63	320.359	169.083	18.143	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.399	7,90	320.359	169.083	18.143	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	6.675	25,33	320.359	169.083	18.143	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.360	6,41	320.359	169.083	18.143	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	1.795	94,20	320.359	169.083	18.143	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.322	5,40	320.359	169.083	18.143	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	320.359	366.869	18.143	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.243	8,84	320.359	366.869	18.143	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 21-29	0%	+	36.271	8,80	319.128	366.447	8.581	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.094	NS	319.128	366.447	8.581	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	31.995	5,27	319.128	168.661	8.581	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.303	26,76	319.128	168.661	8.581	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	27.677	6,09	319.128	168.661	8.581	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.550	15,99	319.128	168.661	8.581	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	23.360	7,22	319.128	168.661	8.581	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.796	11,40	319.128	168.661	8.581	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	19.042	8,86	319.128	168.661	8.581	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.043	8,86	319.128	168.661	8.581	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	14.795	11,40	319.128	168.661	8.581	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.361	7,22	319.128	168.661	8.581	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	10.549	15,99	319.128	168.661	8.581	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.677	6,09	319.128	168.661	8.581	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	6.303	26,76	319.128	168.661	8.581	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.994	5,27	319.128	168.661	8.581	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	2.089	NS	319.128	366.447	8.581	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg ϴ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-36.275	8,80	319.128	366.447	8.581	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 7-22-30**						
Trave 7-22	0%	+	43.702	7,34	320.955	365.874	22.772	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	320.955	365.874	22.772	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	37.468	4,49	320.955	168.088	22.772	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.229	NS	320.955	168.088	22.772	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	31.212	5,39	320.955	168.088	22.772	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.055	23,83	320.955	168.088	22.772	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	24.959	6,73	320.955	168.088	22.772	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.878	13,05	320.955	168.088	22.772	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	18.704	8,99	320.955	168.088	22.772	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.703	8,99	320.955	168.088	22.772	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	12.879	13,05	320.955	168.088	22.772	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.958	6,73	320.955	168.088	22.772	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	7.054	23,83	320.955	168.088	22.772	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.214	5,39	320.955	168.088	22.772	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	1.232	NS	320.955	168.088	22.772	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.466	4,49	320.955	168.088	22.772	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	320.955	365.874	22.772	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.709	7,34	320.955	365.874	22.772	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 22-30	0%	+	43.196	7,41	320.054	365.763	15.775	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.016	NS	320.054	365.763	15.775	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	37.749	4,45	320.054	167.977	15.775	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.085	27,61	320.054	167.977	15.775	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	32.282	5,20	320.054	167.977	15.775	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.172	15,04	320.054	167.977	15.775	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	26.816	6,26	320.054	167.977	15.775	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.259	10,33	320.054	167.977	15.775	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	21.348	7,87	320.054	167.977	15.775	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.348	7,87	320.054	167.977	15.775	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	16.261	10,33	320.054	167.977	15.775	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.814	6,26	320.054	167.977	15.775	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	11.173	15,03	320.054	167.977	15.775	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.283	5,20	320.054	167.977	15.775	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	6.086	27,60	320.054	167.977	15.775	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.749	4,45	320.054	167.977	15.775	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	1.017	NS	320.054	365.763	15.775	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.196	7,41	320.054	365.763	15.775	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1a-11-23-24**						
Trave 1a-11	0%	+	82.145	3,10	254.418	360.042	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.419	3,37	254.418	360.042	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	81.581	3,12	254.418	360.042	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.982	3,35	254.418	360.042	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	80.966	1,72	254.418	139.652	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-76.591	1,82	254.418	139.652	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	80.354	1,74	254.418	139.652	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.198	1,81	254.418	139.652	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	79.740	1,75	254.418	139.652	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.806	1,79	254.418	139.652	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	79.132	1,76	254.418	139.652	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-78.419	1,78	254.418	139.652	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	78.523	1,78	254.418	139.652	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.033	1,77	254.418	139.652	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	77.915	3,27	254.418	360.042	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.647	3,19	254.418	360.042	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	77.308	3,29	254.418	360.042	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-80.259	3,17	254.418	360.042	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 11-23	0%	+	34.697	7,34	254.543	360.168	972	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.312	12,53	254.543	360.168	972	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	32.891	4,25	254.543	139.778	972	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.102	6,32	254.543	139.778	972	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	31.085	4,50	254.543	139.778	972	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.892	5,85	254.543	139.778	972	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.279	4,77	254.543	139.778	972	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.682	5,44	254.543	139.778	972	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	27.471	5,09	254.543	139.778	972	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.473	5,09	254.543	139.778	972	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	25.681	5,44	254.543	139.778	972	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.279	4,77	254.543	139.778	972	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.892	5,85	254.543	139.778	972	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.084	4,50	254.543	139.778	972	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	22.101	6,32	254.543	139.778	972	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.892	4,25	254.543	139.778	972	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	20.335	12,52	254.543	360.168	972	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.671	7,34	254.543	360.168	972	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 23-24	0%	+	30.323	8,42	255.260	364.595	6.536	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.915	23,39	255.260	364.595	6.536	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	27.900	4,84	255.260	135.022	6.536	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.318	10,14	255.260	135.022	6.536	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	25.459	5,30	255.260	135.022	6.536	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-15.737	8,58	255.260	135.022	6.536	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	23.018	5,87	255.260	135.022	6.536	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.156	7,44	255.260	135.022	6.536	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	20.576	6,56	255.260	135.022	6.536	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.576	6,56	255.260	135.022	6.536	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	18.157	7,44	255.260	135.022	6.536	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.017	5,87	255.260	135.022	6.536	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	15.738	8,58	255.260	135.022	6.536	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.458	5,30	255.260	135.022	6.536	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	13.319	10,14	255.260	135.022	6.536	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.899	4,84	255.260	135.022	6.536	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	10.900	23,42	255.260	364.595	6.536	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.340	8,41	255.260	364.595	6.536	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave S1-16**						
Trave S1-16	0%	+	65.599	4,08	267.926	328.221	3.553	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.978	5,70	267.926	328.221	3.553	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	62.085	4,32	267.926	328.221	3.553	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.422	5,31	267.926	328.221	3.553	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	58.624	2,52	267.926	147.578	3.553	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.813	2,74	267.926	147.578	3.553	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	55.221	2,67	267.926	147.578	3.553	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.149	2,58	267.926	147.578	3.553	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	51.873	2,84	267.926	147.578	3.553	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.437	2,44	267.926	147.578	3.553	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	48.640	3,03	267.926	147.578	3.553	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.736	2,32	267.926	147.578	3.553	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	45.462	3,25	267.926	147.578	3.553	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.977	2,20	267.926	147.578	3.553	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	42.337	6,33	267.926	328.221	3.553	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-70.165	3,82	267.926	328.221	3.553	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	39.279	6,82	267.926	328.221	3.553	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-73.281	3,66	267.926	328.221	3.553	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 16-25**						
Trave 16-25	0%	+	33.693	9,49	319.721	366.442	13.186	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	319.721	366.442	13.186	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	29.377	5,74	319.721	168.656	13.186	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.512	48,02	319.721	168.656	13.186	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	25.021	6,74	319.721	168.656	13.186	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.797	21,63	319.721	168.656	13.186	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	20.665	8,16	319.721	168.656	13.186	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.081	13,96	319.721	168.656	13.186	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	16.309	10,34	319.721	168.656	13.186	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.366	10,31	319.721	168.656	13.186	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	12.025	14,03	319.721	168.656	13.186	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.721	8,14	319.721	168.656	13.186	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	7.740	21,79	319.721	168.656	13.186	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.077	6,73	319.721	168.656	13.186	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	3.456	48,80	319.721	168.656	13.186	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.433	5,73	319.721	168.656	13.186	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	319.721	366.442	13.186	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.789	9,46	319.721	366.442	13.186	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 6b-P1-S1**						
Trave 6b-P1	0%	+	70.403	3,80	267.445	336.504	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.956	4,78	267.445	336.504	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	69.616	3,84	267.445	336.504	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.713	4,72	267.445	336.504	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	67.302	3,97	267.445	336.504	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.649	4,56	267.445	336.504	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	64.988	2,69	267.445	174.988	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.585	2,89	267.445	174.988	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	62.676	2,79	267.445	174.988	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.520	2,80	267.445	174.988	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	60.720	2,88	267.445	174.988	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.813	2,70	267.445	174.988	0	0	0	0	2,50	0,05914	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	58.784	4,55	267.445	336.504	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.127	3,98	267.445	336.504	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	56.848	4,70	267.445	336.504	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.441	3,85	267.445	336.504	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	54.912	4,87	267.445	336.504	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-71.754	3,73	267.445	336.504	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave P1-S1	0%	+	72.435	3,69	267.445	339.811	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.808	3,94	267.445	339.811	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	71.857	3,72	267.445	339.811	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.386	3,91	267.445	339.811	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	71.278	3,75	267.445	339.811	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.965	3,88	267.445	339.811	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	70.700	2,68	267.445	189.652	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.543	2,73	267.445	189.652	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	70.122	2,70	267.445	189.652	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-70.121	2,70	267.445	189.652	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	69.544	2,73	267.445	189.652	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-70.699	2,68	267.445	189.652	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	68.965	3,88	267.445	339.811	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-71.278	3,75	267.445	339.811	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	68.387	3,91	267.445	339.811	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-71.856	3,72	267.445	339.811	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	67.809	3,94	267.445	339.811	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.434	3,69	267.445	339.811	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1-2**						
Trave 1-2	0%	+	211.515	3,23	891.484	683.659	0	0	0	0	2,50	0,22340	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	891.484	683.659	0	0	0	0	2,50	0,22340	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	179.780	2,63	891.484	472.445	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	891.484	472.445	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	127.538	3,70	891.484	472.445	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.325	17,95	891.484	472.445	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	77.401	6,10	891.484	472.445	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.937	8,30	891.484	472.445	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	47.340	9,98	891.484	472.445	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-91.618	5,16	891.484	472.445	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17.276	27,35	891.484	472.445	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-126.300	3,74	891.484	472.445	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	891.484	472.445	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-160.984	2,93	891.484	472.445	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	891.484	472.445	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
		-	-195.667	2,41	891.484	472.445	0	0	0	0	2,50	0,15466	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	891.484	683.659	0	0	0	0	2,50	0,22340	0,0000	0,0000	NO
		-	-230.129	2,97	891.484	683.659	0	0	0	0	2,50	0,22340	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 11-P2-S1-12**						
Trave 11-P2	0%	+	102.979	2,60	267.445	341.315	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.456	6,95	267.445	341.315	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	97.306	2,75	267.445	341.315	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.010	6,22	267.445	341.315	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	91.684	2,92	267.445	341.315	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.524	5,63	267.445	341.315	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	86.108	1,69	267.445	145.188	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.001	2,79	267.445	145.188	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	80.585	1,80	267.445	145.188	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.436	2,57	267.445	145.188	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	75.341	1,93	267.445	145.188	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.065	2,38	267.445	145.188	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	70.984	3,77	267.445	341.315	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.490	4,02	267.445	341.315	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	66.666	4,01	267.445	341.315	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-71.865	3,72	267.445	341.315	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	62.384	4,29	267.445	341.315	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.194	3,46	267.445	341.315	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave P2-S1	0%	+	87.941	3,04	267.445	337.687	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.756	4,01	267.445	337.687	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	84.209	3,18	267.445	337.687	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.802	3,83	267.445	337.687	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	80.527	3,32	267.445	337.687	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.808	3,67	267.445	337.687	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	76.893	2,44	267.445	187.527	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.777	2,47	267.445	187.527	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	73.310	2,56	267.445	187.527	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-78.705	2,38	267.445	187.527	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	69.777	2,69	267.445	187.527	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-81.593	2,30	267.445	187.527	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	66.857	4,00	267.445	337.687	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-85.007	3,15	267.445	337.687	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	64.045	4,18	267.445	337.687	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-88.443	3,02	267.445	337.687	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	61.274	4,36	267.445	337.687	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-91.829	2,91	267.445	337.687	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave S1-12	0%	+	198.526	1,71	534.891	340.036	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	534.891	340.036	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	174.092	1,59	534.891	277.631	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	534.891	277.631	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	128.815	2,16	534.891	277.631	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.027	14,59	534.891	277.631	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	77.840	3,57	534.891	277.631	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.034	6,03	534.891	277.631	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	44.961	6,17	534.891	277.631	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.450	3,58	534.891	277.631	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17.336	16,01	534.891	277.631	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-111.675	2,49	534.891	277.631	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	534.891	277.631	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-145.896	1,90	534.891	277.631	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg ⊗	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	87,5%	+	0	-	534.891	277.631	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-181.586	1,53	534.891	277.631	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	534.891	340.036	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-214.409	1,59	534.891	340.036	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**						
Trave 1b-3	0%	+	16.121	21,35	344.151	352.331	531	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.331	36,88	344.151	352.331	531	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	16.121	21,34	344.100	352.331	162	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.862	34,89	344.100	352.331	162	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	16.121	21,34	344.077	352.331	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.393	33,11	344.077	352.331	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	15.773	16,23	344.077	255.989	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.924	23,43	344.077	255.989	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	15.242	16,79	344.077	255.989	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.455	22,35	344.077	255.989	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	14.711	17,40	344.077	255.989	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.986	21,36	344.077	255.989	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	14.181	24,26	344.077	352.331	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.334	27,90	344.077	352.331	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	13.650	25,21	344.077	352.331	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.334	27,90	344.077	352.331	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	13.119	26,23	344.077	352.331	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.334	27,90	344.077	352.331	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 3-4	0%	+	26.001	13,23	344.077	348.652	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.067	34,18	344.077	348.652	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	26.654	12,91	344.077	354.076	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.661	35,62	344.077	354.076	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	23.481	8,17	344.077	191.881	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.579	16,57	344.077	191.881	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	17.813	10,82	344.077	192.824	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.583	12,37	344.077	192.824	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	13.149	14,74	344.077	193.818	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.964	10,22	344.077	193.818	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	6.724	28,92	344.077	194.431	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.119	8,06	344.077	194.431	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	720	NS	344.077	194.746	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.287	6,65	344.077	194.746	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	344.077	358.141	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.088	10,09	344.077	358.141	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	344.077	356.389	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.943	7,03	344.077	356.389	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 4-5	0%	+	68.749	5,00	344.077	353.882	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.356	8,12	344.077	353.882	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	68.749	5,00	344.077	353.882	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.356	8,12	344.077	353.882	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	57.895	5,94	344.077	352.495	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.338	7,94	344.077	352.495	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	57.895	4,14	344.077	239.594	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.338	5,53	344.077	239.594	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	53.171	4,48	344.077	238.245	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.792	5,20	344.077	238.245	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	49.079	4,79	344.077	235.072	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.128	4,88	344.077	235.072	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	49.079	7,01	344.077	347.972	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.128	7,15	344.077	347.972	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	55.539	6,02	344.077	334.475	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.964	5,67	344.077	334.475	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	55.539	6,02	344.077	334.475	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.964	5,67	344.077	334.475	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 5-2b	0%	+	84.399	4,04	344.077	340.593	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.208	11,66	344.077	340.593	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	84.362	4,04	344.077	340.593	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.275	11,63	344.077	340.593	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	75.510	2,73	344.077	206.373	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.797	6,93	344.077	206.373	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	71.390	2,89	344.077	206.239	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.090	6,05	344.077	206.239	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	67.696	3,03	344.077	205.168	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.897	5,41	344.077	205.168	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	65.220	3,13	344.077	204.045	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.174	4,96	344.077	204.045	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	62.626	3,25	344.077	203.390	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.447	4,58	344.077	203.390	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	60.015	3,37	344.077	202.259	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.525	4,35	344.077	202.259	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	69.394	2,84	344.077	197.172	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.909	3,66	344.077	197.172	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
Trave 2b-6	0%	+	41.090	4,48	344.077	184.058	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-93.045	1,98	344.077	184.058	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	41.090	4,48	344.077	184.058	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-93.122	1,98	344.077	184.058	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	38.604	4,80	344.077	185.352	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-93.252	1,99	344.077	185.352	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	33.592	5,51	344.077	185.143	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-97.546	1,90	344.077	185.143	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	33.549	5,52	344.077	185.143	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-97.546	1,90	344.077	185.143	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	28.649	6,59	346.433	188.704	16.907	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-104.594	1,80	346.433	188.704	16.907	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	25.119	7,76	350.882	194.876	48.831	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-110.543	1,76	350.882	194.876	48.831	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	26.298	13,24	354.447	348.103	74.421	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-144.168	2,41	354.447	348.103	74.421	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	26.255	13,26	354.447	348.103	74.421	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-144.168	2,41	354.447	348.103	74.421	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-7	0%	+	202.350	1,71	573.462	346.392	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	573.462	346.392	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	191.188	1,65	573.462	315.950	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	573.462	315.950	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	141.758	2,22	573.462	315.008	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.450	37,28	573.462	315.008	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	97.281	3,23	573.462	314.058	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.190	8,92	573.462	314.058	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	65.827	4,76	573.462	313.099	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.337	5,02	573.462	313.099	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	39.074	7,99	573.462	312.131	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-94.202	3,31	573.462	312.131	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	12.313	25,27	573.462	311.154	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-126.078	2,47	573.462	311.154	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	573.462	310.169	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
		-	-174.812	1,77	573.462	310.169	0	0	0	0	2,50	0,08377	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	573.462	339.970	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-187.944	1,81	573.462	339.970	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 3b-8-9-10-4b-5b**						
Trave 3b-8	0%	+	37.151	5,31	197.087	364.272	48.708	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	197.087	364.272	48.708	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	24.574	4,38	192.847	107.568	15.790	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	192.847	107.568	15.790	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	19.079	5,67	190.813	108.222	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	190.813	108.222	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	11.947	9,10	190.813	108.695	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	190.813	108.695	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	5.033	21,68	190.813	109.117	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-159	NS	190.813	109.117	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	190.813	109.530	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.265	20,80	190.813	109.530	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	190.813	110.001	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.584	8,74	190.813	110.001	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	190.813	109.518	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.793	5,53	190.813	109.518	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	192.728	365.456	14.867	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.503	4,88	192.728	365.456	14.867	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 8-9	0%	+	34.805	5,60	194.744	366.163	30.521	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.148	61,86	194.744	366.163	30.521	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	34.805	5,60	194.744	366.163	30.521	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.431	56,76	194.744	366.163	30.521	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	19.733	5,54	193.144	109.240	18.095	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.580	14,41	193.144	109.240	18.095	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	19.572	5,58	193.144	109.240	18.095	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.660	14,26	193.144	109.240	18.095	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	14.920	7,24	192.422	108.020	12.492	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.443	10,34	192.422	108.020	12.492	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	9.981	10,87	192.409	108.459	12.388	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.210	8,21	192.409	108.459	12.388	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	9.910	10,94	192.409	108.459	12.388	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.403	8,09	192.409	108.459	12.388	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	9.544	20,26	193.380	361.548	19.929	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.974	8,80	193.380	361.548	19.929	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	9.270	20,86	193.380	361.548	19.929	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.974	8,80	193.380	361.548	19.929	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 9-10	0%	+	818	NS	349.848	356.090	41.411	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.804	12,15	349.848	356.090	41.411	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	818	NS	349.848	356.090	41.411	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.804	12,15	349.848	356.090	41.411	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	351.618	354.230	54.118	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.551	12,76	351.618	354.230	54.118	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	351.618	213.731	54.118	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.551	7,76	351.618	213.731	54.118	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	0	-	354.462	212.212	74.524	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.385	5,68	354.462	212.212	74.524	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	358.121	210.748	100.783	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.781	4,32	358.121	210.748	100.783	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	75,0%	+	0	-	358.121	351.246	100.783	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.781	7,20	358.121	351.246	100.783	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	362.072	344.716	129.140	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.539	3,85	362.072	344.716	129.140	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	362.072	344.716	129.140	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.539	3,85	362.072	344.716	129.140	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 10-4b	0%	+	160.552	2,19	372.130	351.139	201.320	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.573	6,32	372.130	351.139	201.320	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	160.552	2,19	372.128	351.139	201.307	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.593	6,32	372.128	351.139	201.307	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	160.552	2,19	372.128	351.139	201.307	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.593	6,32	372.128	351.139	201.307	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	142.408	2,47	365.712	352.096	155.258	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.713	5,90	365.712	352.096	155.258	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	142.408	1,40	365.712	199.977	155.258	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.713	3,35	365.712	199.977	155.258	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	142.408	1,40	365.712	199.977	155.258	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.713	3,35	365.712	199.977	155.258	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	145.133	1,36	359.509	197.737	110.748	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.325	2,63	359.509	197.737	110.748	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	145.133	1,36	359.509	197.737	110.748	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.325	2,63	359.509	197.737	110.748	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	145.129	1,36	359.509	197.737	110.748	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.325	2,63	359.509	197.737	110.748	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
Trave 4b-5b	0%	+	62.877	3,09	351.840	194.534	55.707	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	351.840	194.534	55.707	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	62.877	3,09	351.840	194.534	55.707	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	351.840	194.534	55.707	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	55.039	3,56	346.748	195.989	19.167	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.074	38,63	346.748	195.989	19.167	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	47.234	4,12	344.077	194.786	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.200	13,72	344.077	194.786	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	47.003	4,14	344.077	194.786	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.200	13,72	344.077	194.786	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	37.723	5,17	344.077	195.115	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.016	8,86	344.077	195.115	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	28.296	6,93	344.077	196.124	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.595	7,11	344.077	196.124	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	21.084	16,32	344.077	349.742	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.899	11,91	344.077	349.742	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	20.853	16,50	344.077	349.742	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.899	11,91	344.077	349.742	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 9b-13-14-15-7b-8b**						
Trave 9b-13	0%	+	35.034	5,62	196.842	364.261	46.810	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	196.842	364.261	46.810	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	23.282	4,61	192.540	107.413	13.409	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	192.540	107.413	13.409	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	18.388	5,88	190.813	108.105	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	190.813	108.105	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	10.172	10,66	190.813	108.464	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	190.813	108.464	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	5.039	21,67	190.813	109.181	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.216	89,79	190.813	109.181	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	190.813	109.601	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.405	17,11	190.813	109.601	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	190.813	109.790	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.153	7,76	190.813	109.790	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	190.813	109.496	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.598	5,32	190.813	109.496	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	194.086	365.135	25.411	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.694	4,77	194.086	365.135	25.411	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 13-14	0%	+	42.946	4,57	196.196	365.535	41.793	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.589	42,75	196.196	365.535	41.793	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	42.946	4,57	196.196	365.535	41.793	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.872	40,27	196.196	365.535	41.793	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	25.231	4,29	194.035	108.254	25.016	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.430	12,84	194.035	108.254	25.016	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	25.070	4,32	194.035	108.254	25.016	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.511	12,72	194.035	108.254	25.016	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	20.098	5,37	192.818	107.885	15.564	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.116	8,90	192.818	107.885	15.564	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	14.399	7,46	192.368	107.473	12.072	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.476	7,42	192.368	107.473	12.072	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	14.328	7,50	192.368	107.473	12.072	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.669	7,33	192.368	107.473	12.072	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	17.936	10,76	193.014	360.893	17.083	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.590	7,85	193.014	360.893	17.083	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	17.663	10,93	193.014	360.893	17.083	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.590	7,85	193.014	360.893	17.083	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 14-15	0%	+	2.442	NS	350.224	355.460	44.111	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-31.732	11,04	350.224	355.460	44.111	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	2.442	NS	350.224	355.460	44.111	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.732	11,04	350.224	355.460	44.111	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	0	-	352.037	354.097	57.119	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.274	11,26	352.037	354.097	57.119	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	0	-	352.037	213.598	57.119	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.274	6,83	352.037	213.598	57.119	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	0	-	355.164	212.859	79.563	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.401	5,02	355.164	212.859	79.563	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	359.138	210.681	108.086	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.544	3,93	359.138	210.681	108.086	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	359.138	351.180	108.086	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.544	6,56	359.138	351.180	108.086	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	363.388	343.082	138.584	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-99.028	3,46	363.388	343.082	138.584	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	363.388	343.082	138.584	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-99.028	3,46	363.388	343.082	138.584	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 15-7b	0%	+	174.471	2,02	374.220	352.552	216.316	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.676	8,89	374.220	352.552	216.316	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	174.471	2,02	374.218	352.552	216.303	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.696	8,88	374.218	352.552	216.303	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	174.471	2,02	374.218	352.552	216.303	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.696	8,88	374.218	352.552	216.303	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	156.811	2,26	365.638	354.159	154.730	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.544	7,95	365.638	354.159	154.730	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	156.811	1,29	365.638	202.040	154.730	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.544	4,54	365.638	202.040	154.730	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	156.811	1,29	365.638	202.040	154.730	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.544	4,54	365.638	202.040	154.730	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	160.098	1,25	357.127	199.727	93.650	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.043	3,38	357.127	199.727	93.650	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	160.098	1,25	357.127	199.727	93.650	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.043	3,38	357.127	199.727	93.650	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	160.094	1,25	357.127	199.727	93.650	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.043	3,38	357.127	199.727	93.650	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
Trave 7b-8b	0%	+	60.192	3,24	348.130	195.156	29.082	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-68	NS	348.130	195.156	29.082	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	60.192	3,24	348.130	195.156	29.082	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-308	NS	348.130	195.156	29.082	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	51.886	3,76	344.077	195.097	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.644	25,52	344.077	195.097	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	42.660	4,57	344.077	195.135	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.492	11,16	344.077	195.135	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	42.430	4,60	344.077	195.135	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.492	11,16	344.077	195.135	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	34.558	5,63	344.077	194.428	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.846	7,83	344.077	194.428	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	26.038	7,48	344.077	194.760	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.398	6,41	344.077	194.760	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	19.428	17,71	344.077	348.903	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.959	10,77	344.077	348.903	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	19.197	17,92	344.077	348.903	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.959	10,77	344.077	348.903	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**						
Trave 16-23	0%	+	225.537	1,51	624.039	340.331	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	624.039	340.331	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	203.495	1,67	624.039	340.331	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	624.039	340.331	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	164.838	2,06	624.039	340.331	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	624.039	340.331	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	129.440	2,63	624.039	340.331	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.639	26,93	624.039	340.331	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	92.976	3,66	624.039	340.331	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.054	8,09	624.039	340.331	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	59.221	5,75	624.039	340.331	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-74.173	4,59	624.039	340.331	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	29.807	11,42	624.039	340.331	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-125.424	2,71	624.039	340.331	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	392	NS	624.039	340.331	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-183.133	1,86	624.039	340.331	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	624.039	340.331	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
		-	-214.465	1,59	624.039	340.331	0	0	0	0	2,50	0,11170	0,0000	0,0000	NO
Trave 16-17	0%	+	240.453	1,48	688.154	356.616	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	356.616	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	218.020	1,64	688.154	356.616	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	356.616	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	162.869	2,19	688.154	356.616	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.019	32,36	688.154	356.616	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	125.143	2,85	688.154	356.616	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-41.564	8,58	688.154	356.616	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	87.417	4,08	688.154	356.616	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.111	4,95	688.154	356.616	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	55.806	6,39	688.154	356.616	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-108.770	3,28	688.154	356.616	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	25.262	14,12	688.154	356.616	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-147.432	2,42	688.154	356.616	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	688.154	356.616	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-199.371	1,79	688.154	356.616	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	688.154	356.616	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-218.991	1,63	688.154	356.616	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 17-18	0%	+	191.758	2,04	688.154	391.546	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	391.546	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	165.077	2,37	688.154	391.546	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	391.546	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	133.046	2,94	688.154	391.546	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.947	19,63	688.154	391.546	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	103.690	3,78	688.154	391.546	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.076	8,88	688.154	391.546	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	74.335	5,27	688.154	391.546	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.205	5,74	688.154	391.546	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	50.205	7,80	688.154	391.546	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-97.561	4,01	688.154	391.546	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	26.077	15,01	688.154	391.546	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-126.916	3,09	688.154	391.546	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	1.947	NS	688.154	391.546	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-162.377	2,41	688.154	391.546	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	688.154	391.546	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-185.629	2,11	688.154	391.546	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 18-20	0%	+	182.561	2,14	688.154	391.484	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	391.484	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	162.965	2,40	688.154	391.484	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	391.484	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	123.632	3,17	688.154	391.484	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.024	17,00	688.154	391.484	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	94.276	4,15	688.154	391.484	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.153	8,30	688.154	391.484	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	64.920	6,03	688.154	391.484	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-71.282	5,49	688.154	391.484	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	40.791	9,60	688.154	391.484	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-100.638	3,89	688.154	391.484	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	16.663	23,49	688.154	391.484	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-129.994	3,01	688.154	391.484	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	688.154	391.484	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-164.443	2,38	688.154	391.484	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	688.154	391.484	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-188.706	2,07	688.154	391.484	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 10b-20	0%	+	173.097	2,20	688.154	380.684	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-103.002	3,70	688.154	380.684	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	157.646	2,41	688.154	380.684	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-115.706	3,29	688.154	380.684	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	142.176	2,68	688.154	380.684	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-128.425	2,96	688.154	380.684	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	127.203	2,99	688.154	380.684	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-141.673	2,69	688.154	380.684	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	114.456	3,33	688.154	380.684	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-157.178	2,42	688.154	380.684	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	101.695	3,74	688.154	380.684	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-172.701	2,20	688.154	380.684	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	88.919	4,28	688.154	380.684	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-188.243	2,02	688.154	380.684	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	76.129	5,00	688.154	380.684	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-203.803	1,87	688.154	380.684	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	64.376	5,91	688.154	380.684	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-218.041	1,75	688.154	380.684	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 21-10b	0%	+	311.059	1,24	700.748	385.502	90.379	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.627	8,09	700.748	385.502	90.379	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	311.059	1,24	700.748	385.502	90.379	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.578	7,94	700.748	385.502	90.379	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	262.923	1,40	695.844	369.372	55.185	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-70.051	5,27	695.844	369.372	55.185	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	240.322	1,52	688.644	365.145	3.514	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-88.525	4,12	688.644	365.145	3.514	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	239.441	1,52	688.644	365.145	3.514	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-88.525	4,12	688.644	365.145	3.514	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	217.126	1,67	688.154	362.504	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-107.840	3,36	688.154	362.504	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	196.195	1,85	688.154	363.502	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-126.665	2,87	688.154	363.502	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	177.868	2,03	688.154	360.734	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-142.002	2,54	688.154	360.734	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100,0	+	176.983	2,04	688.154	360.734	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg ϴ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	%														
		-	-142.002	2,54	688.154	360.734	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 21-22	0%	+	307.337	1,26	688.154	386.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	386.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	288.070	1,34	688.154	386.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	386.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	214.932	1,80	688.154	386.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.634	NS	688.154	386.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	141.793	2,73	688.154	386.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.671	9,75	688.154	386.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	90.480	4,27	688.154	386.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-76.711	5,04	688.154	386.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	53.442	7,23	688.154	386.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-122.795	3,15	688.154	386.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	16.404	23,57	688.154	386.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-180.397	2,14	688.154	386.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	688.154	386.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-253.536	1,52	688.154	386.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	688.154	386.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-270.141	1,43	688.154	386.617	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 11b-18**						
Trave 11b-18	0%	+	29.504	11,84	354.016	349.235	71.326	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	354.016	349.235	71.326	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	29.504	11,84	353.962	349.235	70.936	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	353.962	349.235	70.936	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	29.504	11,84	353.908	349.235	70.547	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	353.908	349.235	70.547	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.065	7,18	353.853	208.737	70.157	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	353.853	208.737	70.157	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	28.503	7,32	353.799	208.737	69.767	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	353.799	208.737	69.767	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	27.942	7,47	353.745	208.737	69.377	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	353.745	208.737	69.377	0	0	0	2,50	0,05585	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	27.381	12,75	353.702	349.235	69.072	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	353.702	349.235	69.072	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	26.820	13,02	353.702	349.235	69.072	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	353.702	349.235	69.072	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	26.258	13,30	353.702	349.235	69.072	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	353.702	349.235	69.072	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 18-19-20-10b**						
Trave 18-19	0%	+	6.618	51,99	344.077	349.659	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.550	27,42	344.077	349.659	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	13.908	24,74	344.077	353.827	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.679	27,14	344.077	353.827	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	12.245	14,80	344.077	181.171	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.578	11,63	344.077	181.171	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	7.494	24,26	344.077	181.812	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.620	8,82	344.077	181.812	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	3.166	57,65	344.077	182.527	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.877	7,34	344.077	182.527	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	344.077	183.494	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.758	5,97	344.077	183.494	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	344.077	184.508	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.305	5,08	344.077	184.508	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	344.077	357.754	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.450	7,92	344.077	357.754	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	346.168	357.880	15.006	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.357	5,55	346.168	357.880	15.006	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 19-20	0%	+	138.336	2,53	349.470	351.336	38.700	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.455	6,08	349.470	351.336	38.700	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	138.336	2,53	349.470	351.336	38.700	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.455	6,08	349.470	351.336	38.700	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	119.279	2,91	347.594	349.916	25.235	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.124	5,98	347.594	349.916	25.235	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	119.279	1,99	347.594	237.016	25.235	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.124	4,08	347.594	237.016	25.235	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	112.855	2,09	344.863	236.394	5.641	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.246	3,92	344.863	236.394	5.641	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	107.648	2,16	344.077	232.109	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.799	3,76	344.077	232.109	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	107.648	3,20	344.077	345.010	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.799	5,57	344.077	345.010	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	122.174	2,73	344.077	333.636	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.197	4,44	344.077	333.636	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	122.174	2,73	344.077	333.636	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.197	4,44	344.077	333.636	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 10b-20	0%	+	51.478	6,47	344.077	333.218	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.487	5,80	344.077	333.218	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	51.441	6,48	344.077	333.218	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.554	5,79	344.077	333.218	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	48.074	7,16	344.077	350.816	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.435	7,10	344.077	350.816	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	37,5%	+	46.321	4,35	344.077	201.713	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.316	4,01	344.077	201.713	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	42.723	4,76	344.077	203.269	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.944	3,99	344.077	203.269	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	39.886	5,13	344.077	204.436	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.267	3,84	344.077	204.436	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	36.671	5,58	344.077	204.769	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.198	3,64	344.077	204.769	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	33.666	10,22	344.077	357.787	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.015	5,73	344.077	357.787	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	33.768	10,19	344.077	346.174	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.866	5,15	344.077	346.174	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**						
Trave 24-25	0%	+	167.418	2,13	688.154	356.753	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	356.753	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	149.014	2,39	688.154	356.753	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.405	26,61	688.154	356.753	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	104.567	3,41	688.154	356.753	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.010	9,15	688.154	356.753	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	74.100	4,81	688.154	356.753	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-65.126	5,48	688.154	356.753	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	47.398	7,53	688.154	356.753	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-96.155	3,71	688.154	356.753	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	20.261	17,61	688.154	356.753	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-127.912	2,79	688.154	356.753	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	688.154	356.753	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-160.309	2,23	688.154	356.753	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	688.154	356.753	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-194.332	1,84	688.154	356.753	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	688.154	356.753	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-225.360	1,58	688.154	356.753	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 25-26	0%	+	214.119	1,67	688.154	357.747	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	357.747	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	189.342	1,89	688.154	357.747	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	357.747	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	146.213	2,45	688.154	357.747	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.436	20,52	688.154	357.747	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	111.409	3,21	688.154	357.747	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.013	7,61	688.154	357.747	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	76.603	4,67	688.154	357.747	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-76.594	4,67	688.154	357.747	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	47.026	7,61	688.154	357.747	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-111.397	3,21	688.154	357.747	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	17.447	20,50	688.154	357.747	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-146.202	2,45	688.154	357.747	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	688.154	357.747	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-191.287	1,87	688.154	357.747	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	688.154	357.747	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-214.108	1,67	688.154	357.747	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 26-27	0%	+	215.264	1,66	688.154	357.371	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	357.371	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	191.444	1,87	688.154	357.371	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	357.371	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	146.116	2,45	688.154	357.371	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.037	23,77	688.154	357.371	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	110.690	3,23	688.154	357.371	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.144	7,92	688.154	357.371	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	75.265	4,75	688.154	357.371	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.250	4,75	688.154	357.371	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	45.158	7,91	688.154	357.371	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-110.675	3,23	688.154	357.371	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	15.051	23,74	688.154	357.371	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-146.102	2,45	688.154	357.371	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	688.154	357.371	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-194.816	1,83	688.154	357.371	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	688.154	357.371	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-215.780	1,66	688.154	357.371	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 27-28	0%	+	215.825	1,65	688.154	357.157	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	357.157	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	194.135	1,84	688.154	357.157	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	357.157	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	146.061	2,45	688.154	357.157	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.844	25,80	688.154	357.157	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	110.330	3,24	688.154	357.157	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.210	8,08	688.154	357.157	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	74.593	4,79	688.154	357.157	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-74.582	4,79	688.154	357.157	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	44.227	8,08	688.154	357.157	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-110.313	3,24	688.154	357.157	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	13.858	25,77	688.154	357.157	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-146.048	2,45	688.154	357.157	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	688.154	357.157	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-194.959	1,83	688.154	357.157	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	688.154	357.157	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-215.916	1,65	688.154	357.157	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 29-28	0%	+	209.104	1,71	688.154	357.821	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	357.821	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	186.736	1,92	688.154	357.821	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-635	NS	688.154	357.821	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	134.295	2,66	688.154	357.821	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.847	11,99	688.154	357.821	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	90.241	3,97	688.154	357.821	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.110	6,05	688.154	357.821	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	58.860	6,08	688.154	357.821	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-91.519	3,91	688.154	357.821	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	29.499	12,13	688.154	357.821	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-126.051	2,84	688.154	357.821	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	83	NS	688.154	357.821	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-160.652	2,23	688.154	357.821	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	688.154	357.821	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-195.313	1,83	688.154	357.821	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	688.154	357.821	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-228.336	1,57	688.154	357.821	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Trave 29-30	0%	+	195.700	1,96	688.154	383.195	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	383.195	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	179.591	2,13	688.154	383.195	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.538	69,19	688.154	383.195	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	139.215	2,75	688.154	383.195	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.566	12,96	688.154	383.195	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	110.974	3,45	688.154	383.195	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.592	7,15	688.154	383.195	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	82.735	4,63	688.154	383.195	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.621	4,94	688.154	383.195	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	58.707	6,53	688.154	383.195	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-105.863	3,62	688.154	383.195	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	34.679	11,05	688.154	383.195	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-134.107	2,86	688.154	383.195	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	10.653	35,97	688.154	383.195	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-162.348	2,36	688.154	383.195	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	688.154	383.195	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-188.941	2,03	688.154	383.195	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1-S1**						
Trave 1-S1	0%	+	37.446	6,80	254.520	361.738	793	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.989	11,07	254.520	361.738	793	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	35.549	3,72	254.520	132.165	793	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.708	5,35	254.520	132.165	793	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	33.652	3,93	254.520	132.165	793	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.426	5,00	254.520	132.165	793	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	31.756	4,16	254.520	132.165	793	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.144	4,70	254.520	132.165	793	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	29.861	4,43	254.520	132.165	793	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.863	4,43	254.520	132.165	793	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	28.142	4,70	254.520	132.165	793	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.761	4,16	254.520	132.165	793	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	26.423	5,00	254.520	132.165	793	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.658	3,93	254.520	132.165	793	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	24.705	5,35	254.520	132.165	793	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.554	3,72	254.520	132.165	793	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	23.056	11,04	254.520	361.738	793	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.328	6,82	254.520	361.738	793	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 2-12-17-26**						
Trave 2-12	0%	+	31.988	7,95	254.418	365.701	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.087	21,05	254.418	365.701	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	29.392	4,63	254.418	136.128	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.439	9,43	254.418	136.128	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	26.788	5,08	254.418	136.128	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.797	8,10	254.418	136.128	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	24.179	5,63	254.418	136.128	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.159	7,11	254.418	136.128	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	21.561	6,31	254.418	136.128	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.528	6,32	254.418	136.128	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	19.184	7,10	254.418	136.128	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.148	5,64	254.418	136.128	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	16.805	8,10	254.418	136.128	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.779	5,08	254.418	136.128	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	14.419	9,44	254.418	136.128	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.417	4,63	254.418	136.128	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	12.029	21,15	254.418	365.701	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.062	7,94	254.418	365.701	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 12-17	0%	+	49.554	5,13	254.418	359.241	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-31.587	8,05	254.418	359.241	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	46.663	3,20	254.418	149.346	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.033	4,39	254.418	149.346	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	43.989	3,40	254.418	149.346	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.307	4,11	254.418	149.346	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	41.532	3,60	254.418	149.346	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.409	3,89	254.418	149.346	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	39.416	3,79	254.418	149.346	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.462	3,69	254.418	149.346	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	37.658	3,97	254.418	149.346	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.484	3,52	254.418	149.346	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	36.071	4,14	254.418	149.346	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.289	3,37	254.418	149.346	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	34.657	4,31	254.418	149.346	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.876	3,26	254.418	149.346	0	0	0	0	2,50	0,07181	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	33.485	7,60	254.418	359.241	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.109	5,40	254.418	359.241	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 17-26	0%	+	37.986	8,37	318.022	366.334	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	318.022	366.334	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	32.498	5,19	318.022	168.548	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.821	44,11	318.022	168.548	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	26.907	6,26	318.022	168.548	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.550	19,71	318.022	168.548	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	21.314	7,91	318.022	168.548	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.279	12,69	318.022	168.548	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	15.723	10,72	318.022	168.548	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.007	9,36	318.022	168.548	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	10.994	15,33	318.022	168.548	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.598	7,14	318.022	168.548	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	6.265	26,90	318.022	168.548	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.191	5,77	318.022	168.548	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	1.536	NS	318.022	168.548	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.783	4,85	318.022	168.548	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	318.022	366.334	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.375	7,88	318.022	366.334	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 3-3b-9b-18**						
Trave 3-3b	0%	+	10.104	10,39	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.483	4,29	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	9.785	10,73	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.933	4,21	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	8.349	12,57	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.209	11,40	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	4.716	22,25	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.432	14,12	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	4.247	24,71	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.038	13,06	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	4.423	23,73	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.069	13,01	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	3.644	28,80	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.771	15,50	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	6.480	16,20	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.663	18,53	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	6.049	17,35	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.001	17,49	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
Trave 3b-9b	0%	+	3.036	34,57	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.888	15,24	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	2.673	39,26	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.389	14,20	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	5.005	20,97	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.492	14,01	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	5.547	18,92	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.570	15,97	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	6.142	17,09	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.403	16,39	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	6.361	16,50	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.210	14,56	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	5.799	18,10	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.305	19,78	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	6.656	15,77	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.594	40,46	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	6.157	17,05	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.982	35,19	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
Trave 9b-18	0%	+	5.451	19,25	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.490	19,12	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	5.178	20,27	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.034	17,39	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	7.196	14,58	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.663	28,65	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	8.321	12,61	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.973	35,30	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	7.778	13,49	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-3.248	32,31	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	8.083	12,98	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.039	20,83	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	8.694	12,07	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.379	16,45	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	30.133	3,48	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	29.590	3,55	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	190.813	104.948	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 4-8-13-19**						
Trave 4-8	0%	+	21.133	9,03	190.919	361.755	821	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-64	NS	190.919	361.755	821	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	20.904	5,01	190.919	104.634	821	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-418	NS	190.919	104.634	821	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	6.890	15,60	190.813	107.484	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.045	NS	190.813	107.484	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	2.050	52,93	190.813	108.506	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.698	63,90	190.813	108.506	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	966	NS	190.813	108.782	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.793	22,70	190.813	108.782	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	190.813	109.144	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.875	12,30	190.813	109.144	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	190.813	108.759	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.564	8,02	190.813	108.759	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	1.459	73,20	192.040	106.799	9.521	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.727	2,91	192.040	106.799	9.521	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	1.118	NS	192.040	363.921	9.521	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.992	5,19	192.040	363.921	9.521	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 8-13	0%	+	28.090	6,82	191.648	363.205	6.481	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	191.648	363.205	6.481	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	27.817	4,02	191.648	111.883	6.481	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	191.648	111.883	6.481	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	9.017	12,57	190.813	113.311	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	190.813	113.311	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	4.078	27,97	190.813	114.070	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-927	NS	190.813	114.070	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	1.893	60,65	190.813	114.814	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.384	82,96	190.813	114.814	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	452	NS	190.813	115.221	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.556	25,29	190.813	115.221	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	160	NS	190.813	114.681	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.195	10,24	190.813	114.681	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	782	NS	191.550	112.114	5.718	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.341	3,58	191.550	112.114	5.718	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	396	NS	191.550	363.437	5.718	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.633	6,06	191.550	363.437	5.718	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 13-19	0%	+	42.680	4,49	191.474	360.868	5.130	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.105	26,95	191.474	360.868	5.130	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	42.496	4,51	191.474	360.868	5.130	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.536	25,41	191.474	360.868	5.130	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	16.431	6,87	190.813	112.902	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.787	63,18	190.813	112.902	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	8.488	13,44	190.813	114.074	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.076	NS	190.813	114.074	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	8.057	14,16	190.813	114.074	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.282	88,98	190.813	114.074	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	3.952	28,89	190.813	114.165	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.097	NS	190.813	114.165	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	1.319	85,41	190.813	112.652	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.915	14,23	190.813	112.652	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	1.598	NS	191.000	359.245	1.446	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.116	6,56	191.000	359.245	1.446	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	1.167	NS	191.000	359.245	1.446	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.322	6,51	191.000	359.245	1.446	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 5-9-14-20**						
Trave 5-9	0%	+	71.578	2,67	190.813	364.720	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-85.960	2,22	190.813	364.720	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	71.373	1,43	190.813	102.350	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-86.284	1,19	190.813	102.350	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	29.703	3,40	190.813	100.877	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.834	2,98	190.813	100.877	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	17.752	5,69	190.813	101.073	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.574	4,48	190.813	101.073	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	12.780	7,92	190.813	101.193	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.160	4,78	190.813	101.193	0	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	9.034	11,24	191.256	101.579	3.437	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.296	4,77	191.256	101.579	3.437	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	9.270	10,94	193.141	101.439	18.072	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.891	4,08	193.141	101.439	18.072	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	23.808	4,23	195.927	100.633	39.704	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.887	1,94	195.927	100.633	39.704	0	0	0	2,50	0,04787	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	100,0 %	+	23.490	8,34	195.927	363.002	39.704	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.120	3,76	195.927	363.002	39.704	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 9-14	0%	+	43.015	4,56	196.051	365.140	40.669	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.954	7,86	196.051	365.140	40.669	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	42.742	2,66	196.051	113.818	40.669	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.356	4,49	196.051	113.818	40.669	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	19.278	5,95	194.358	114.775	27.525	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.980	8,84	194.358	114.775	27.525	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	15.522	7,44	193.211	115.465	18.615	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.872	8,32	193.211	115.465	18.615	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	12.528	9,22	193.198	115.482	18.514	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.989	7,70	193.198	115.482	18.514	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	10.606	10,82	194.099	114.742	25.507	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.224	6,30	194.099	114.742	25.507	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	10.435	10,97	196.232	114.424	42.068	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.696	4,83	196.232	114.424	42.068	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	26.605	4,27	198.617	113.684	60.592	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.290	1,95	198.617	113.684	60.592	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	26.219	7,58	198.617	365.006	60.592	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.580	3,39	198.617	365.006	60.592	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 14-20	0%	+	60.951	3,26	198.886	361.552	62.681	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.889	12,52	198.886	361.552	62.681	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	60.790	1,81	198.886	110.230	62.681	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.284	6,77	198.886	110.230	62.681	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	27.890	3,96	195.508	110.399	36.454	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.521	24,42	195.508	110.399	36.454	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	22.444	4,89	192.506	109.805	13.145	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.681	29,83	192.506	109.805	13.145	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	22.058	4,98	192.506	109.805	13.145	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.851	28,51	192.506	109.805	13.145	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	24.413	4,47	190.813	109.090	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.023	10,88	190.813	109.090	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	31.541	3,43	190.813	108.212	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.396	5,06	190.813	108.212	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	98.758	1,14	190.813	112.600	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
		-	-84.146	1,34	190.813	112.600	0	0	0	0	2,50	0,05291	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	98.372	1,94	190.813	363.922	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-84.316	2,26	190.813	363.922	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 6-5b-8b-21-29**						
Trave 6-5b	0%	+	133.486	2,80	693.711	373.539	39.880	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	693.711	373.539	39.880	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	133.486	2,80	693.711	373.539	39.880	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	693.711	373.539	39.880	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	112.408	3,43	690.014	385.145	13.342	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.226	NS	690.014	385.145	13.342	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	98.463	3,88	688.154	381.824	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.163	46,77	688.154	381.824	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	88.953	4,26	688.154	378.961	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.991	29,17	688.154	378.961	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	81.102	4,65	688.154	377.223	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.454	20,44	688.154	377.223	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	73.306	5,14	688.154	377.050	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.630	16,66	688.154	377.050	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	64.952	5,81	688.154	377.458	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.762	15,88	688.154	377.458	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	64.952	5,81	688.154	377.458	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.762	15,88	688.154	377.458	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 5b-8b	0%	+	35.815	10,71	688.154	383.599	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.910	35,16	688.154	383.599	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	35.815	10,71	688.154	383.599	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.270	34,04	688.154	383.599	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	31.078	12,42	688.154	386.107	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.472	28,66	688.154	386.107	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	24.155	15,99	688.154	386.201	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.625	20,74	688.154	386.201	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	17.334	22,19	688.154	384.592	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.201	15,26	688.154	384.592	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	11.381	33,65	688.154	383.005	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.183	12,28	688.154	383.005	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	5.594	68,39	688.154	382.576	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.023	10,33	688.154	382.576	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	2.845	NS	688.154	379.329	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.322	8,96	688.154	379.329	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	2.568	NS	688.154	379.329	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.322	8,96	688.154	379.329	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 8b-21	0%	+	9.953	37,41	688.154	372.369	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.166	5,16	688.154	372.369	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	9.953	37,41	688.154	372.369	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.308	5,15	688.154	372.369	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	7.800	47,50	688.154	370.505	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-81.548	4,54	688.154	370.505	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	2.449	NS	688.154	374.218	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.080	4,20	688.154	374.218	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	2.348	NS	688.154	374.218	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.080	4,20	688.154	374.218	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	689.271	377.126	8.013	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-97.894	3,85	689.271	377.126	8.013	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	693.923	383.131	41.396	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-110.465	3,47	693.923	383.131	41.396	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	697.327	384.226	65.823	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-129.193	2,97	697.327	384.226	65.823	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	697.327	384.226	65.823	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-129.193	2,97	697.327	384.226	65.823	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 21-29	0%	+	39.875	7,98	318.022	363.718	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	318.022	363.718	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	34.479	4,81	318.022	165.931	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.901	87,29	318.022	165.931	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	28.977	5,73	318.022	165.931	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.553	25,32	318.022	165.931	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	23.476	7,07	318.022	165.931	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.205	14,81	318.022	165.931	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	17.974	9,23	318.022	165.931	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.858	10,46	318.022	165.931	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	13.322	12,46	318.022	165.931	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.359	7,77	318.022	165.931	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	8.669	19,14	318.022	165.931	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.861	6,18	318.022	165.931	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	4.017	41,31	318.022	165.931	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.363	5,13	318.022	165.931	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	318.022	363.718	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.769	8,42	318.022	363.718	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 7-22-30**						
Trave 7-22	0%	+	121.373	3,22	688.154	391.282	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	391.282	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	101.550	3,86	688.154	392.292	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	392.292	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	81.730	4,82	688.154	393.901	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.751	33,52	688.154	393.901	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	61.907	6,37	688.154	394.354	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.664	12,86	688.154	394.354	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	42.083	9,35	688.154	393.615	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.577	7,94	688.154	393.615	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	23.172	16,95	688.154	392.877	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.399	5,66	688.154	392.877	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	4.263	91,92	688.154	391.845	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.218	4,39	688.154	391.845	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	688.154	390.321	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-109.040	3,58	688.154	390.321	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	688.154	389.311	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-128.801	3,02	688.154	389.311	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
Trave 22-30	0%	+	123.010	3,14	688.154	386.116	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	386.116	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	105.825	3,66	688.154	386.793	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	688.154	386.793	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	88.581	4,38	688.154	387.977	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.442	26,86	688.154	387.977	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	71.334	5,46	688.154	389.162	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.897	12,60	688.154	389.162	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	54.086	7,22	688.154	390.346	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.353	8,24	688.154	390.346	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	37.634	10,39	688.154	391.169	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.598	6,06	688.154	391.169	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	21.180	18,50	688.154	391.850	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-81.844	4,79	688.154	391.850	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	4.725	83,08	688.154	392.531	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
		-	-99.091	3,96	688.154	392.531	0	0	0	0	2,50	0,10053	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	688.154	357.084	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
		-	-116.273	3,07	688.154	357.084	0	0	0	0	2,50	0,09139	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 6b-11-23-24**						
Trave 6b-11	0%	+	81.348	3,13	254.418	360.010	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-76.150	3,34	254.418	360.010	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	80.766	3,15	254.418	360.010	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-76.719	3,32	254.418	360.010	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	80.060	1,74	254.418	139.620	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.359	1,80	254.418	139.620	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	79.355	1,76	254.418	139.620	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.998	1,79	254.418	139.620	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	78.649	1,78	254.418	139.620	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-78.638	1,78	254.418	139.620	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	78.006	1,79	254.418	139.620	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.342	1,76	254.418	139.620	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg ϴ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	75,0%	+	77.366	1,80	254.418	139.620	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-80.048	1,74	254.418	139.620	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	76.726	3,32	254.418	360.010	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-80.755	3,15	254.418	360.010	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	76.087	3,34	254.418	360.010	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-81.460	3,12	254.418	360.010	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 11-23	0%	+	35.715	7,12	254.418	359.877	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.868	12,81	254.418	359.877	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	33.637	4,15	254.418	139.486	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.751	6,41	254.418	139.486	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	31.558	4,42	254.418	139.486	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.635	5,90	254.418	139.486	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.480	4,73	254.418	139.486	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.518	5,47	254.418	139.486	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	27.400	5,09	254.418	139.486	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.402	5,09	254.418	139.486	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	25.517	5,47	254.418	139.486	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.480	4,73	254.418	139.486	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.634	5,90	254.418	139.486	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.559	4,42	254.418	139.486	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	21.750	6,41	254.418	139.486	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.638	4,15	254.418	139.486	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	19.905	12,78	254.418	359.877	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.649	7,14	254.418	359.877	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Trave 23-24	0%	+	31.222	8,15	254.418	365.368	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.873	25,77	254.418	365.368	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	28.457	4,77	254.418	135.795	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.393	10,96	254.418	135.795	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	25.648	5,29	254.418	135.795	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.938	9,09	254.418	135.795	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	22.839	5,95	254.418	135.795	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.483	7,77	254.418	135.795	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	20.029	6,78	254.418	135.795	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.029	6,78	254.418	135.795	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17.484	7,77	254.418	135.795	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.838	5,95	254.418	135.795	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	14.939	9,09	254.418	135.795	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.647	5,29	254.418	135.795	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	12.394	10,96	254.418	135.795	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.455	4,77	254.418	135.795	0	0	0	0	2,50	0,06283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	9.849	25,83	254.418	365.368	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.264	8,14	254.418	365.368	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave S1-16**						
Trave S1-16	0%	+	55.385	4,59	254.418	357.864	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.513	9,25	254.418	357.864	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	50.658	2,71	254.418	137.473	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.367	4,38	254.418	137.473	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	45.944	2,99	254.418	137.473	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.195	3,91	254.418	137.473	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	41.310	3,33	254.418	137.473	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.960	3,53	254.418	137.473	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	36.794	3,74	254.418	137.473	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.709	3,22	254.418	137.473	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	33.148	4,15	254.418	137.473	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.192	2,91	254.418	137.473	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	29.561	4,65	254.418	137.473	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.601	2,66	254.418	137.473	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	26.036	5,28	254.418	137.473	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.931	2,46	254.418	137.473	0	0	0	0	2,50	0,06702	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	22.610	11,25	254.418	357.864	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.113	4,23	254.418	357.864	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 16-25**						
Trave 16-25	0%	+	38.107	8,35	318.022	366.762	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	318.022	366.762	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	32.658	5,17	318.022	168.976	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.933	87,42	318.022	168.976	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	27.106	6,23	318.022	168.976	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.628	25,49	318.022	168.976	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	21.557	7,84	318.022	168.976	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.321	14,93	318.022	168.976	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	16.005	10,56	318.022	168.976	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.016	10,55	318.022	168.976	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	11.311	14,94	318.022	168.976	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.566	7,84	318.022	168.976	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	6.616	25,54	318.022	168.976	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.118	6,23	318.022	168.976	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	1.923	87,87	318.022	168.976	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.668	5,17	318.022	168.976	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	318.022	366.762	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-38.220	8,32	318.022	366.762	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 18-27**						
Trave 18-27	0%	+	38.332	8,30	318.022	366.650	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	318.022	366.650	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	32.844	5,14	318.022	168.864	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.894	89,16	318.022	168.864	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	27.253	6,20	318.022	168.864	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.623	25,50	318.022	168.864	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	21.660	7,80	318.022	168.864	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.352	14,88	318.022	168.864	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	16.069	10,51	318.022	168.864	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.080	10,50	318.022	168.864	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	11.340	14,89	318.022	168.864	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.671	7,79	318.022	168.864	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	6.611	25,54	318.022	168.864	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.264	6,19	318.022	168.864	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	1.882	89,73	318.022	168.864	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.856	5,14	318.022	168.864	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	318.022	366.650	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.448	8,27	318.022	366.650	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 20-28**						
Trave 20-28	0%	+	38.239	8,32	318.022	366.012	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	318.022	366.012	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	32.680	5,15	318.022	168.226	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.702	45,44	318.022	168.226	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	27.013	6,23	318.022	168.226	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.489	19,82	318.022	168.226	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	21.350	7,88	318.022	168.226	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.274	12,67	318.022	168.226	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	15.682	10,73	318.022	168.226	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.063	9,31	318.022	168.226	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	10.896	15,44	318.022	168.226	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.728	7,09	318.022	168.226	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	6.109	27,54	318.022	168.226	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.393	5,72	318.022	168.226	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	1.321	NS	318.022	168.226	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.060	4,80	318.022	168.226	0	0	0	0	2,50	0,07733	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	318.022	366.012	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.724	7,81	318.022	366.012	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
Primo Impalcato									**Travata: Trave 2b-4b-7b-10b**						
Trave 2b-4b	0%	+	10.116	18,86	190.813	360.477	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.439	20,22	190.813	360.477	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	9.797	10,55	190.813	103.356	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.890	10,45	190.813	103.356	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	7.332	13,93	190.813	102.159	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.599	63,89	190.813	102.159	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	9.566	10,67	190.813	102.107	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.427	42,07	190.813	102.107	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	6.753	15,10	190.813	101.949	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.571	39,65	190.813	101.949	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	2.985	34,04	190.813	101.607	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.998	25,41	190.813	101.607	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	190.898	101.024	656	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.853	12,86	190.898	101.024	656	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	192.886	102.808	16.093	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.783	6,13	192.886	102.808	16.093	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	0	-	192.886	102.808	16.093	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.223	5,97	192.886	102.808	16.093	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 4b-7b	0%	+	19.847	5,34	191.466	105.981	5.066	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	191.466	105.981	5.066	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	19.374	5,47	191.466	105.981	5.066	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	191.466	105.981	5.066	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	11.216	9,58	190.813	107.425	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	190.813	107.425	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	5.574	19,45	190.813	108.400	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.629	66,54	190.813	108.400	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	3.315	32,84	190.813	108.877	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.725	29,23	190.813	108.877	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	1.009	NS	190.813	108.244	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.916	18,30	190.813	108.244	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	0	-	190.813	107.374	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.445	10,28	190.813	107.374	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	191.544	106.320	5.676	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.183	5,02	191.544	106.320	5.676	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	191.544	106.320	5.676	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.685	4,90	191.544	106.320	5.676	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
Trave 7b-10b	0%	+	17.967	5,71	192.747	102.535	15.016	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	192.747	102.535	15.016	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	17.641	5,81	192.747	102.535	15.016	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	192.747	102.535	15.016	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	7.725	13,11	190.813	101.246	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-415	NS	190.813	101.246	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	1.625	62,14	190.813	100.974	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.499	28,86	190.813	100.974	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	1.104	91,46	190.813	100.974	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.792	26,63	190.813	100.974	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	746	NS	190.813	101.581	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.937	17,11	190.813	101.581	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	826	NS	190.813	101.727	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.057	33,28	190.813	101.727	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	14.497	7,04	190.813	102.006	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.985	34,17	190.813	102.006	0	0	0	0	2,50	0,05026	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	13.976	13,65	190.813	359.128	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.277	58,23	190.813	359.128	0	0	0	0	2,50	0,16755	0,0000	0,0000	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
+/- [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N_{Ed} Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
$V_{Rsd,p}$ Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V_{R1} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
$V_{Rd,f}$ Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.
$A_{sw,p}$ Area dei ferri piegati.
$A_{s,Dg}$ Area di ferri incrociati nelle zone critiche.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	CtgΘ	u_m	A	t	A_{sw}	$A_{s,l}$	$A_{f,t}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 1-2-3-5-6-7**						
Trave 1-2	0%	9.073	5,47	178.733	316.525	49.586	2,50	2.229	220.408	143	0,00210	0,00	16,02	NO
	25,0%	9.073	2,22	178.733	20.102	69.103	2,50	2.229	220.408	143	0,00210	0,00	22,32	NO
	50,0%	9.073	2,22	178.733	20.102	71.379	2,50	2.229	220.408	143	0,00210	0,00	23,06	NO
	75,0%	9.073	2,22	178.733	20.102	79.975	2,50	2.229	220.408	143	0,00210	0,00	25,84	NO
	100,0 %	9.073	2,72	178.733	316.525	24.662	2,50	2.229	220.408	143	0,00210	0,00	7,97	NO
Trave 2-3	0%	8.742	1,72	130.503	34.734	15.078	2,50	1.655	168.595	136	0,00265	0,00	4,73	NO
	25,0%	8.742	3,97	130.503	34.734	47.628	2,50	1.655	168.595	136	0,00265	0,00	14,94	NO
	50,0%	8.742	3,97	130.503	34.734	36.167	2,50	1.655	168.595	136	0,00265	0,00	11,34	NO
	75,0%	8.742	3,97	130.503	34.734	56.384	2,50	1.655	168.595	136	0,00265	0,00	17,68	NO
	100%	8.742	1,90	130.503	34.734	16.621	2,50	1.655	168.595	136	0,00265	0,00	5,21	NO
Trave 3-5	0%	8.737	2,46	130.503	34.734	21.490	2,50	1.655	168.595	136	0,00265	0,00	6,74	NO
	25,0%	8.737	3,98	130.503	34.734	64.499	2,50	1.655	168.595	136	0,00265	0,00	20,23	NO
	50,0%	8.737	3,98	130.503	34.734	53.298	2,50	1.655	168.595	136	0,00265	0,00	16,71	NO
	75,0%	8.737	3,98	130.503	34.734	49.511	2,50	1.655	168.595	136	0,00265	0,00	15,53	NO
	100%	8.737	3,10	130.503	34.734	27.060	2,50	1.655	168.595	136	0,00265	0,00	8,49	NO
Trave 6-5	0%	21.430	1,39	130.503	34.734	29.765	2,50	1.655	168.595	136	0,00650	0,00	9,33	NO
	25,0%	21.430	1,62	130.503	34.734	47.167	2,50	1.655	168.595	136	0,00650	0,00	14,79	NO
	50,0%	21.430	1,62	130.503	34.734	47.708	2,50	1.655	168.595	136	0,00650	0,00	14,96	NO
	75,0%	21.430	1,62	130.503	34.734	47.708	2,50	1.655	168.595	136	0,00650	0,00	14,96	NO
	100,0 %	21.430	1,07	130.503	34.734	23.002	2,50	1.655	168.595	136	0,00650	0,00	7,21	NO
Trave 6-7	0%	4.439	1,03	130.503	4.588	18.133	2,50	1.655	168.595	136	0,00135	0,00	5,69	NO
	25,0%	4.439	1,03	130.503	4.588	44.282	2,50	1.655	168.595	136	0,00135	0,00	13,89	NO
	50,0%	4.439	1,03	130.503	4.588	51.675	2,50	1.655	168.595	136	0,00135	0,00	16,20	NO
	75,0%	4.439	1,03	130.503	4.588	43.741	2,50	1.655	168.595	136	0,00135	0,00	13,72	NO
	100%	4.439	1,03	130.503	4.588	34.454	2,50	1.655	168.595	136	0,00135	0,00	10,80	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 1a-P1-S1**						
Trave 1a-P1	0%	2.638	3,68	34.163	77.000	9.710	2,50	992	59.004	102	0,00229	0,00	5,22	NO
	25,0%	2.638	3,68	34.163	77.000	9.710	2,50	992	59.004	102	0,00229	0,00	5,22	NO
	50,0%	2.638	4,08	34.163	16.318	10.763	2,50	992	59.004	102	0,00229	0,00	5,78	NO
	75,0%	2.638	4,44	34.163	77.000	11.711	2,50	992	59.004	102	0,00229	0,00	6,29	NO
	100,0 %	2.638	3,88	34.163	77.000	10.237	2,50	992	59.004	102	0,00229	0,00	5,50	NO
Trave P1-S1	0%	1.894	3,57	34.163	77.000	6.762	2,50	992	59.004	102	0,00164	0,00	3,63	NO
	25,0%	1.894	3,46	34.163	77.000	6.552	2,50	992	59.004	102	0,00164	0,00	3,52	NO
	50,0%	1.894	4,57	34.163	20.585	8.657	2,50	992	59.004	102	0,00164	0,00	4,65	NO
	75,0%	1.894	2,90	34.163	77.000	5.499	2,50	992	59.004	102	0,00164	0,00	2,95	NO
	100,0 %	1.894	2,68	34.163	77.000	5.077	2,50	992	59.004	102	0,00164	0,00	2,73	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 11-P2-S1-12**						
Trave 11-P2	0%	1.398	3,60	34.163	77.000	5.031	2,50	992	59.004	102	0,00121	0,00	2,70	NO
	25,0%	1.398	3,37	34.163	77.000	4.715	2,50	992	59.004	102	0,00121	0,00	2,53	NO
	50,0%	1.398	6,61	34.163	20.585	9.242	2,50	992	59.004	102	0,00121	0,00	4,96	NO
	75,0%	1.398	7,36	34.163	77.000	10.295	2,50	992	59.004	102	0,00121	0,00	5,53	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	A_{sw}	$A_{s,l}$	$A_{f,t}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	100,0 %	1.398	4,54	34.163	77.000	6.341	2,50	992	59.004	102	0,00121	0,00	3,41	NO
Trave P2-S1	0%	4.012	1,61	34.163	77.000	6.446	2,50	992	59.004	102	0,00348	0,00	3,46	NO
	25,0%	4.012	2,43	34.163	77.000	9.769	2,50	992	59.004	102	0,00348	0,00	5,25	NO
	50,0%	4.012	2,88	34.163	20.585	11.559	2,50	992	59.004	102	0,00348	0,00	6,21	NO
	75,0%	4.012	2,30	34.163	77.000	9.242	2,50	992	59.004	102	0,00348	0,00	4,96	NO
	100,0 %	4.012	1,28	34.163	77.000	5.136	2,50	992	59.004	102	0,00348	0,00	2,76	NO
Trave S1-12	0%	5.796	1,71	91.550	57.062	9.939	2,50	1.520	134.400	120	0,00220	0,00	3,59	NO
	25,0%	5.796	4,78	91.550	27.689	36.627	2,50	1.520	134.400	120	0,00220	0,00	13,23	NO
	50,0%	5.796	3,77	91.550	27.689	21.827	2,50	1.520	134.400	120	0,00220	0,00	7,89	NO
	75,0%	5.796	4,78	91.550	27.689	40.470	2,50	1.520	134.400	120	0,00220	0,00	14,62	NO
	100,0 %	5.796	2,45	91.550	57.062	14.174	2,50	1.520	134.400	120	0,00220	0,00	5,12	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**						
Trave 16-23	0%	3.880	3,46	112.846	20.476	13.426	2,50	1.691	156.198	127	0,00127	0,00	4,64	NO
	25,0%	3.880	5,28	112.846	20.476	44.240	2,50	1.691	156.198	127	0,00127	0,00	15,30	NO
	50,0%	3.880	5,28	112.846	20.476	38.517	2,50	1.691	156.198	127	0,00127	0,00	13,32	NO
	75,0%	3.880	5,28	112.846	20.476	41.297	2,50	1.691	156.198	127	0,00127	0,00	14,28	NO
	100%	3.880	5,28	112.846	20.476	24.291	2,50	1.691	156.198	127	0,00127	0,00	8,40	NO
Trave 16-17	0%	5.821	4,14	130.503	34.734	24.084	2,50	1.655	168.595	136	0,00176	0,00	7,55	NO
	25,0%	5.821	5,97	130.503	34.734	51.856	2,50	1.655	168.595	136	0,00176	0,00	16,26	NO
	50,0%	5.821	5,97	130.503	34.734	52.757	2,50	1.655	168.595	136	0,00176	0,00	16,54	NO
	75,0%	5.821	5,97	130.503	34.734	58.267	2,50	1.655	168.595	136	0,00176	0,00	18,27	NO
	100%	5.821	3,67	130.503	34.734	21.389	2,50	1.655	168.595	136	0,00176	0,00	6,71	NO
Trave 18-17	0%	12.511	1,28	130.503	34.734	16.000	2,50	1.655	168.595	136	0,00379	0,00	5,02	NO
	25,0%	12.511	2,78	130.503	34.734	64.960	2,50	1.655	168.595	136	0,00379	0,00	20,37	NO
	50,0%	12.511	2,78	130.503	34.734	40.675	2,50	1.655	168.595	136	0,00379	0,00	12,75	NO
	75,0%	12.511	2,78	130.503	34.734	52.497	2,50	1.655	168.595	136	0,00379	0,00	16,46	NO
	100%	12.511	1,40	130.503	34.734	17.512	2,50	1.655	168.595	136	0,00379	0,00	5,49	NO
Trave 20-18	0%	7.327	2,48	130.503	34.734	18.164	2,50	1.655	168.595	136	0,00222	0,00	5,70	NO
	25,0%	7.327	4,74	130.503	34.734	66.222	2,50	1.655	168.595	136	0,00222	0,00	20,77	NO
	50,0%	7.327	4,74	130.503	34.734	43.741	2,50	1.655	168.595	136	0,00222	0,00	13,72	NO
	75,0%	7.327	4,74	130.503	34.734	66.222	2,50	1.655	168.595	136	0,00222	0,00	20,77	NO
	100%	7.327	2,44	130.503	34.734	17.893	2,50	1.655	168.595	136	0,00222	0,00	5,61	NO
Trave 21-20	0%	12.729	1,12	130.503	34.734	14.266	2,50	1.655	168.595	136	0,00386	0,00	4,47	NO
	25,0%	12.729	2,73	130.503	34.734	53.579	2,50	1.655	168.595	136	0,00386	0,00	16,80	NO
	50,0%	12.729	2,73	130.503	34.734	41.757	2,50	1.655	168.595	136	0,00386	0,00	13,09	NO
	75,0%	12.729	2,73	130.503	34.734	65.320	2,50	1.655	168.595	136	0,00386	0,00	20,48	NO
	100,0 %	12.729	1,26	130.503	34.734	16.000	2,50	1.655	168.595	136	0,00386	0,00	5,02	NO
Trave 21-22	0%	4.003	1,15	130.503	4.588	13.725	2,50	1.655	168.595	136	0,00121	0,00	4,30	NO
	25,0%	4.003	1,15	130.503	4.588	49.070	2,50	1.655	168.595	136	0,00121	0,00	15,39	NO
	50,0%	4.003	1,15	130.503	4.588	45.724	2,50	1.655	168.595	136	0,00121	0,00	14,34	NO
	75,0%	4.003	1,15	130.503	4.588	45.364	2,50	1.655	168.595	136	0,00121	0,00	14,23	NO
	100%	4.003	1,15	130.503	4.588	33.822	2,50	1.655	168.595	136	0,00121	0,00	10,61	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**						
Trave 24-25	0%	6.275	5,48	130.503	34.734	34.363	2,50	1.655	168.595	136	0,00190	0,00	10,78	NO
	25,0%	6.275	5,54	130.503	34.734	46.987	2,50	1.655	168.595	136	0,00190	0,00	14,73	NO
	50,0%	6.275	5,54	130.503	34.734	51.495	2,50	1.655	168.595	136	0,00190	0,00	16,15	NO
	75,0%	6.275	5,54	130.503	34.734	46.626	2,50	1.655	168.595	136	0,00190	0,00	14,62	NO
	100,0 %	6.275	3,88	130.503	34.734	24.355	2,50	1.655	168.595	136	0,00190	0,00	7,64	NO
Trave 25-26	0%	6.558	4,41	130.503	34.734	28.953	2,50	1.655	168.595	136	0,00199	0,00	9,08	NO
	25,0%	6.558	5,30	130.503	34.734	49.692	2,50	1.655	168.595	136	0,00199	0,00	15,58	NO
	50,0%	6.558	5,30	130.503	34.734	52.938	2,50	1.655	168.595	136	0,00199	0,00	16,60	NO
	75,0%	6.558	5,30	130.503	34.734	50.954	2,50	1.655	168.595	136	0,00199	0,00	15,98	NO
	100,0 %	6.558	4,21	130.503	34.734	27.601	2,50	1.655	168.595	136	0,00199	0,00	8,66	NO
Trave 26-27	0%	8.546	3,36	130.503	34.734	28.683	2,50	1.655	168.595	136	0,00259	0,00	8,99	NO
	25,0%	8.546	4,06	130.503	34.734	49.511	2,50	1.655	168.595	136	0,00259	0,00	15,53	NO
	50,0%	8.546	4,06	130.503	34.734	52.397	2,50	1.655	168.595	136	0,00259	0,00	16,43	NO
	75,0%	8.546	4,06	130.503	34.734	50.774	2,50	1.655	168.595	136	0,00259	0,00	15,92	NO
	100%	8.546	3,23	130.503	34.734	27.601	2,50	1.655	168.595	136	0,00259	0,00	8,66	NO
Trave 27-28	0%	6.480	4,30	130.503	34.734	27.871	2,50	1.655	168.595	136	0,00196	0,00	8,74	NO
	25,0%	6.480	5,36	130.503	34.734	49.331	2,50	1.655	168.595	136	0,00196	0,00	15,47	NO
	50,0%	6.480	5,36	130.503	34.734	52.036	2,50	1.655	168.595	136	0,00196	0,00	16,32	NO
	75,0%	6.480	5,36	130.503	34.734	52.036	2,50	1.655	168.595	136	0,00196	0,00	16,32	NO
	100%	6.480	4,34	130.503	34.734	28.142	2,50	1.655	168.595	136	0,00196	0,00	8,82	NO
Trave 29-28	0%	4.421	1,04	130.503	4.588	30.035	2,50	1.655	168.595	136	0,00134	0,00	9,42	NO
	25,0%	4.421	1,04	130.503	4.588	49.692	2,50	1.655	168.595	136	0,00134	0,00	15,58	NO
	50,0%	4.421	1,04	130.503	4.588	52.577	2,50	1.655	168.595	136	0,00134	0,00	16,49	NO
	75,0%	4.421	1,04	130.503	4.588	50.233	2,50	1.655	168.595	136	0,00134	0,00	15,75	NO
	100,0 %	4.421	1,04	130.503	4.588	28.142	2,50	1.655	168.595	136	0,00134	0,00	8,82	NO
Trave 29-30	0%	7.241	3,89	130.503	34.734	28.142	2,50	1.655	168.595	136	0,00220	0,00	8,82	NO
	25,0%	7.241	4,80	130.503	34.734	47.347	2,50	1.655	168.595	136	0,00220	0,00	14,85	NO
	50,0%	7.241	4,80	130.503	34.734	51.675	2,50	1.655	168.595	136	0,00220	0,00	16,20	NO
	75,0%	7.241	4,80	130.503	34.734	45.724	2,50	1.655	168.595	136	0,00220	0,00	14,34	NO
	100%	7.241	4,80	130.503	34.734	38.150	2,50	1.655	168.595	136	0,00220	0,00	11,96	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 1-S1**						
Trave 1-S1	0%	2.523	2,60	34.163	124.159	6.563	2,50	992	59.004	102	0,00219	0,00	3,52	NO
	25,0%	2.523	1,30	34.163	3.268	12.565	2,50	992	59.004	102	0,00219	0,00	6,75	NO
	50,0%	2.523	1,30	34.163	3.268	17.198	2,50	992	59.004	102	0,00219	0,00	9,24	NO
	75,0%	2.523	1,30	34.163	3.268	12.775	2,50	992	59.004	102	0,00219	0,00	6,86	NO
	100,0	2.523	2,60	34.163	124.159	6.563	2,50	992	59.004	102	0,00219	0,00	3,52	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	A_{sw}	$A_{s,l}$	$A_{f,t}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	%													
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 2-12-17-26**						
Trave 2-12	0%	5.503	2,13	34.163	124.159	11.723	2,50	992	59.004	102	0,00477	0,00	6,30	NO
	25,0%	5.503	1,47	34.163	8.104	16.250	2,50	992	59.004	102	0,00477	0,00	8,73	NO
	50,0%	5.503	1,47	34.163	8.104	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00477	0,00	10,37	NO
	75,0%	5.503	1,47	34.163	8.104	14.671	2,50	992	59.004	102	0,00477	0,00	7,88	NO
	100%	5.503	1,84	34.163	124.159	10.143	2,50	992	59.004	102	0,00477	0,00	5,45	NO
Trave 12-17	0%	7.838	1,46	34.163	124.159	11.465	2,50	992	59.004	102	0,00679	2,26	3,90	NO
	25,0%	7.838	1,51	34.163	13.630	11.828	2,50	992	59.004	102	0,00679	0,00	6,35	NO
	50,0%	7.838	1,74	34.163	13.630	18.251	2,50	992	59.004	102	0,00679	0,00	9,80	NO
	75,0%	7.838	1,55	34.163	13.630	12.144	2,50	992	59.004	102	0,00679	0,00	6,52	NO
	100%	7.838	1,48	34.163	124.159	11.565	2,50	992	59.004	102	0,00679	2,26	3,95	NO
Trave 17-26	0%	1.094	10,95	45.627	142.695	11.976	2,50	1.192	78.804	102	0,00071	0,00	5,79	NO
	25,0%	1.094	3,29	45.627	3.594	19.934	2,50	1.192	78.804	102	0,00071	0,00	9,63	NO
	50,0%	1.094	3,29	45.627	3.594	20.285	2,50	1.192	78.804	102	0,00071	0,00	9,80	NO
	75,0%	1.094	3,29	45.627	3.594	18.998	2,50	1.192	78.804	102	0,00071	0,00	9,18	NO
	100,0 %	1.094	9,34	45.627	142.695	10.221	2,50	1.192	78.804	102	0,00071	0,00	4,94	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 3-18-27**						
Trave 3-18	0%	1.400	6,84	45.627	142.695	9.577	2,50	1.192	78.804	102	0,00091	0,00	4,63	NO
	25,0%	1.400	2,57	45.627	3.594	18.998	2,50	1.192	78.804	102	0,00091	0,00	9,18	NO
	50,0%	1.400	2,57	45.627	3.594	18.881	2,50	1.192	78.804	102	0,00091	0,00	9,12	NO
	75,0%	1.400	2,57	45.627	3.594	19.115	2,50	1.192	78.804	102	0,00091	0,00	9,24	NO
	100%	1.400	5,46	45.627	142.695	7.646	2,50	1.192	78.804	102	0,00091	0,00	3,69	NO
Trave 18-27	0%	720	9,81	45.627	142.695	7.061	2,50	1.192	78.804	102	0,00047	0,00	3,41	NO
	25,0%	720	4,99	45.627	3.594	17.828	2,50	1.192	78.804	102	0,00047	0,00	8,61	NO
	50,0%	720	4,99	45.627	3.594	20.285	2,50	1.192	78.804	102	0,00047	0,00	9,80	NO
	75,0%	720	4,99	45.627	3.594	17.594	2,50	1.192	78.804	102	0,00047	0,00	8,50	NO
	100,0 %	720	12,98	45.627	142.695	9.343	2,50	1.192	78.804	102	0,00047	0,00	4,51	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 5-20-28**						
Trave 5-20	0%	507	15,31	45.627	142.695	7.763	2,50	1.192	78.804	102	0,00033	0,00	3,75	NO
	25,0%	507	7,09	45.627	3.594	16.774	2,50	1.192	78.804	102	0,00033	0,00	8,11	NO
	50,0%	507	7,09	45.627	3.594	18.998	2,50	1.192	78.804	102	0,00033	0,00	9,18	NO
	75,0%	507	7,09	45.627	3.594	22.808	2,50	1.192	78.804	102	0,00033	0,00	11,02	NO
	100,0 %	507	21,44	45.627	142.695	10.871	2,50	1.192	78.804	102	0,00033	0,00	5,25	NO
Trave 20-28	0%	594	13,87	45.627	142.695	8.238	2,50	1.192	78.804	102	0,00039	0,00	3,98	NO
	25,0%	594	6,05	45.627	3.594	20.935	2,50	1.192	78.804	102	0,00039	0,00	10,12	NO
	50,0%	594	6,05	45.627	3.594	20.285	2,50	1.192	78.804	102	0,00039	0,00	9,80	NO
	75,0%	594	6,05	45.627	3.594	16.306	2,50	1.192	78.804	102	0,00039	0,00	7,88	NO
	100%	594	11,00	45.627	142.695	6.534	2,50	1.192	78.804	102	0,00039	0,00	3,16	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 6-21-29**						
Trave 6-21	0%	315	21,14	45.627	142.695	6.658	2,50	1.192	78.804	102	0,00020	0,00	3,22	NO
	25,0%	315	11,41	45.627	3.594	20.467	2,50	1.192	78.804	102	0,00020	0,00	9,89	NO
	50,0%	315	11,41	45.627	3.594	20.051	2,50	1.192	78.804	102	0,00020	0,00	9,69	NO
	75,0%	315	11,41	45.627	3.594	21.287	2,50	1.192	78.804	102	0,00020	0,00	10,29	NO
	100,0 %	315	21,69	45.627	142.695	6.833	2,50	1.192	78.804	102	0,00020	0,00	3,30	NO
Trave 21-29	0%	612	13,17	45.627	142.695	8.062	2,50	1.192	78.804	102	0,00040	0,00	3,90	NO
	25,0%	612	5,87	45.627	3.594	18.595	2,50	1.192	78.804	102	0,00040	0,00	8,98	NO
	50,0%	612	5,87	45.627	3.594	20.870	2,50	1.192	78.804	102	0,00040	0,00	10,08	NO
	75,0%	612	5,87	45.627	3.594	19.765	2,50	1.192	78.804	102	0,00040	0,00	9,55	NO
	100%	612	12,60	45.627	142.695	7.711	2,50	1.192	78.804	102	0,00040	0,00	3,73	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 7-22-30**						
Trave 7-22	0%	1.015	7,03	45.627	142.695	7.132	2,50	1.192	78.804	102	0,00066	0,00	3,45	NO
	25,0%	1.015	3,54	45.627	3.594	24.394	2,50	1.192	78.804	102	0,00066	0,00	11,79	NO
	50,0%	1.015	3,54	45.627	3.594	17.945	2,50	1.192	78.804	102	0,00066	0,00	8,67	NO
	75,0%	1.015	3,54	45.627	3.594	24.511	2,50	1.192	78.804	102	0,00066	0,00	11,84	NO
	100,0 %	1.015	7,37	45.627	142.695	7.483	2,50	1.192	78.804	102	0,00066	0,00	3,62	NO
Trave 22-30	0%	1.093	7,81	45.627	142.695	8.537	2,50	1.192	78.804	102	0,00071	0,00	4,12	NO
	25,0%	1.093	3,29	45.627	3.594	23.575	2,50	1.192	78.804	102	0,00071	0,00	11,39	NO
	50,0%	1.093	3,29	45.627	3.594	19.115	2,50	1.192	78.804	102	0,00071	0,00	9,24	NO
	75,0%	1.093	3,29	45.627	3.594	23.224	2,50	1.192	78.804	102	0,00071	0,00	11,22	NO
	100%	1.093	7,33	45.627	142.695	8.010	2,50	1.192	78.804	102	0,00071	0,00	3,87	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 1a-11-23-24**						
Trave 1a-11	0%	3.831	4,74	34.163	124.159	18.145	2,50	992	59.004	102	0,00332	0,00	9,75	NO
	25,0%	3.831	2,12	34.163	8.104	19.198	2,50	992	59.004	102	0,00332	0,00	10,31	NO
	50,0%	3.831	2,12	34.163	8.104	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00332	0,00	10,37	NO
	75,0%	3.831	2,12	34.163	8.104	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00332	0,00	10,37	NO
	100,0 %	3.831	5,04	34.163	124.159	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00332	0,00	10,37	NO
Trave 11-23	0%	3.764	3,42	34.163	124.159	12.881	2,50	992	59.004	102	0,00326	0,00	6,92	NO
	25,0%	3.764	2,15	34.163	8.104	15.092	2,50	992	59.004	102	0,00326	0,00	8,11	NO
	50,0%	3.764	2,15	34.163	8.104	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00326	0,00	10,37	NO
	75,0%	3.764	2,15	34.163	8.104	15.513	2,50	992	59.004	102	0,00326	0,00	8,33	NO
	100%	3.764	3,51	34.163	124.159	13.197	2,50	992	59.004	102	0,00326	0,00	7,09	NO
Trave 23-24	0%	1.433	10,16	34.163	124.159	14.565	2,50	992	59.004	102	0,00124	0,00	7,82	NO
	25,0%	1.433	2,28	34.163	3.268	18.251	2,50	992	59.004	102	0,00124	0,00	9,80	NO
	50,0%	1.433	2,28	34.163	3.268	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00124	0,00	10,37	NO
	75,0%	1.433	2,28	34.163	3.268	18.251	2,50	992	59.004	102	0,00124	0,00	9,80	NO
	100,0 %	1.433	10,16	34.163	124.159	14.565	2,50	992	59.004	102	0,00124	0,00	7,82	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave S1-16**						
Trave S1-16	0%	5.636	1,42	34.163	77.000	7.985	2,50	992	59.004	102	0,00488	2,26	2,03	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	A_{sw}	$A_{s,l}$	$A_{f,t}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	25,0%	5.636	1,62	34.163	9.132	13.723	2,50	992	59.004	102	0,00488	2,26	5,11	NO
	50,0%	5.636	1,62	34.163	9.132	17.666	2,50	992	59.004	102	0,00488	2,26	7,23	NO
	75,0%	5.636	1,62	34.163	9.132	16.624	2,50	992	59.004	102	0,00488	2,26	6,67	NO
	100,0 %	5.636	1,89	34.163	77.000	10.675	2,50	992	59.004	102	0,00488	2,26	3,47	NO
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 16-25**						
Trave 16-25	0%	615	21,19	45.627	142.695	13.029	2,50	1.192	78.804	102	0,00040	0,00	6,30	NO
	25,0%	615	5,84	45.627	3.594	20.168	2,50	1.192	78.804	102	0,00040	0,00	9,75	NO
	50,0%	615	5,84	45.627	3.594	20.285	2,50	1.192	78.804	102	0,00040	0,00	9,80	NO
	75,0%	615	5,84	45.627	3.594	20.051	2,50	1.192	78.804	102	0,00040	0,00	9,69	NO
	100,0 %	615	16,71	45.627	142.695	10.279	2,50	1.192	78.804	102	0,00040	0,00	4,97	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 6b-P1-S1**						
Trave 6b-P1	0%	2.524	3,85	34.163	77.000	9.710	2,50	992	59.004	102	0,00219	0,00	5,22	NO
	25,0%	2.524	4,26	34.163	77.000	10.763	2,50	992	59.004	102	0,00219	0,00	5,78	NO
	50,0%	2.524	4,68	34.163	16.318	11.816	2,50	992	59.004	102	0,00219	0,00	6,35	NO
	75,0%	2.524	4,64	34.163	77.000	11.711	2,50	992	59.004	102	0,00219	0,00	6,29	NO
	100,0 %	2.524	4,06	34.163	77.000	10.237	2,50	992	59.004	102	0,00219	0,00	5,50	NO
Trave P1-S1	0%	1.282	5,19	34.163	77.000	6.657	2,50	992	59.004	102	0,00111	0,00	3,58	NO
	25,0%	1.282	6,01	34.163	77.000	7.710	2,50	992	59.004	102	0,00111	0,00	4,14	NO
	50,0%	1.282	6,59	34.163	20.585	8.447	2,50	992	59.004	102	0,00111	0,00	4,54	NO
	75,0%	1.282	3,96	34.163	77.000	5.077	2,50	992	59.004	102	0,00111	0,00	2,73	NO
	100,0 %	1.282	3,47	34.163	77.000	4.446	2,50	992	59.004	102	0,00111	0,00	2,39	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 1-2**						
Trave 1-2	0%	3.910	5,03	178.733	316.525	19.663	2,50	2.229	220.408	143	0,00091	0,00	6,35	NO
	25,0%	3.910	5,14	178.733	20.102	66.925	2,50	2.229	220.408	143	0,00091	0,00	21,62	NO
	50,0%	3.910	5,14	178.733	20.102	48.973	2,50	2.229	220.408	143	0,00091	0,00	15,82	NO
	75,0%	3.910	5,14	178.733	20.102	65.874	2,50	2.229	220.408	143	0,00091	0,00	21,28	NO
	100,0 %	3.910	6,44	178.733	316.525	25.177	2,50	2.229	220.408	143	0,00091	0,00	8,13	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 11-P2-S1-12**						
Trave 11-P2	0%	717	6,43	34.163	77.000	4.609	2,50	992	59.004	102	0,00062	0,00	2,48	NO
	25,0%	717	7,16	34.163	77.000	5.136	2,50	992	59.004	102	0,00062	0,00	2,76	NO
	50,0%	717	4,62	34.163	3.315	9.032	2,50	992	59.004	102	0,00062	0,00	4,85	NO
	75,0%	717	12,60	34.163	77.000	9.032	2,50	992	59.004	102	0,00062	0,00	4,85	NO
	100,0 %	717	5,47	34.163	77.000	3.919	2,50	992	59.004	102	0,00062	0,00	2,10	NO
Trave P2-S1	0%	2.080	2,90	34.163	77.000	6.025	2,50	992	59.004	102	0,00180	0,00	3,24	NO
	25,0%	2.080	4,95	34.163	77.000	10.295	2,50	992	59.004	102	0,00180	0,00	5,53	NO
	50,0%	2.080	5,46	34.163	20.585	11.348	2,50	992	59.004	102	0,00180	0,00	6,09	NO
	75,0%	2.080	3,58	34.163	77.000	7.452	2,50	992	59.004	102	0,00180	0,00	4,00	NO
	100,0 %	2.080	1,10	34.163	77.000	2.293	2,50	992	59.004	102	0,00180	0,00	1,23	NO
Trave S1-12	0%	2.727	2,74	91.550	57.062	7.478	2,50	1.520	134.400	120	0,00104	0,00	2,70	NO
	25,0%	2.727	1,34	91.550	3.657	58.905	2,50	1.520	134.400	120	0,00104	0,00	21,28	NO
	50,0%	2.727	1,34	91.550	3.657	22.313	2,50	1.520	134.400	120	0,00104	0,00	8,06	NO
	75,0%	2.727	1,34	91.550	3.657	57.497	2,50	1.520	134.400	120	0,00104	0,00	20,77	NO
	100,0 %	2.727	2,66	91.550	57.062	7.244	2,50	1.520	134.400	120	0,00104	0,00	2,62	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**						
Trave 1b-3	0%	3.491	1,83	45.627	71.526	6.372	2,50	1.192	78.804	102	0,00226	2,26	0,82	NO
	25,0%	3.491	1,83	45.627	71.526	6.372	2,50	1.192	78.804	102	0,00226	2,26	0,82	NO
	50,0%	3.491	2,13	45.627	33.951	7.425	2,50	1.192	78.804	102	0,00226	2,26	1,33	NO
	75,0%	3.491	1,86	45.627	71.526	6.489	2,50	1.192	78.804	102	0,00226	2,26	0,87	NO
	100%	3.491	2,82	45.627	71.526	9.831	2,50	1.192	78.804	102	0,00226	2,26	2,49	NO
Trave 3-4	0%	4.926	1,53	45.627	71.526	7.542	2,50	1.192	78.804	102	0,00319	2,26	1,38	NO
	25,0%	2.662	1,87	45.627	8.118	4.967	2,50	1.192	78.804	102	0,00173	0,00	2,40	NO
	50,0%	1.906	4,26	45.627	8.118	8.712	2,50	1.192	78.804	102	0,00124	0,00	4,21	NO
	75,0%	1.544	5,26	45.627	8.118	11.053	2,50	1.192	78.804	102	0,00100	0,00	5,34	NO
	100%	1.909	1,46	45.627	71.526	2.789	2,50	1.192	78.804	102	0,00124	0,00	1,35	NO
Trave 4-5	0%	2.886	2,04	45.627	71.526	5.891	2,50	1.192	78.804	102	0,00187	0,00	2,85	NO
	25,0%	3.427	3,94	45.627	71.526	13.498	2,50	1.192	78.804	102	0,00222	0,00	6,52	NO
	50,0%	3.954	4,24	45.627	27.493	16.774	2,50	1.192	78.804	102	0,00256	0,00	8,11	NO
	75,0%	5.191	3,06	45.627	71.526	15.897	2,50	1.192	78.804	102	0,00337	0,00	7,68	NO
	100%	10.455	2,11	45.627	71.526	22.099	2,50	1.192	78.804	102	0,00678	4,52	6,15	NO
Trave 5-2b	0%	8.069	2,41	45.627	71.526	19.408	2,50	1.192	78.804	102	0,00523	4,52	4,85	NO
	25,0%	1.088	11,21	45.627	12.197	21.456	2,50	1.192	78.804	102	0,00071	4,52	5,84	NO
	50,0%	1.558	7,83	45.627	12.197	34.992	2,50	1.192	78.804	102	0,00101	4,52	12,38	NO
	75,0%	2.252	5,42	45.627	12.197	25.630	2,50	1.192	78.804	102	0,00146	4,52	7,86	NO
	100,0 %	4.677	2,61	45.627	12.197	25.513	2,50	1.192	78.804	102	0,00303	9,05	3,28	NO
Trave 2b-6	0%	9.792	1,25	45.627	12.197	21.768	2,50	1.192	78.804	102	0,00635	9,05	1,47	NO
	25,0%	9.287	1,31	45.627	12.197	19.544	2,50	1.192	78.804	102	0,00602	4,52	4,92	NO
	50,0%	9.368	1,30	45.627	12.197	27.853	2,50	1.192	78.804	102	0,00608	4,52	8,93	NO
	75,0%	5.572	2,19	45.627	12.197	29.947	2,50	1.192	78.804	102	0,00361	4,52	9,95	NO
	100%	5.140	3,77	45.627	71.526	19.356	2,50	1.192	78.804	102	0,00333	4,52	4,83	NO
Trave 6-7	0%	10.364	2,66	99.781	45.097	27.549	2,50	1.500	140.625	125	0,00377	4,52	4,86	NO
	25,0%	11.252	2,15	99.781	24.143	25.299	2,50	1.500	140.625	125	0,00409	0,00	8,62	NO
	50,0%	12.581	1,92	99.781	24.143	26.295	2,50	1.500	140.625	125	0,00457	0,00	8,96	NO
	75,0%	13.934	1,54	99.781	24.143	21.482	2,50	1.500	140.625	125	0,00506	0,00	7,32	NO
	100%	14.833	1,38	99.781	45.097	20.487	2,50	1.500	140.625	125	0,00539	2,26	4,72	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 3b-8-9-10-4b-5b**						
Trave 3b-8	0%	1.065	9,23	22.699	94.000	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00139	0,00	6,35	NO
	25,0%	690	5,85	22.699	4.038	6.329	2,50	792	39.204	102	0,00090	0,00	4,08	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	A_{sw}	$A_{s,l}$	$A_{f,t}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	50,0%	377	10,71	22.699	4.038	4.576	2,50	792	39.204	102	0,00049	0,00	2,95	NO
	75,0%	68	59,38	22.699	4.038	5.452	2,50	792	39.204	102	0,00009	0,00	3,52	NO
	100%	651	11,07	22.699	94.000	7.205	2,50	792	39.204	102	0,00085	0,00	4,65	NO
Trave 8-9	0%	404	21,09	22.699	94.000	8.519	2,50	792	39.204	102	0,00053	0,00	5,50	NO
	25,0%	334	12,09	22.699	4.038	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00044	0,00	6,35	NO
	50,0%	761	5,31	22.699	4.038	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00099	0,00	6,35	NO
	75,0%	607	6,65	22.699	4.038	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00079	0,00	6,35	NO
	100%	2.018	5,77	22.699	94.000	11.635	2,50	792	39.204	102	0,00263	0,00	7,51	NO
Trave 9-10	0%	2.025	10,60	45.627	71.526	21.456	2,50	1.192	78.804	102	0,00131	0,00	10,37	NO
	25,0%	2.751	7,80	45.627	71.526	21.456	2,50	1.192	78.804	102	0,00178	0,00	10,37	NO
	50,0%	3.343	5,00	45.627	16.729	21.456	2,50	1.192	78.804	102	0,00217	0,00	10,37	NO
	75,0%	3.914	5,48	45.627	71.526	21.456	2,50	1.192	78.804	102	0,00254	0,00	10,37	NO
	100,0 %	6.461	4,05	45.627	71.526	26.137	2,50	1.192	78.804	102	0,00419	2,26	10,37	NO
Trave 10-4b	0%	3.956	6,61	45.627	71.526	26.137	2,50	1.192	78.804	102	0,00257	2,26	10,37	NO
	25,0%	3.956	6,61	45.627	71.526	26.137	2,50	1.192	78.804	102	0,00257	2,26	10,37	NO
	50,0%	3.583	3,40	45.627	12.197	26.137	2,50	1.192	78.804	102	0,00232	2,26	10,37	NO
	75,0%	4.457	2,74	45.627	12.197	21.339	2,50	1.192	78.804	102	0,00289	4,52	5,79	NO
	100%	4.457	2,74	45.627	12.197	21.339	2,50	1.192	78.804	102	0,00289	4,52	5,79	NO
Trave 4b-5b	0%	5.706	2,14	45.627	12.197	13.849	2,50	1.192	78.804	102	0,00370	4,52	2,17	NO
	25,0%	5.138	2,13	45.627	12.197	10.923	2,50	1.192	78.804	102	0,00333	2,26	3,02	NO
	50,0%	5.607	2,16	45.627	12.197	12.093	2,50	1.192	78.804	102	0,00364	2,26	3,58	NO
	75,0%	5.085	2,40	45.627	12.197	19.115	2,50	1.192	78.804	102	0,00330	2,26	6,97	NO
	100%	4.501	4,51	45.627	71.526	20.285	2,50	1.192	78.804	102	0,00292	2,26	7,54	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 9b-13-14-15-7b-8b**						
Trave 9b-13	0%	1.069	9,08	22.699	94.000	9.702	2,50	792	39.204	102	0,00139	0,00	6,26	NO
	25,0%	731	5,52	22.699	4.038	5.452	2,50	792	39.204	102	0,00095	0,00	3,52	NO
	50,0%	355	7,95	22.699	4.038	2.824	2,50	792	39.204	102	0,00046	0,00	1,82	NO
	75,0%	142	19,89	22.699	4.038	2.824	2,50	792	39.204	102	0,00018	0,00	1,82	NO
	100%	764	7,94	22.699	94.000	6.066	2,50	792	39.204	102	0,00100	0,00	3,91	NO
Trave 13-14	0%	623	7,35	22.699	94.000	4.576	2,50	792	39.204	102	0,00081	0,00	2,95	NO
	25,0%	679	5,95	22.699	4.038	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00089	0,00	6,35	NO
	50,0%	808	5,00	22.699	4.038	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00105	0,00	6,35	NO
	75,0%	952	4,24	22.699	4.038	8.081	2,50	792	39.204	102	0,00124	0,00	5,22	NO
	100,0 %	2.248	4,20	22.699	94.000	9.444	2,50	792	39.204	102	0,00293	0,00	6,09	NO
Trave 14-15	0%	2.271	9,45	45.627	71.526	21.456	2,50	1.192	78.804	102	0,00147	0,00	10,37	NO
	25,0%	2.802	7,66	45.627	71.526	21.456	2,50	1.192	78.804	102	0,00182	0,00	10,37	NO
	50,0%	3.091	5,41	45.627	16.729	21.456	2,50	1.192	78.804	102	0,00200	0,00	10,37	NO
	75,0%	3.940	5,45	45.627	71.526	21.456	2,50	1.192	78.804	102	0,00256	0,00	10,37	NO
	100,0 %	7.099	3,66	45.627	71.526	25.961	2,50	1.192	78.804	102	0,00460	2,26	10,28	NO
Trave 15-7b	0%	3.405	7,68	45.627	71.526	26.137	2,50	1.192	78.804	102	0,00221	2,26	10,37	NO
	25,0%	3.405	7,68	45.627	71.526	26.137	2,50	1.192	78.804	102	0,00221	2,26	10,37	NO
	50,0%	2.778	4,39	45.627	12.197	25.669	2,50	1.192	78.804	102	0,00180	2,26	10,14	NO
	75,0%	3.680	3,31	45.627	12.197	17.945	2,50	1.192	78.804	102	0,00239	4,52	4,15	NO
	100,0 %	3.680	3,31	45.627	12.197	22.106	2,50	1.192	78.804	102	0,00239	4,52	6,16	NO
Trave 7b-8b	0%	5.463	2,23	45.627	12.197	12.626	2,50	1.192	78.804	102	0,00354	4,52	1,58	NO
	25,0%	5.486	2,11	45.627	12.197	11.573	2,50	1.192	78.804	102	0,00356	2,26	3,33	NO
	50,0%	5.471	2,23	45.627	12.197	13.680	2,50	1.192	78.804	102	0,00355	2,26	4,35	NO
	75,0%	5.618	2,17	45.627	12.197	16.657	2,50	1.192	78.804	102	0,00364	2,26	5,79	NO
	100,0 %	4.828	4,20	45.627	71.526	20.285	2,50	1.192	78.804	102	0,00313	2,26	7,54	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**						
Trave 16-23	0%	2.876	3,00	112.846	20.476	8.639	2,50	1.691	156.198	127	0,00094	2,26	0,73	NO
	25,0%	2.876	7,12	112.846	20.476	56.704	2,50	1.691	156.198	127	0,00094	0,00	19,61	NO
	50,0%	2.876	7,12	112.846	20.476	31.904	2,50	1.691	156.198	127	0,00094	0,00	11,03	NO
	75,0%	2.876	7,12	112.846	20.476	46.638	2,50	1.691	156.198	127	0,00094	0,00	16,13	NO
	100%	2.876	4,56	112.846	20.476	13.109	2,50	1.691	156.198	127	0,00094	0,00	4,53	NO
Trave 16-17	0%	3.893	1,18	130.503	4.588	11.942	2,50	1.655	168.595	136	0,00118	0,00	3,74	NO
	25,0%	3.893	1,18	130.503	4.588	56.845	2,50	1.655	168.595	136	0,00118	0,00	17,83	NO
	50,0%	3.893	1,18	130.503	4.588	37.970	2,50	1.655	168.595	136	0,00118	0,00	11,91	NO
	75,0%	3.893	1,18	130.503	4.588	50.794	2,50	1.655	168.595	136	0,00118	0,00	15,93	NO
	100%	3.893	1,18	130.503	4.588	15.809	2,50	1.655	168.595	136	0,00118	0,00	4,96	NO
Trave 17-18	0%	4.893	3,89	130.503	34.734	19.055	2,50	1.655	168.595	136	0,00148	0,00	5,98	NO
	25,0%	4.893	7,10	130.503	34.734	48.990	2,50	1.655	168.595	136	0,00148	0,00	15,36	NO
	50,0%	4.893	7,10	130.503	34.734	43.200	2,50	1.655	168.595	136	0,00148	0,00	13,55	NO
	75,0%	4.893	7,10	130.503	34.734	43.120	2,50	1.655	168.595	136	0,00148	0,00	13,52	NO
	100%	4.893	3,03	130.503	34.734	14.807	2,50	1.655	168.595	136	0,00148	0,00	4,64	NO
Trave 18-20	0%	4.946	2,77	130.503	34.734	13.725	2,50	1.655	168.595	136	0,00150	0,00	4,30	NO
	25,0%	4.946	7,02	130.503	34.734	39.152	2,50	1.655	168.595	136	0,00150	0,00	12,28	NO
	50,0%	4.946	7,02	130.503	34.734	41.757	2,50	1.655	168.595	136	0,00150	0,00	13,09	NO
	75,0%	4.946	6,86	130.503	34.734	33.923	2,50	1.655	168.595	136	0,00150	0,00	10,64	NO
	100%	4.946	7,02	130.503	34.734	45.474	2,50	1.655	168.595	136	0,00150	9,05	5,21	NO
Trave 10b-20	0%	13.957	2,49	130.503	34.734	85.998	2,50	1.655	168.595	136	0,00423	9,05	17,92	NO
	25,0%	13.957	2,49	130.503	34.734	89.785	2,50	1.655	168.595	136	0,00423	9,05	19,11	NO
	50,0%	13.957	2,49	130.503	34.734	95.376	2,50	1.655	168.595	136	0,00423	9,05	20,86	NO
	75,0%	13.957	2,49	130.503	34.734	59.710	2,50	1.655	168.595	136	0,00423	9,05	9,68	NO
	100%	13.957	2,49	130.503	34.734	51.234	2,50	1.655	168.595	136	0,00423	9,05	7,02	NO
Trave 21-10b	0%	9.936	3,50	130.503	34.734	45.664	2,50	1.655	168.595	136	0,00301	9,05	5,27	NO
	25,0%	23.396	1,48	130.503	34.734	79.386	2,50	1.655	168.595	136	0,00709	9,05	15,85	NO
	50,0%	26.923	1,29	130.503	34.734	112.427	2,50	1.655	168.595	136	0,00816	9,05	26,21	NO
	75,0%	28.294	1,23	130.503	34.734	57.686	2,50	1.655	168.595	136	0,00858	9,05	9,04	NO
	100,0 %	30.604	1,08	130.503	34.734	33.161	2,50	1.655	168.595	136	0,00928	9,05	1,35	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	$Ctg\Theta$	u_m	A	t	A_{sw}	$A_{s,l}$	$A_{f,t}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Trave 21-22	0%	9.007	3,86	130.503	34.734	43.230	2,50	1.655	168.595	136	0,00273	9,05	4,51	NO
	25,0%	9.007	3,86	130.503	34.734	46.386	2,50	1.655	168.595	136	0,00273	0,00	14,55	NO
	50,0%	9.007	3,53	130.503	34.734	31.839	2,50	1.655	168.595	136	0,00273	0,00	9,98	NO
	75,0%	9.007	3,41	130.503	34.734	30.677	2,50	1.655	168.595	136	0,00273	0,00	9,62	NO
	100%	9.007	2,24	130.503	34.734	20.217	2,50	1.655	168.595	136	0,00273	0,00	6,34	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 11b-18**						
Trave 11b-18	0%	4.699	1,80	45.627	71.526	8.478	2,50	1.192	78.804	102	0,00305	2,26	1,83	NO
	25,0%	4.699	1,80	45.627	71.526	8.478	2,50	1.192	78.804	102	0,00305	2,26	1,83	NO
	50,0%	4.699	2,08	45.627	16.729	9.766	2,50	1.192	78.804	102	0,00305	2,26	2,46	NO
	75,0%	4.699	1,83	45.627	71.526	8.595	2,50	1.192	78.804	102	0,00305	2,26	1,89	NO
	100%	4.699	2,33	45.627	71.526	10.936	2,50	1.192	78.804	102	0,00305	2,26	3,02	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 18-19-20-10b**						
Trave 18-19	0%	4.533	1,41	45.627	71.526	6.372	2,50	1.192	78.804	102	0,00294	2,26	0,82	NO
	25,0%	3.148	1,28	45.627	4.427	4.031	2,50	1.192	78.804	102	0,00204	0,00	1,95	NO
	50,0%	2.619	1,49	45.627	4.427	3.914	2,50	1.192	78.804	102	0,00170	0,00	1,89	NO
	75,0%	1.847	2,40	45.627	4.427	9.245	2,50	1.192	78.804	102	0,00120	0,00	4,47	NO
	100%	1.327	14,43	45.627	71.526	19.148	2,50	1.192	78.804	102	0,00086	4,02	5,23	NO
Trave 19-20	0%	3.879	4,84	45.627	71.526	18.790	2,50	1.192	78.804	102	0,00252	4,02	5,06	NO
	25,0%	4.433	5,29	45.627	71.526	23.471	2,50	1.192	78.804	102	0,00288	4,02	7,32	NO
	50,0%	4.675	3,59	45.627	27.493	16.787	2,50	1.192	78.804	102	0,00303	4,02	4,09	NO
	75,0%	6.347	2,65	45.627	71.526	16.846	2,50	1.192	78.804	102	0,00412	4,02	4,12	NO
	100%	10.783	1,63	45.627	71.526	17.613	2,50	1.192	78.804	102	0,00699	6,28	2,23	NO
Trave 10b-20	0%	10.946	1,09	45.627	71.526	11.937	2,50	1.192	78.804	102	0,00710	4,52	1,24	NO
	25,0%	4.082	4,19	45.627	71.526	17.086	2,50	1.192	78.804	102	0,00265	4,52	3,73	NO
	50,0%	2.299	5,31	45.627	12.197	18.374	2,50	1.192	78.804	102	0,00149	2,26	6,62	NO
	75,0%	1.714	7,12	45.627	12.197	27.970	2,50	1.192	78.804	102	0,00111	2,26	11,25	NO
	100,0 %	5.892	4,44	45.627	71.526	26.156	2,50	1.192	78.804	102	0,00382	6,28	6,36	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**						
Trave 24-25	0%	3.779	1,21	130.503	4.588	21.379	2,50	1.655	168.595	136	0,00115	0,00	6,70	NO
	25,0%	3.779	1,21	130.503	4.588	36.527	2,50	1.655	168.595	136	0,00115	0,00	11,45	NO
	50,0%	3.779	1,21	130.503	4.588	39.954	2,50	1.655	168.595	136	0,00115	0,00	12,53	NO
	75,0%	3.779	1,21	130.503	4.588	50.072	2,50	1.655	168.595	136	0,00115	0,00	15,70	NO
	100,0 %	3.779	1,21	130.503	4.588	13.645	2,50	1.655	168.595	136	0,00115	0,00	4,28	NO
Trave 25-26	0%	2.950	1,56	130.503	4.588	17.432	2,50	1.655	168.595	136	0,00089	0,00	5,47	NO
	25,0%	2.950	1,56	130.503	4.588	52.958	2,50	1.655	168.595	136	0,00089	0,00	16,61	NO
	50,0%	2.950	1,56	130.503	4.588	42.118	2,50	1.655	168.595	136	0,00089	0,00	13,21	NO
	75,0%	2.950	1,56	130.503	4.588	52.958	2,50	1.655	168.595	136	0,00089	0,00	16,61	NO
	100,0 %	2.950	1,56	130.503	4.588	15.539	2,50	1.655	168.595	136	0,00089	0,00	4,87	NO
Trave 26-27	0%	3.264	1,41	130.503	4.588	16.080	2,50	1.655	168.595	136	0,00099	0,00	5,04	NO
	25,0%	3.264	1,41	130.503	4.588	52.417	2,50	1.655	168.595	136	0,00099	0,00	16,44	NO
	50,0%	3.264	1,41	130.503	4.588	41.216	2,50	1.655	168.595	136	0,00099	0,00	12,92	NO
	75,0%	3.264	1,41	130.503	4.588	52.417	2,50	1.655	168.595	136	0,00099	0,00	16,44	NO
	100%	3.264	1,41	130.503	4.588	13.104	2,50	1.655	168.595	136	0,00099	0,00	4,11	NO
Trave 27-28	0%	3.442	1,33	130.503	4.588	14.186	2,50	1.655	168.595	136	0,00104	0,00	4,45	NO
	25,0%	3.442	1,33	130.503	4.588	50.613	2,50	1.655	168.595	136	0,00104	0,00	15,87	NO
	50,0%	3.442	1,33	130.503	4.588	40.675	2,50	1.655	168.595	136	0,00104	0,00	12,75	NO
	75,0%	3.442	1,33	130.503	4.588	51.335	2,50	1.655	168.595	136	0,00104	0,00	16,10	NO
	100%	3.442	1,33	130.503	4.588	13.375	2,50	1.655	168.595	136	0,00104	0,00	4,19	NO
Trave 29-28	0%	2.888	1,59	130.503	4.588	12.914	2,50	1.655	168.595	136	0,00088	0,00	4,05	NO
	25,0%	2.888	1,59	130.503	4.588	43.841	2,50	1.655	168.595	136	0,00088	0,00	13,75	NO
	50,0%	2.888	1,59	130.503	4.588	41.577	2,50	1.655	168.595	136	0,00088	0,00	13,04	NO
	75,0%	2.888	1,59	130.503	4.588	50.974	2,50	1.655	168.595	136	0,00088	0,00	15,98	NO
	100,0 %	2.888	1,59	130.503	4.588	16.891	2,50	1.655	168.595	136	0,00088	0,00	5,30	NO
Trave 29-30	0%	11.862	1,48	130.503	34.734	17.512	2,50	1.655	168.595	136	0,00360	0,00	5,49	NO
	25,0%	11.862	2,93	130.503	34.734	45.464	2,50	1.655	168.595	136	0,00360	0,00	14,26	NO
	50,0%	11.862	2,93	130.503	34.734	45.183	2,50	1.655	168.595	136	0,00360	0,00	14,17	NO
	75,0%	11.862	2,93	130.503	34.734	39.593	2,50	1.655	168.595	136	0,00360	0,00	12,42	NO
	100%	11.862	2,26	130.503	34.734	26.789	2,50	1.655	168.595	136	0,00360	0,00	8,40	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 1-S1**						
Trave 1-S1	0%	2.938	2,65	34.163	124.159	7.774	2,50	992	59.004	102	0,00254	0,00	4,18	NO
	25,0%	2.938	1,11	34.163	3.268	12.986	2,50	992	59.004	102	0,00254	0,00	6,97	NO
	50,0%	2.938	1,11	34.163	3.268	18.145	2,50	992	59.004	102	0,00254	0,00	9,75	NO
	75,0%	2.938	1,11	34.163	3.268	13.723	2,50	992	59.004	102	0,00254	0,00	7,37	NO
	100,0 %	2.938	2,90	34.163	124.159	8.511	2,50	992	59.004	102	0,00254	0,00	4,57	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 2-12-17-26**						
Trave 2-12	0%	851	15,26	34.163	124.159	12.986	2,50	992	59.004	102	0,00074	0,00	6,97	NO
	25,0%	851	3,84	34.163	3.268	14.039	2,50	992	59.004	102	0,00074	0,00	7,54	NO
	50,0%	851	3,84	34.163	3.268	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00074	0,00	10,37	NO
	75,0%	851	3,84	34.163	3.268	15.092	2,50	992	59.004	102	0,00074	0,00	8,11	NO
	100%	851	13,22	34.163	124.159	11.249	2,50	992	59.004	102	0,00074	0,00	6,04	NO
Trave 12-17	0%	4.253	1,46	34.163	124.159	6.195	2,50	992	59.004	102	0,00368	0,00	3,33	NO
	25,0%	4.253	2,93	34.163	13.630	12.460	2,50	992	59.004	102	0,00368	0,00	6,69	NO
	50,0%	4.253	3,20	34.163	13.630	18.251	2,50	992	59.004	102	0,00368	0,00	9,80	NO
	75,0%	4.253	2,90	34.163	13.630	12.354	2,50	992	59.004	102	0,00368	0,00	6,64	NO
	100%	4.253	1,77	34.163	124.159	7.511	2,50	992	59.004	102	0,00368	0,00	4,03	NO
Trave 17-26	0%	691	11,15	45.627	142.695	7.705	2,50	1.192	78.804	102	0,00045	0,00	3,72	NO
	25,0%	691	5,20	45.627	3.594	16.774	2,50	1.192	78.804	102	0,00045	0,00	8,11	NO
	50,0%	691	5,20	45.627	3.594	17.828	2,50	1.192	78.804	102	0,00045	0,00	8,61	NO
	75,0%	691	5,20	45.627	3.594	19.765	2,50	1.192	78.804	102	0,00045	0,00	9,55	NO
	100,0 %	691	14,38	45.627	142.695	9.935	2,50	1.192	78.804	102	0,00045	0,00	4,80	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	A_{sw}	$A_{s,l}$	$A_{f,t}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Primo Impalcato								**Travata: Trave 4-8-13-19**						
Trave 4-8	0%	1.946	5,05	22.699	94.000	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00254	0,00	6,35	NO
	25,0%	948	4,26	22.699	4.038	8.081	2,50	792	39.204	102	0,00124	0,00	5,22	NO
	50,0%	494	8,17	22.699	4.038	8.957	2,50	792	39.204	102	0,00064	0,00	5,78	NO
	75,0%	503	8,03	22.699	4.038	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00066	0,00	6,35	NO
	100%	1.188	7,17	22.699	94.000	8.519	2,50	792	39.204	102	0,00155	0,00	5,50	NO
Trave 8-13	0%	1.439	6,83	22.699	94.000	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00188	0,00	6,35	NO
	25,0%	939	6,46	22.699	6.068	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00122	0,00	6,35	NO
	50,0%	413	14,69	22.699	6.068	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00054	0,00	6,35	NO
	75,0%	460	13,19	22.699	6.068	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00060	0,00	6,35	NO
	100,0 %	1.358	7,05	22.699	94.000	9.571	2,50	792	39.204	102	0,00177	0,00	6,18	NO
Trave 13-19	0%	2.257	3,60	22.699	94.000	8.125	2,50	792	39.204	102	0,00294	0,00	5,24	NO
	25,0%	1.082	5,61	22.699	6.068	8.957	2,50	792	39.204	102	0,00141	0,00	5,78	NO
	50,0%	672	9,03	22.699	6.068	8.782	2,50	792	39.204	102	0,00088	0,00	5,67	NO
	75,0%	1.170	5,19	22.699	6.068	7.906	2,50	792	39.204	102	0,00153	0,00	5,10	NO
	100%	2.824	3,48	22.699	94.000	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00368	0,00	6,35	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 5-9-14-20**						
Trave 5-9	0%	909	4,42	22.699	94.000	4.016	2,50	792	39.204	102	0,00118	0,00	2,59	NO
	25,0%	1.424	1,55	22.699	2.202	8.393	2,50	792	39.204	102	0,00186	0,00	5,42	NO
	50,0%	1.314	1,68	22.699	2.202	8.957	2,50	792	39.204	102	0,00171	0,00	5,78	NO
	75,0%	1.228	1,79	22.699	2.202	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00160	0,00	6,35	NO
	100,0 %	1.510	6,51	22.699	94.000	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00197	0,00	6,35	NO
Trave 9-14	0%	762	12,91	22.699	94.000	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00099	0,00	6,35	NO
	25,0%	427	14,21	22.699	6.068	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00056	0,00	6,35	NO
	50,0%	180	33,71	22.699	6.068	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00023	0,00	6,35	NO
	75,0%	550	11,03	22.699	6.068	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00072	0,00	6,35	NO
	100,0 %	808	12,17	22.699	94.000	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00105	0,00	6,35	NO
Trave 14-20	0%	2.017	4,88	22.699	94.000	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00263	0,00	6,35	NO
	25,0%	1.958	3,10	22.699	6.068	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00255	0,00	6,35	NO
	50,0%	2.166	2,80	22.699	6.068	8.081	2,50	792	39.204	102	0,00282	0,00	5,22	NO
	75,0%	2.723	1,68	22.699	6.068	4.576	2,50	792	39.204	102	0,00355	0,00	2,95	NO
	100%	1.188	1,86	22.699	94.000	2.215	2,50	792	39.204	102	0,00155	0,00	1,43	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 6-5b-8b-21-29**						
Trave 6-5b	0%	19.918	1,12	130.503	34.734	22.381	2,50	1.655	168.595	136	0,00604	0,00	7,02	NO
	25,0%	10.235	2,42	130.503	34.734	24.726	2,50	1.655	168.595	136	0,00310	0,00	7,75	NO
	50,0%	15.395	2,26	130.503	34.734	35.546	2,50	1.655	168.595	136	0,00467	0,00	11,15	NO
	75,0%	16.989	2,04	130.503	34.734	36.267	2,50	1.655	168.595	136	0,00515	0,00	11,37	NO
	100%	16.649	1,96	130.503	34.734	32.560	2,50	1.655	168.595	136	0,00505	0,00	10,21	NO
Trave 5b-8b	0%	11.524	3,01	130.503	34.734	36.347	2,50	1.655	168.595	136	0,00349	0,00	11,40	NO
	25,0%	9.431	3,68	130.503	34.734	35.085	2,50	1.655	168.595	136	0,00286	0,00	11,00	NO
	50,0%	10.696	3,16	130.503	34.734	33.822	2,50	1.655	168.595	136	0,00324	0,00	10,61	NO
	75,0%	12.378	2,81	130.503	34.734	34.724	2,50	1.655	168.595	136	0,00375	0,00	10,89	NO
	100%	15.088	1,82	130.503	34.734	27.511	2,50	1.655	168.595	136	0,00457	0,00	8,63	NO
Trave 8b-21	0%	20.895	1,48	130.503	34.734	30.937	2,50	1.655	168.595	136	0,00633	0,00	9,70	NO
	25,0%	22.451	1,42	130.503	34.734	31.839	2,50	1.655	168.595	136	0,00681	0,00	9,98	NO
	50,0%	19.352	1,50	130.503	34.734	28.953	2,50	1.655	168.595	136	0,00587	0,00	9,08	NO
	75,0%	11.915	2,41	130.503	34.734	28.773	2,50	1.655	168.595	136	0,00361	0,00	9,02	NO
	100%	11.002	1,99	130.503	34.734	21.920	2,50	1.655	168.595	136	0,00334	0,00	6,87	NO
Trave 21-29	0%	2.531	4,18	45.627	142.695	10.578	2,50	1.192	78.804	102	0,00164	0,00	5,11	NO
	25,0%	2.531	1,42	45.627	3.594	21.872	2,50	1.192	78.804	102	0,00164	0,00	10,57	NO
	50,0%	2.531	1,42	45.627	3.594	18.764	2,50	1.192	78.804	102	0,00164	0,00	9,07	NO
	75,0%	2.531	1,42	45.627	3.594	16.306	2,50	1.192	78.804	102	0,00164	0,00	7,88	NO
	100%	2.531	3,16	45.627	142.695	7.997	2,50	1.192	78.804	102	0,00164	0,00	3,86	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 7-22-30**						
Trave 7-22	0%	5.114	3,28	130.503	34.734	16.781	2,50	1.655	168.595	136	0,00155	0,00	5,26	NO
	25,0%	2.928	11,86	130.503	34.734	40.855	2,50	1.655	168.595	136	0,00089	0,00	12,81	NO
	50,0%	3.167	10,97	130.503	34.734	43.200	2,50	1.655	168.595	136	0,00096	0,00	13,55	NO
	75,0%	4.644	7,48	130.503	34.734	56.745	2,50	1.655	168.595	136	0,00141	0,00	17,79	NO
	100,0 %	6.758	2,82	130.503	34.734	19.055	2,50	1.655	168.595	136	0,00205	0,00	5,98	NO
Trave 22-30	0%	9.425	1,96	130.503	34.734	18.514	2,50	1.655	168.595	136	0,00286	0,00	5,81	NO
	25,0%	7.871	4,41	130.503	34.734	49.351	2,50	1.655	168.595	136	0,00239	0,00	15,48	NO
	50,0%	5.894	5,89	130.503	34.734	48.069	2,50	1.655	168.595	136	0,00179	0,00	15,07	NO
	75,0%	4.640	7,49	130.503	34.734	37.609	2,50	1.655	168.595	136	0,00141	0,00	11,79	NO
	100%	3.503	1,31	130.503	4.588	19.215	2,50	1.655	168.595	136	0,00106	0,00	6,03	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 6b-11-23-24**						
Trave 6b-11	0%	3.848	4,74	34.163	124.159	18.251	2,50	992	59.004	102	0,00333	0,00	9,80	NO
	25,0%	3.848	2,11	34.163	8.104	18.251	2,50	992	59.004	102	0,00333	0,00	9,80	NO
	50,0%	3.848	2,11	34.163	8.104	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00333	0,00	10,37	NO
	75,0%	3.848	2,11	34.163	8.104	18.251	2,50	992	59.004	102	0,00333	0,00	9,80	NO
	100,0 %	3.848	4,44	34.163	124.159	17.092	2,50	992	59.004	102	0,00333	0,00	9,18	NO
Trave 11-23	0%	3.918	2,83	34.163	124.159	11.091	2,50	992	59.004	102	0,00339	0,00	5,96	NO
	25,0%	3.918	2,07	34.163	8.104	15.092	2,50	992	59.004	102	0,00339	0,00	8,11	NO
	50,0%	3.918	2,07	34.163	8.104	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00339	0,00	10,37	NO
	75,0%	3.918	2,07	34.163	8.104	15.092	2,50	992	59.004	102	0,00339	0,00	8,11	NO
	100%	3.918	2,88	34.163	124.159	11.301	2,50	992	59.004	102	0,00339	0,00	6,07	NO
Trave 23-24	0%	1.026	12,50	34.163	124.159	12.828	2,50	992	59.004	102	0,00089	0,00	6,89	NO
	25,0%	1.026	3,19	34.163	3.268	16.145	2,50	992	59.004	102	0,00089	0,00	8,67	NO
	50,0%	1.026	3,19	34.163	3.268	19.304	2,50	992	59.004	102	0,00089	0,00	10,37	NO
	75,0%	1.026	3,19	34.163	3.268	16.987	2,50	992	59.004	102	0,00089	0,00	9,12	NO
	100,0 %	1.026	12,50	34.163	124.159	12.828	2,50	992	59.004	102	0,00089	0,00	6,89	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	$Ctg\Theta$	u_m	A	t	A_{sw}	$A_{s,l}$	$A_{f,t}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Primo Impalcato								**Travata: Trave S1-16**						
Trave S1-16	0%	4.978	1,06	34.163	124.159	5.300	2,50	992	59.004	102	0,00431	0,00	2,85	NO
	25,0%	4.978	1,63	34.163	8.104	11.512	2,50	992	59.004	102	0,00431	0,00	6,18	NO
	50,0%	4.978	1,63	34.163	8.104	17.198	2,50	992	59.004	102	0,00431	0,00	9,24	NO
	75,0%	4.978	1,63	34.163	8.104	14.624	2,50	992	59.004	102	0,00431	0,00	7,85	NO
	100,0 %	4.978	1,46	34.163	124.159	7.253	2,50	992	59.004	102	0,00431	0,00	3,90	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 16-25**						
Trave 16-25	0%	390	20,51	45.627	142.695	7.997	2,50	1.192	78.804	102	0,00025	0,00	3,86	NO
	25,0%	390	9,22	45.627	3.594	16.774	2,50	1.192	78.804	102	0,00025	0,00	8,11	NO
	50,0%	390	9,22	45.627	3.594	17.477	2,50	1.192	78.804	102	0,00025	0,00	8,44	NO
	75,0%	390	9,22	45.627	3.594	16.540	2,50	1.192	78.804	102	0,00025	0,00	7,99	NO
	100,0 %	390	18,25	45.627	142.695	7.119	2,50	1.192	78.804	102	0,00025	0,00	3,44	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 18-27**						
Trave 18-27	0%	469	18,55	45.627	142.695	8.699	2,50	1.192	78.804	102	0,00030	0,00	4,20	NO
	25,0%	469	7,66	45.627	3.594	16.774	2,50	1.192	78.804	102	0,00030	0,00	8,11	NO
	50,0%	469	7,66	45.627	3.594	17.945	2,50	1.192	78.804	102	0,00030	0,00	8,67	NO
	75,0%	469	7,66	45.627	3.594	19.115	2,50	1.192	78.804	102	0,00030	0,00	9,24	NO
	100,0 %	469	16,30	45.627	142.695	7.646	2,50	1.192	78.804	102	0,00030	0,00	3,69	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 20-28**						
Trave 20-28	0%	918	8,52	45.627	142.695	7.822	2,50	1.192	78.804	102	0,00060	0,00	3,78	NO
	25,0%	918	3,92	45.627	3.594	18.413	2,50	1.192	78.804	102	0,00060	0,00	8,90	NO
	50,0%	918	3,92	45.627	3.594	17.360	2,50	1.192	78.804	102	0,00060	0,00	8,39	NO
	75,0%	918	3,92	45.627	3.594	21.872	2,50	1.192	78.804	102	0,00060	0,00	10,57	NO
	100%	918	11,52	45.627	142.695	10.578	2,50	1.192	78.804	102	0,00060	0,00	5,11	NO
Primo Impalcato								**Travata: Trave 2b-4b-7b-10b**						
Trave 2b-4b	0%	2.393	4,11	22.699	94.000	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00312	0,00	6,35	NO
	25,0%	2.812	1,44	22.699	4.038	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00367	0,00	6,35	NO
	50,0%	2.885	1,40	22.699	4.038	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00376	0,00	6,35	NO
	75,0%	3.209	1,26	22.699	4.038	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00418	0,00	6,35	NO
	100,0 %	2.585	1,56	22.699	4.038	9.834	2,50	792	39.204	102	0,00337	0,00	6,35	NO
Trave 4b-7b	0%	1.474	2,74	22.699	4.038	9.658	2,50	792	39.204	102	0,00192	0,00	6,23	NO
	25,0%	969	4,17	22.699	4.038	8.081	2,50	792	39.204	102	0,00126	0,00	5,22	NO
	50,0%	461	8,76	22.699	4.038	8.957	2,50	792	39.204	102	0,00060	0,00	5,78	NO
	75,0%	987	4,09	22.699	4.038	8.870	2,50	792	39.204	102	0,00129	0,00	5,72	NO
	100%	1.356	2,98	22.699	4.038	8.870	2,50	792	39.204	102	0,00177	0,00	5,72	NO
Trave 7b-10b	0%	2.680	1,51	22.699	4.038	8.081	2,50	792	39.204	102	0,00349	0,00	5,22	NO
	25,0%	3.131	1,29	22.699	4.038	5.452	2,50	792	39.204	102	0,00408	0,00	3,52	NO
	50,0%	3.226	1,25	22.699	4.038	9.444	2,50	792	39.204	102	0,00421	0,00	6,09	NO
	75,0%	2.963	1,36	22.699	4.038	5.851	2,50	792	39.204	102	0,00386	0,00	3,78	NO
	100,0 %	2.865	2,38	22.699	94.000	6.815	2,50	792	39.204	102	0,00374	0,00	4,40	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
T_{Ed} Momento torcente di progetto.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
T_{Rcd} Momento resistente del calcestruzzo.
T_{Rsd} Momento resistente delle staffe.
T_{Rld} Momento resistente dell'armatura longitudinale.
$Ctg\Theta$ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
u_m Perimetro medio del nucleo resistente.
A Area racchiusa dalla fibra media del profilo periferico (u_m).
t Spessore della sezione cava.
A_{sw} Area delle staffe strettamente necessaria per la torsione.
$A_{s,l}$ Area barre longitudinali di parete esecutive.
$A_{f,t}$ Area di ferri a flessione strettamente necessaria per torsione.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLU (Elevazione)

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-2-3-5-6-7**			
Trave 1-2	0%	9073	+	133.157	895.946	178.733	2,50	5,02
			-	-3.865	895.946	178.733	2,50	18,16
	12,5%	9073	+	111.283	895.946	178.733	2,50	5,72
			-	-25.354	895.946	178.733	2,50	12,65
	25,0%	9073	+	89.408	895.946	178.733	2,50	6,64
			-	-46.844	895.946	178.733	2,50	9,70
	37,5%	9073	+	67.579	895.946	178.733	2,50	7,92
			-	-68.379	895.946	178.733	2,50	7,87
	50,0%	9073	+	46.090	895.946	178.733	2,50	9,78
			-	-90.253	895.946	178.733	2,50	6,60
	62,5%	9073	+	24.599	895.946	178.733	2,50	12,78
			-	-112.129	895.946	178.733	2,50	5,68
	75,0%	9073	+	3.109	895.946	178.733	2,50	18,44
			-	-134.004	895.946	178.733	2,50	4,99
	87,5%	9073	+	0	895.946	178.733	2,50	VNR
			-	-155.880	895.946	178.733	2,50	4,45

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	100,0%	9073	+	0	895.946	178.733	2,50	VNR
			-	-177.599	895.946	178.733	2,50	4,02
Trave 2-3	0%	8742	+	202.606	689.416	130.503	2,50	2,77
			-	0	689.416	130.503	2,50	VNR
	12,5%	8742	+	174.951	689.416	130.503	2,50	3,12
			-	0	689.416	130.503	2,50	VNR
	25,0%	8742	+	142.977	689.416	130.503	2,50	3,64
			-	0	689.416	130.503	2,50	VNR
	37,5%	8742	+	110.583	689.416	130.503	2,50	4,40
			-	-10.763	689.416	130.503	2,50	12,11
	50,0%	8742	+	78.192	689.416	130.503	2,50	5,54
			-	-42.103	689.416	130.503	2,50	7,81
	62,5%	8742	+	46.346	689.416	130.503	2,50	7,45
			-	-73.981	689.416	130.503	2,50	5,74
	75,0%	8742	+	15.012	689.416	130.503	2,50	11,27
			-	-121.125	689.416	130.503	2,50	4,12
	87,5%	8742	+	0	689.416	130.503	2,50	VNR
			-	-169.503	689.416	130.503	2,50	3,20
	100%	8742	+	0	689.416	130.503	2,50	VNR
			-	-195.937	689.416	130.503	2,50	2,85
Trave 3-5	0%	8737	+	205.635	689.044	130.503	2,50	2,74
			-	0	689.044	130.503	2,50	VNR
	12,5%	8737	+	179.975	689.044	130.503	2,50	3,05
			-	0	689.044	130.503	2,50	VNR
	25,0%	8737	+	154.314	689.044	130.503	2,50	3,44
			-	0	689.044	130.503	2,50	VNR
	37,5%	8737	+	128.660	689.044	130.503	2,50	3,94
			-	-17.349	689.044	130.503	2,50	10,85
	50,0%	8737	+	103.006	689.044	130.503	2,50	4,62
			-	-42.170	689.044	130.503	2,50	7,80
	62,5%	8737	+	77.582	689.044	130.503	2,50	5,57
			-	-67.218	689.044	130.503	2,50	6,08
	75,0%	8737	+	52.766	689.044	130.503	2,50	6,97
			-	-92.866	689.044	130.503	2,50	4,96
	87,5%	8737	+	27.949	689.044	130.503	2,50	9,30
			-	-126.426	689.044	130.503	2,50	3,99
	100%	8737	+	3.137	689.044	130.503	2,50	13,99
			-	-144.159	689.044	130.503	2,50	3,62
Trave 6-5	0%	21430	+	189.068	689.729	130.503	2,50	2,28
			-	0	689.729	130.503	2,50	VNR
	12,5%	21430	+	163.554	689.729	130.503	2,50	2,49
			-	0	689.729	130.503	2,50	VNR
	25,0%	21430	+	138.033	689.729	130.503	2,50	2,74
			-	0	689.729	130.503	2,50	VNR
	37,5%	21430	+	112.504	689.729	130.503	2,50	3,06
			-	-19.726	689.729	130.503	2,50	5,19
	50,0%	21430	+	86.971	689.729	130.503	2,50	3,44
			-	-44.440	689.729	130.503	2,50	4,37
	62,5%	21430	+	62.086	689.729	130.503	2,50	3,93
			-	-69.814	689.729	130.503	2,50	3,77
	75,0%	21430	+	37.362	689.729	130.503	2,50	4,58
			-	-103.736	689.729	130.503	2,50	3,18
	87,5%	21430	+	12.634	689.729	130.503	2,50	5,48
			-	-141.918	689.729	130.503	2,50	2,70
	100,0%	21430	+	0	689.729	130.503	2,50	VNR
			-	-157.615	689.729	130.503	2,50	2,55
Trave 6-7	0%	4439	+	163.199	691.207	130.503	2,50	3,70
			-	0	691.207	130.503	2,50	VNR
	12,5%	4439	+	142.044	691.207	130.503	2,50	4,18
			-	-17.652	691.207	130.503	2,50	16,79
	25,0%	4439	+	120.888	691.207	130.503	2,50	4,79
			-	-38.135	691.207	130.503	2,50	11,21
	37,5%	4439	+	99.734	691.207	130.503	2,50	5,61
			-	-58.617	691.207	130.503	2,50	8,42
	50,0%	4439	+	78.580	691.207	130.503	2,50	6,77
			-	-79.098	691.207	130.503	2,50	6,74
	62,5%	4439	+	58.097	691.207	130.503	2,50	8,47
			-	-100.254	691.207	130.503	2,50	5,58
	75,0%	4439	+	37.613	691.207	130.503	2,50	11,31
			-	-121.411	691.207	130.503	2,50	4,77
	87,5%	4439	+	17.131	691.207	130.503	2,50	17,01
			-	-142.565	691.207	130.503	2,50	4,16
	100%	4439	+	0	691.207	130.503	2,50	VNR
			-	-163.720	691.207	130.503	2,50	3,69
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1a-P1-S1**			
Trave 1a-P1	0%	2638	+	67.673	267.445	34.163	2,50	3,03
			-	-55.439	267.445	34.163	2,50	3,51
	12,5%	2638	+	66.928	267.445	34.163	2,50	3,05
			-	-56.182	267.445	34.163	2,50	3,48
	25,0%	2638	+	65.141	267.445	34.163	2,50	3,12
			-	-57.937	267.445	34.163	2,50	3,40
	37,5%	2638	+	63.354	267.445	34.163	2,50	3,18
			-	-59.693	267.445	34.163	2,50	3,33

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	50,0%	2638	+	61.566	267.445	34.163	2,50	3,25
			-	-61.449	267.445	34.163	2,50	3,26
	62,5%	2638	+	59.809	267.445	34.163	2,50	3,32
			-	-63.234	267.445	34.163	2,50	3,19
	75,0%	2638	+	58.053	267.445	34.163	2,50	3,40
			-	-65.021	267.445	34.163	2,50	3,12
	87,5%	2638	+	56.298	267.445	34.163	2,50	3,48
			-	-66.808	267.445	34.163	2,50	3,06
	100,0%	2638	+	54.542	267.445	34.163	2,50	3,56
			-	-68.595	267.445	34.163	2,50	3,00
Trave P1-S1	0%	1894	+	74.448	267.445	34.163	2,50	3,00
			-	-61.897	267.445	34.163	2,50	3,49
	12,5%	1894	+	72.867	267.445	34.163	2,50	3,05
			-	-63.451	267.445	34.163	2,50	3,42
	25,0%	1894	+	71.282	267.445	34.163	2,50	3,11
			-	-65.008	267.445	34.163	2,50	3,35
	37,5%	1894	+	69.700	267.445	34.163	2,50	3,16
			-	-66.562	267.445	34.163	2,50	3,29
	50,0%	1894	+	68.118	267.445	34.163	2,50	3,22
			-	-68.116	267.445	34.163	2,50	3,22
	62,5%	1894	+	66.562	267.445	34.163	2,50	3,29
			-	-69.699	267.445	34.163	2,50	3,16
	75,0%	1894	+	65.007	267.445	34.163	2,50	3,35
			-	-71.283	267.445	34.163	2,50	3,11
	87,5%	1894	+	63.451	267.445	34.163	2,50	3,42
			-	-72.866	267.445	34.163	2,50	3,05
	100,0%	1894	+	61.897	267.445	34.163	2,50	3,49
			-	-74.448	267.445	34.163	2,50	3,00
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 11-P2-S1-12**			
Trave 11-P2	0%	1398	+	98.384	268.712	34.163	2,50	2,46
			-	-43.712	268.712	34.163	2,50	4,91
	12,5%	1398	+	94.272	268.712	34.163	2,50	2,55
			-	-47.731	268.712	34.163	2,50	4,58
	25,0%	1398	+	90.193	268.712	34.163	2,50	2,66
			-	-51.717	268.712	34.163	2,50	4,28
	37,5%	1398	+	86.151	268.712	34.163	2,50	2,77
			-	-55.668	268.712	34.163	2,50	4,03
	50,0%	1398	+	82.144	268.712	34.163	2,50	2,89
			-	-59.584	268.712	34.163	2,50	3,81
	62,5%	1398	+	78.190	268.712	34.163	2,50	3,01
			-	-63.487	268.712	34.163	2,50	3,61
	75,0%	1398	+	74.344	268.712	34.163	2,50	3,15
			-	-67.422	268.712	34.163	2,50	3,43
	87,5%	1398	+	70.531	268.712	34.163	2,50	3,30
			-	-71.323	268.712	34.163	2,50	3,26
	100,0%	1398	+	66.749	268.712	34.163	2,50	3,46
			-	-75.193	268.712	34.163	2,50	3,12
Trave P2-S1	0%	4012	+	83.438	268.472	34.163	2,50	2,34
			-	-67.379	268.472	34.163	2,50	2,71
	12,5%	4012	+	79.661	268.472	34.163	2,50	2,41
			-	-71.072	268.472	34.163	2,50	2,62
	25,0%	4012	+	75.913	268.472	34.163	2,50	2,50
			-	-74.735	268.472	34.163	2,50	2,53
	37,5%	4012	+	72.204	268.472	34.163	2,50	2,59
			-	-78.361	268.472	34.163	2,50	2,44
	50,0%	4012	+	68.531	268.472	34.163	2,50	2,68
			-	-81.951	268.472	34.163	2,50	2,37
	62,5%	4012	+	64.913	268.472	34.163	2,50	2,78
			-	-85.532	268.472	34.163	2,50	2,29
	75,0%	4012	+	61.390	268.472	34.163	2,50	2,89
			-	-89.136	268.472	34.163	2,50	2,22
	87,5%	4012	+	57.898	268.472	34.163	2,50	3,00
			-	-92.707	268.472	34.163	2,50	2,16
	100,0%	4012	+	54.445	268.472	34.163	2,50	3,12
			-	-96.240	268.472	34.163	2,50	2,10
Trave S1-12	0%	5796	+	138.920	540.119	91.550	2,50	3,12
			-	0	540.119	91.550	2,50	VNR
	12,5%	5796	+	121.403	540.119	91.550	2,50	3,47
			-	0	540.119	91.550	2,50	VNR
	25,0%	5796	+	89.473	540.119	91.550	2,50	4,37
			-	-10.146	540.119	91.550	2,50	12,18
	37,5%	5796	+	54.179	540.119	91.550	2,50	6,11
			-	-34.307	540.119	91.550	2,50	7,88
	50,0%	5796	+	29.571	540.119	91.550	2,50	8,47
			-	-59.189	540.119	91.550	2,50	5,78
	62,5%	5796	+	5.100	540.119	91.550	2,50	13,75
			-	-84.209	540.119	91.550	2,50	4,56
	75,0%	5796	+	0	540.119	91.550	2,50	VNR
			-	-109.230	540.119	91.550	2,50	3,77
	87,5%	5796	+	0	540.119	91.550	2,50	VNR
			-	-134.249	540.119	91.550	2,50	3,21
	100,0%	5796	+	0	540.119	91.550	2,50	VNR
			-	-159.270	540.119	91.550	2,50	2,79

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**			
Trave 16-23	0%	3880	+	169.330	629.560	112.846	2,50	3,30
			-	0	629.560	112.846	2,50	VNR
	12,5%	3880	+	148.779	629.560	112.846	2,50	3,69
			-	0	629.560	112.846	2,50	VNR
	25,0%	3880	+	124.695	629.560	112.846	2,50	4,30
			-	0	629.560	112.846	2,50	VNR
	37,5%	3880	+	98.815	629.560	112.846	2,50	5,23
			-	-10.939	629.560	112.846	2,50	19,32
	50,0%	3880	+	72.181	629.560	112.846	2,50	6,71
			-	-36.986	629.560	112.846	2,50	10,74
	62,5%	3880	+	45.774	629.560	112.846	2,50	9,34
			-	-63.257	629.560	112.846	2,50	7,42
	75,0%	3880	+	19.728	629.560	112.846	2,50	15,22
			-	-89.890	629.560	112.846	2,50	5,64
	87,5%	3880	+	0	629.560	112.846	2,50	VNR
			-	-125.445	629.560	112.846	2,50	4,28
	100%	3880	+	0	629.560	112.846	2,50	VNR
			-	-146.991	629.560	112.846	2,50	3,73
Trave 16-17	0%	5821	+	181.453	692.636	130.503	2,50	3,26
			-	0	692.636	130.503	2,50	VNR
	12,5%	5821	+	154.913	692.636	130.503	2,50	3,73
			-	0	692.636	130.503	2,50	VNR
	25,0%	5821	+	127.201	692.636	130.503	2,50	4,38
			-	-16.952	692.636	130.503	2,50	14,48
	37,5%	5821	+	99.488	692.636	130.503	2,50	5,31
			-	-44.067	692.636	130.503	2,50	9,24
	50,0%	5821	+	71.787	692.636	130.503	2,50	6,75
			-	-71.195	692.636	130.503	2,50	6,78
	62,5%	5821	+	44.671	692.636	130.503	2,50	9,17
			-	-98.909	692.636	130.503	2,50	5,34
	75,0%	5821	+	17.558	692.636	130.503	2,50	14,30
			-	-126.620	692.636	130.503	2,50	4,40
	87,5%	5821	+	0	692.636	130.503	2,50	VNR
			-	-152.784	692.636	130.503	2,50	3,77
	100%	5821	+	0	692.636	130.503	2,50	VNR
			-	-175.827	692.636	130.503	2,50	3,35
Trave 18-17	0%	12511	+	252.470	692.759	130.503	2,50	2,17
			-	0	692.759	130.503	2,50	VNR
	12,5%	12511	+	226.361	692.759	130.503	2,50	2,37
			-	0	692.759	130.503	2,50	VNR
	25,0%	12511	+	165.333	692.759	130.503	2,50	2,99
			-	0	692.759	130.503	2,50	VNR
	37,5%	12511	+	124.227	692.759	130.503	2,50	3,63
			-	-36.548	692.759	130.503	2,50	6,73
	50,0%	12511	+	83.393	692.759	130.503	2,50	4,62
			-	-76.595	692.759	130.503	2,50	4,84
	62,5%	12511	+	43.412	692.759	130.503	2,50	6,31
			-	-117.498	692.759	130.503	2,50	3,77
	75,0%	12511	+	3.430	692.759	130.503	2,50	9,92
			-	-158.402	692.759	130.503	2,50	3,08
	87,5%	12511	+	0	692.759	130.503	2,50	VNR
			-	-209.870	692.759	130.503	2,50	2,51
	100%	12511	+	0	692.759	130.503	2,50	VNR
			-	-240.204	692.759	130.503	2,50	2,26
Trave 20-18	0%	7327	+	246.814	692.346	130.503	2,50	2,42
			-	0	692.346	130.503	2,50	VNR
	12,5%	7327	+	217.866	692.346	130.503	2,50	2,70
			-	0	692.346	130.503	2,50	VNR
	25,0%	7327	+	165.008	692.346	130.503	2,50	3,40
			-	-8.534	692.346	130.503	2,50	14,60
	37,5%	7327	+	124.108	692.346	130.503	2,50	4,25
			-	-48.512	692.346	130.503	2,50	7,92
	50,0%	7327	+	83.273	692.346	130.503	2,50	5,67
			-	-88.557	692.346	130.503	2,50	5,43
	62,5%	7327	+	43.293	692.346	130.503	2,50	8,43
			-	-129.458	692.346	130.503	2,50	4,11
	75,0%	7327	+	3.312	692.346	130.503	2,50	16,41
			-	-170.361	692.346	130.503	2,50	3,31
	87,5%	7327	+	0	692.346	130.503	2,50	VNR
			-	-218.185	692.346	130.503	2,50	2,69
	100%	7327	+	0	692.346	130.503	2,50	VNR
			-	-252.165	692.346	130.503	2,50	2,38
Trave 21-20	0%	12729	+	239.087	692.515	130.503	2,50	2,26
			-	0	692.515	130.503	2,50	VNR
	12,5%	12729	+	210.666	692.515	130.503	2,50	2,49
			-	0	692.515	130.503	2,50	VNR
	25,0%	12729	+	158.361	692.515	130.503	2,50	3,07
			-	-3.500	692.515	130.503	2,50	9,75
	37,5%	12729	+	117.712	692.515	130.503	2,50	3,74
			-	-43.233	692.515	130.503	2,50	6,25
	50,0%	12729	+	77.017	692.515	130.503	2,50	4,79
			-	-83.011	692.515	130.503	2,50	4,60

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	62,5%	12729	+	37.112	692.515	130.503	2,50	6,62
			-	-123.674	692.515	130.503	2,50	3,62
	75,0%	12729	+	0	692.515	130.503	2,50	VNR
			-	-164.460	692.515	130.503	2,50	2,98
	87,5%	12729	+	0	692.515	130.503	2,50	VNR
			-	-224.818	692.515	130.503	2,50	2,37
	100,0%	12729	+	0	692.515	130.503	2,50	VNR
			-	-248.218	692.515	130.503	2,50	2,19
Trave 21-22	0%	4003	+	229.949	692.930	130.503	2,50	2,76
			-	0	692.930	130.503	2,50	VNR
	12,5%	4003	+	214.737	692.930	130.503	2,50	2,94
			-	0	692.930	130.503	2,50	VNR
	25,0%	4003	+	164.937	692.930	130.503	2,50	3,72
			-	-15.630	692.930	130.503	2,50	18,79
	37,5%	4003	+	124.269	692.930	130.503	2,50	4,76
			-	-48.256	692.930	130.503	2,50	9,97
	50,0%	4003	+	90.887	692.930	130.503	2,50	6,18
			-	-80.886	692.930	130.503	2,50	6,78
	62,5%	4003	+	58.257	692.930	130.503	2,50	8,71
			-	-114.267	692.930	130.503	2,50	5,11
	75,0%	4003	+	25.628	692.930	130.503	2,50	14,78
			-	-147.648	692.930	130.503	2,50	4,10
	87,5%	4003	+	0	692.930	130.503	2,50	VNR
			-	-181.028	692.930	130.503	2,50	3,43
	100%	4003	+	0	692.930	130.503	2,50	VNR
			-	-214.408	692.930	130.503	2,50	2,94
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**			
Trave 24-25	0%	6275	+	126.654	692.122	130.503	2,50	4,33
			-	-7.088	692.122	130.503	2,50	17,15
	12,5%	6275	+	108.538	692.122	130.503	2,50	4,88
			-	-24.864	692.122	130.503	2,50	11,90
	25,0%	6275	+	89.966	692.122	130.503	2,50	5,62
			-	-43.085	692.122	130.503	2,50	9,06
	37,5%	6275	+	70.936	692.122	130.503	2,50	6,64
			-	-61.752	692.122	130.503	2,50	7,28
	50,0%	6275	+	51.818	692.122	130.503	2,50	8,13
			-	-81.231	692.122	130.503	2,50	6,04
	62,5%	6275	+	32.259	692.122	130.503	2,50	10,56
			-	-101.176	692.122	130.503	2,50	5,15
	75,0%	6275	+	12.256	692.122	130.503	2,50	15,20
			-	-121.575	692.122	130.503	2,50	4,47
	87,5%	6275	+	0	692.122	130.503	2,50	VNR
			-	-142.433	692.122	130.503	2,50	3,94
	100,0%	6275	+	0	692.122	130.503	2,50	VNR
			-	-162.572	692.122	130.503	2,50	3,53
Trave 25-26	0%	6558	+	153.801	691.713	130.503	2,50	3,67
			-	0	691.713	130.503	2,50	VNR
	12,5%	6558	+	132.924	691.713	130.503	2,50	4,13
			-	-1.933	691.713	130.503	2,50	18,85
	25,0%	6558	+	110.861	691.713	130.503	2,50	4,75
			-	-23.561	691.713	130.503	2,50	11,86
	37,5%	6558	+	88.796	691.713	130.503	2,50	5,60
			-	-45.190	691.713	130.503	2,50	8,65
	50,0%	6558	+	66.731	691.713	130.503	2,50	6,82
			-	-66.820	691.713	130.503	2,50	6,81
	62,5%	6558	+	45.101	691.713	130.503	2,50	8,66
			-	-88.884	691.713	130.503	2,50	5,59
	75,0%	6558	+	23.473	691.713	130.503	2,50	11,88
			-	-110.948	691.713	130.503	2,50	4,75
	87,5%	6558	+	1.844	691.713	130.503	2,50	18,90
			-	-133.013	691.713	130.503	2,50	4,12
	100,0%	6558	+	0	691.713	130.503	2,50	VNR
			-	-153.889	691.713	130.503	2,50	3,67
Trave 26-27	0%	8546	+	132.792	691.704	130.503	2,50	3,88
			-	0	691.704	130.503	2,50	VNR
	12,5%	8546	+	116.590	691.704	130.503	2,50	4,27
			-	-20.617	691.704	130.503	2,50	10,49
	25,0%	8546	+	89.057	691.704	130.503	2,50	5,15
			-	-42.635	691.704	130.503	2,50	7,87
	37,5%	8546	+	66.677	691.704	130.503	2,50	6,18
			-	-64.743	691.704	130.503	2,50	6,29
	50,0%	8546	+	44.655	691.704	130.503	2,50	7,69
			-	-87.208	691.704	130.503	2,50	5,22
	62,5%	8546	+	22.628	691.704	130.503	2,50	10,18
			-	-109.679	691.704	130.503	2,50	4,46
	75,0%	8546	+	601	691.704	130.503	2,50	15,07
			-	-132.149	691.704	130.503	2,50	3,90
	87,5%	8546	+	0	691.704	130.503	2,50	VNR
			-	-154.622	691.704	130.503	2,50	3,46
	100%	8546	+	0	691.704	130.503	2,50	VNR
			-	-175.909	691.704	130.503	2,50	3,13
Trave 27-28	0%	6480	+	133.007	691.731	130.503	2,50	4,13
			-	0	691.731	130.503	2,50	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	12,5%	6480	+	118.594	691.731	130.503	2,50	4,52
			-	-19.449	691.731	130.503	2,50	12,86
	25,0%	6480	+	88.845	691.731	130.503	2,50	5,62
			-	-41.678	691.731	130.503	2,50	9,10
	37,5%	6480	+	66.250	691.731	130.503	2,50	6,88
			-	-63.991	691.731	130.503	2,50	7,03
	50,0%	6480	+	44.016	691.731	130.503	2,50	8,83
			-	-86.673	691.731	130.503	2,50	5,72
	62,5%	6480	+	21.781	691.731	130.503	2,50	12,32
			-	-109.356	691.731	130.503	2,50	4,81
	75,0%	6480	+	0	691.731	130.503	2,50	VNR
			-	-132.042	691.731	130.503	2,50	4,16
	87,5%	6480	+	0	691.731	130.503	2,50	VNR
			-	-154.729	691.731	130.503	2,50	3,66
	100%	6480	+	0	691.731	130.503	2,50	VNR
			-	-176.018	691.731	130.503	2,50	3,29
Trave 29-28	0%	4421	+	132.946	691.646	130.503	2,50	4,42
			-	-1.718	691.646	130.503	2,50	27,50
	12,5%	4421	+	113.303	691.646	130.503	2,50	5,06
			-	-22.992	691.646	130.503	2,50	14,90
	25,0%	4421	+	89.496	691.646	130.503	2,50	6,12
			-	-44.314	691.646	130.503	2,50	10,21
	37,5%	4421	+	67.780	691.646	130.503	2,50	7,58
			-	-65.766	691.646	130.503	2,50	7,75
	50,0%	4421	+	46.361	691.646	130.503	2,50	9,91
			-	-87.616	691.646	130.503	2,50	6,23
	62,5%	4421	+	24.896	691.646	130.503	2,50	14,31
			-	-109.512	691.646	130.503	2,50	5,20
	75,0%	4421	+	3.381	691.646	130.503	2,50	25,80
			-	-131.460	691.646	130.503	2,50	4,47
	87,5%	4421	+	0	691.646	130.503	2,50	VNR
			-	-153.455	691.646	130.503	2,50	3,91
	100,0%	4421	+	0	691.646	130.503	2,50	VNR
			-	-174.309	691.646	130.503	2,50	3,50
Trave 29-30	0%	7241	+	152.435	691.210	130.503	2,50	3,62
			-	-6.538	691.210	130.503	2,50	15,40
	12,5%	7241	+	133.953	691.210	130.503	2,50	4,01
			-	-24.532	691.210	130.503	2,50	10,99
	25,0%	7241	+	115.471	691.210	130.503	2,50	4,49
			-	-42.526	691.210	130.503	2,50	8,55
	37,5%	7241	+	96.993	691.210	130.503	2,50	5,11
			-	-60.517	691.210	130.503	2,50	6,99
	50,0%	7241	+	78.511	691.210	130.503	2,50	5,91
			-	-78.511	691.210	130.503	2,50	5,91
	62,5%	7241	+	60.517	691.210	130.503	2,50	6,99
			-	-96.992	691.210	130.503	2,50	5,11
	75,0%	7241	+	42.523	691.210	130.503	2,50	8,55
			-	-115.474	691.210	130.503	2,50	4,49
	87,5%	7241	+	24.531	691.210	130.503	2,50	10,99
			-	-133.954	691.210	130.503	2,50	4,01
	100%	7241	+	6.538	691.210	130.503	2,50	15,40
			-	-152.434	691.210	130.503	2,50	3,62
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-S1**			
Trave 1-S1	0%	2523	+	35.909	254.418	34.163	2,50	4,65
			-	-22.785	254.418	34.163	2,50	6,12
	12,5%	2523	+	34.261	254.418	34.163	2,50	4,80
			-	-24.418	254.418	34.163	2,50	5,89
	25,0%	2523	+	32.612	254.418	34.163	2,50	4,95
			-	-26.052	254.418	34.163	2,50	5,67
	37,5%	2523	+	30.965	254.418	34.163	2,50	5,11
			-	-27.684	254.418	34.163	2,50	5,47
	50,0%	2523	+	29.316	254.418	34.163	2,50	5,29
			-	-29.318	254.418	34.163	2,50	5,29
	62,5%	2523	+	27.683	254.418	34.163	2,50	5,47
			-	-30.966	254.418	34.163	2,50	5,11
	75,0%	2523	+	26.049	254.418	34.163	2,50	5,67
			-	-32.615	254.418	34.163	2,50	4,95
	87,5%	2523	+	24.416	254.418	34.163	2,50	5,89
			-	-34.262	254.418	34.163	2,50	4,80
	100,0%	2523	+	22.827	254.418	34.163	2,50	6,11
			-	-35.862	254.418	34.163	2,50	4,66
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 2-12-17-26**			
Trave 2-12	0%	5503	+	31.984	255.462	34.163	2,50	3,49
			-	-11.985	255.462	34.163	2,50	4,81
	12,5%	5503	+	29.464	255.462	34.163	2,50	3,62
			-	-14.463	255.462	34.163	2,50	4,59
	25,0%	5503	+	26.946	255.462	34.163	2,50	3,75
			-	-16.940	255.462	34.163	2,50	4,40
	37,5%	5503	+	24.426	255.462	34.163	2,50	3,90
			-	-19.418	255.462	34.163	2,50	4,22
	50,0%	5503	+	21.907	255.462	34.163	2,50	4,05
			-	-21.895	255.462	34.163	2,50	4,05
	62,5%	5503	+	19.428	255.462	34.163	2,50	4,22

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-24.416	255.462	34.163	2,50	3,90
	75,0%	5503	+	16.950	255.462	34.163	2,50	4,40
			-	-26.936	255.462	34.163	2,50	3,75
	87,5%	5503	+	14.472	255.462	34.163	2,50	4,59
			-	-29.455	255.462	34.163	2,50	3,62
	100%	5503	+	11.995	255.462	34.163	2,50	4,81
			-	-31.974	255.462	34.163	2,50	3,49
Trave 12-17	0%	7838	+	63.683	255.218	34.163	2,50	2,09
			-	-23.172	255.218	34.163	2,50	3,12
	12,5%	7838	+	58.378	255.218	34.163	2,50	2,18
			-	-28.357	255.218	34.163	2,50	2,94
	25,0%	7838	+	53.072	255.218	34.163	2,50	2,29
			-	-33.543	255.218	34.163	2,50	2,77
	37,5%	7838	+	47.768	255.218	34.163	2,50	2,40
			-	-38.728	255.218	34.163	2,50	2,62
	50,0%	7838	+	42.558	255.218	34.163	2,50	2,52
			-	-44.005	255.218	34.163	2,50	2,49
	62,5%	7838	+	37.371	255.218	34.163	2,50	2,66
			-	-49.312	255.218	34.163	2,50	2,37
	75,0%	7838	+	32.187	255.218	34.163	2,50	2,81
			-	-54.616	255.218	34.163	2,50	2,26
	87,5%	7838	+	27.005	255.218	34.163	2,50	2,98
			-	-59.917	255.218	34.163	2,50	2,15
	100%	7838	+	21.860	255.218	34.163	2,50	3,17
			-	-65.176	255.218	34.163	2,50	2,06
Trave 17-26	0%	1094	+	33.616	319.913	45.627	2,50	7,75
			-	0	319.913	45.627	2,50	VNR
	12,5%	1094	+	29.268	319.913	45.627	2,50	8,66
			-	-3.156	319.913	45.627	2,50	29,55
	25,0%	1094	+	24.879	319.913	45.627	2,50	9,83
			-	-7.473	319.913	45.627	2,50	21,13
	37,5%	1094	+	20.493	319.913	45.627	2,50	11,36
			-	-11.788	319.913	45.627	2,50	16,44
	50,0%	1094	+	16.105	319.913	45.627	2,50	13,46
			-	-16.104	319.913	45.627	2,50	13,46
	62,5%	1094	+	11.788	319.913	45.627	2,50	16,44
			-	-20.492	319.913	45.627	2,50	11,36
	75,0%	1094	+	7.473	319.913	45.627	2,50	21,13
			-	-24.879	319.913	45.627	2,50	9,83
	87,5%	1094	+	3.156	319.913	45.627	2,50	29,55
			-	-29.268	319.913	45.627	2,50	8,66
	100,0%	1094	+	0	319.913	45.627	2,50	VNR
			-	-33.657	319.913	45.627	2,50	7,74
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 3-18-27**			
Trave 3-18	0%	1400	+	34.091	318.653	45.627	2,50	7,26
			-	0	318.653	45.627	2,50	VNR
	12,5%	1400	+	29.169	318.653	45.627	2,50	8,18
			-	0	318.653	45.627	2,50	VNR
	25,0%	1400	+	24.203	318.653	45.627	2,50	9,38
			-	-4.522	318.653	45.627	2,50	22,28
	37,5%	1400	+	19.239	318.653	45.627	2,50	10,98
			-	-9.405	318.653	45.627	2,50	16,61
	50,0%	1400	+	14.274	318.653	45.627	2,50	13,25
			-	-14.289	318.653	45.627	2,50	13,24
	62,5%	1400	+	9.391	318.653	45.627	2,50	16,62
			-	-19.253	318.653	45.627	2,50	10,98
	75,0%	1400	+	4.507	318.653	45.627	2,50	22,31
			-	-24.219	318.653	45.627	2,50	9,37
	87,5%	1400	+	0	318.653	45.627	2,50	VNR
			-	-29.183	318.653	45.627	2,50	8,18
	100%	1400	+	0	318.653	45.627	2,50	VNR
			-	-34.100	318.653	45.627	2,50	7,26
Trave 18-27	0%	720	+	33.462	319.089	45.627	2,50	8,29
			-	0	319.089	45.627	2,50	VNR
	12,5%	720	+	29.108	319.089	45.627	2,50	9,35
			-	-2.994	319.089	45.627	2,50	39,74
	25,0%	720	+	24.719	319.089	45.627	2,50	10,72
			-	-7.311	319.089	45.627	2,50	25,84
	37,5%	720	+	20.331	319.089	45.627	2,50	12,58
			-	-11.627	319.089	45.627	2,50	19,15
	50,0%	720	+	15.944	319.089	45.627	2,50	15,21
			-	-15.942	319.089	45.627	2,50	15,21
	62,5%	720	+	11.627	319.089	45.627	2,50	19,15
			-	-20.331	319.089	45.627	2,50	12,58
	75,0%	720	+	7.311	319.089	45.627	2,50	25,84
			-	-24.719	319.089	45.627	2,50	10,72
	87,5%	720	+	2.995	319.089	45.627	2,50	39,74
			-	-29.107	319.089	45.627	2,50	9,35
	100,0%	720	+	0	319.089	45.627	2,50	VNR
			-	-33.496	319.089	45.627	2,50	8,28
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 5-20-28**			
Trave 5-20	0%	507	+	34.402	318.779	45.627	2,50	8,40
			-	0	318.779	45.627	2,50	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	12,5%	507	+	29.415	318.779	45.627	2,50	9,67
			-	-1.484	318.779	45.627	2,50	63,42
	25,0%	507	+	24.383	318.779	45.627	2,50	11,42
			-	-6.433	318.779	45.627	2,50	31,96
	37,5%	507	+	19.353	318.779	45.627	2,50	13,92
			-	-11.380	318.779	45.627	2,50	21,36
	50,0%	507	+	14.321	318.779	45.627	2,50	17,85
			-	-16.329	318.779	45.627	2,50	16,04
	62,5%	507	+	9.373	318.779	45.627	2,50	24,68
			-	-21.360	318.779	45.627	2,50	12,80
	75,0%	507	+	4.423	318.779	45.627	2,50	40,02
			-	-26.393	318.779	45.627	2,50	10,65
	87,5%	507	+	0	318.779	45.627	2,50	VNR
			-	-31.424	318.779	45.627	2,50	9,12
	100,0%	507	+	0	318.779	45.627	2,50	VNR
			-	-36.397	318.779	45.627	2,50	7,98
Trave 20-28	0%	594	+	36.127	319.317	45.627	2,50	7,93
			-	0	319.317	45.627	2,50	VNR
	12,5%	594	+	31.713	319.317	45.627	2,50	8,90
			-	-3.010	319.317	45.627	2,50	44,55
	25,0%	594	+	27.273	319.317	45.627	2,50	10,16
			-	-7.377	319.317	45.627	2,50	27,68
	37,5%	594	+	22.830	319.317	45.627	2,50	11,83
			-	-11.746	319.317	45.627	2,50	20,08
	50,0%	594	+	18.388	319.317	45.627	2,50	14,16
			-	-16.115	319.317	45.627	2,50	15,75
	62,5%	594	+	14.021	319.317	45.627	2,50	17,57
			-	-20.555	319.317	45.627	2,50	12,92
	75,0%	594	+	9.651	319.317	45.627	2,50	23,13
			-	-24.999	319.317	45.627	2,50	10,95
	87,5%	594	+	5.283	319.317	45.627	2,50	33,83
			-	-29.441	319.317	45.627	2,50	9,50
	100%	594	+	917	319.317	45.627	2,50	62,93
			-	-33.880	319.317	45.627	2,50	8,39
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 6-21-29**			
Trave 6-21	0%	315	+	36.243	320.359	45.627	2,50	8,33
			-	0	320.359	45.627	2,50	VNR
	12,5%	315	+	31.323	320.359	45.627	2,50	9,55
			-	-1.794	320.359	45.627	2,50	79,98
	25,0%	315	+	26.360	320.359	45.627	2,50	11,21
			-	-6.675	320.359	45.627	2,50	36,05
	37,5%	315	+	21.399	320.359	45.627	2,50	13,57
			-	-11.555	320.359	45.627	2,50	23,27
	50,0%	315	+	16.437	320.359	45.627	2,50	17,18
			-	-16.436	320.359	45.627	2,50	17,18
	62,5%	315	+	11.555	320.359	45.627	2,50	23,27
			-	-21.399	320.359	45.627	2,50	13,57
	75,0%	315	+	6.675	320.359	45.627	2,50	36,05
			-	-26.360	320.359	45.627	2,50	11,21
	87,5%	315	+	1.795	320.359	45.627	2,50	79,96
			-	-31.322	320.359	45.627	2,50	9,55
	100,0%	315	+	0	320.359	45.627	2,50	VNR
			-	-36.243	320.359	45.627	2,50	8,33
Trave 21-29	0%	612	+	36.271	319.128	45.627	2,50	7,87
			-	-2.094	319.128	45.627	2,50	50,06
	12,5%	612	+	31.995	319.128	45.627	2,50	8,80
			-	-6.303	319.128	45.627	2,50	30,15
	25,0%	612	+	27.677	319.128	45.627	2,50	9,99
			-	-10.550	319.128	45.627	2,50	21,52
	37,5%	612	+	23.360	319.128	45.627	2,50	11,55
			-	-14.796	319.128	45.627	2,50	16,73
	50,0%	612	+	19.042	319.128	45.627	2,50	13,68
			-	-19.043	319.128	45.627	2,50	13,68
	62,5%	612	+	14.795	319.128	45.627	2,50	16,73
			-	-23.361	319.128	45.627	2,50	11,55
	75,0%	612	+	10.549	319.128	45.627	2,50	21,52
			-	-27.677	319.128	45.627	2,50	9,99
	87,5%	612	+	6.303	319.128	45.627	2,50	30,15
			-	-31.994	319.128	45.627	2,50	8,80
	100%	612	+	2.089	319.128	45.627	2,50	50,10
			-	-36.275	319.128	45.627	2,50	7,87
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 7-22-30**			
Trave 7-22	0%	1015	+	43.702	320.955	45.627	2,50	6,31
			-	0	320.955	45.627	2,50	VNR
	12,5%	1015	+	37.468	320.955	45.627	2,50	7,20
			-	-1.229	320.955	45.627	2,50	38,35
	25,0%	1015	+	31.212	320.955	45.627	2,50	8,37
			-	-7.055	320.955	45.627	2,50	22,61
	37,5%	1015	+	24.959	320.955	45.627	2,50	10,00
			-	-12.878	320.955	45.627	2,50	16,03
	50,0%	1015	+	18.704	320.955	45.627	2,50	12,42
			-	-18.703	320.955	45.627	2,50	12,42
	62,5%	1015	+	12.879	320.955	45.627	2,50	16,03

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-24.958	320.955	45.627	2,50	10,00
	75,0%	1015	+	7.054	320.955	45.627	2,50	22,61
			-	-31.214	320.955	45.627	2,50	8,37
	87,5%	1015	+	1.232	320.955	45.627	2,50	38,34
			-	-37.466	320.955	45.627	2,50	7,20
	100,0%	1015	+	0	320.955	45.627	2,50	VNR
			-	-43.709	320.955	45.627	2,50	6,31
Trave 22-30	0%	1093	+	43.196	320.054	45.627	2,50	6,29
			-	-1.016	320.054	45.627	2,50	36,86
	12,5%	1093	+	37.749	320.054	45.627	2,50	7,05
			-	-6.085	320.054	45.627	2,50	23,27
	25,0%	1093	+	32.282	320.054	45.627	2,50	8,01
			-	-11.172	320.054	45.627	2,50	16,99
	37,5%	1093	+	26.816	320.054	45.627	2,50	9,28
			-	-16.259	320.054	45.627	2,50	13,38
	50,0%	1093	+	21.348	320.054	45.627	2,50	11,03
			-	-21.348	320.054	45.627	2,50	11,03
	62,5%	1093	+	16.261	320.054	45.627	2,50	13,38
			-	-26.814	320.054	45.627	2,50	9,28
	75,0%	1093	+	11.173	320.054	45.627	2,50	16,99
			-	-32.283	320.054	45.627	2,50	8,01
	87,5%	1093	+	6.086	320.054	45.627	2,50	23,27
			-	-37.749	320.054	45.627	2,50	7,05
	100%	1093	+	1.017	320.054	45.627	2,50	36,86
			-	-43.196	320.054	45.627	2,50	6,29
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1a-11-23-24**			
Trave 1a-11	0%	3831	+	82.145	254.418	34.163	2,50	2,30
			-	-75.419	254.418	34.163	2,50	2,45
	12,5%	3831	+	81.581	254.418	34.163	2,50	2,31
			-	-75.982	254.418	34.163	2,50	2,43
	25,0%	3831	+	80.966	254.418	34.163	2,50	2,32
			-	-76.591	254.418	34.163	2,50	2,42
	37,5%	3831	+	80.354	254.418	34.163	2,50	2,34
			-	-77.198	254.418	34.163	2,50	2,41
	50,0%	3831	+	79.740	254.418	34.163	2,50	2,35
			-	-77.806	254.418	34.163	2,50	2,39
	62,5%	3831	+	79.132	254.418	34.163	2,50	2,36
			-	-78.419	254.418	34.163	2,50	2,38
	75,0%	3831	+	78.523	254.418	34.163	2,50	2,38
			-	-79.033	254.418	34.163	2,50	2,37
	87,5%	3831	+	77.915	254.418	34.163	2,50	2,39
			-	-79.647	254.418	34.163	2,50	2,35
	100,0%	3831	+	77.308	254.418	34.163	2,50	2,40
			-	-80.259	254.418	34.163	2,50	2,34
Trave 11-23	0%	3764	+	34.697	254.543	34.163	2,50	4,06
			-	-20.312	254.543	34.163	2,50	5,26
	12,5%	3764	+	32.891	254.543	34.163	2,50	4,18
			-	-22.102	254.543	34.163	2,50	5,08
	25,0%	3764	+	31.085	254.543	34.163	2,50	4,30
			-	-23.892	254.543	34.163	2,50	4,90
	37,5%	3764	+	29.279	254.543	34.163	2,50	4,44
			-	-25.682	254.543	34.163	2,50	4,74
	50,0%	3764	+	27.471	254.543	34.163	2,50	4,59
			-	-27.473	254.543	34.163	2,50	4,58
	62,5%	3764	+	25.681	254.543	34.163	2,50	4,74
			-	-29.279	254.543	34.163	2,50	4,44
	75,0%	3764	+	23.892	254.543	34.163	2,50	4,90
			-	-31.084	254.543	34.163	2,50	4,30
	87,5%	3764	+	22.101	254.543	34.163	2,50	5,08
			-	-32.892	254.543	34.163	2,50	4,18
	100%	3764	+	20.335	254.543	34.163	2,50	5,26
			-	-34.671	254.543	34.163	2,50	4,06
Trave 23-24	0%	1433	+	30.323	255.260	34.163	2,50	6,22
			-	-10.915	255.260	34.163	2,50	11,81
	12,5%	1433	+	27.900	255.260	34.163	2,50	6,61
			-	-13.318	255.260	34.163	2,50	10,62
	25,0%	1433	+	25.459	255.260	34.163	2,50	7,06
			-	-15.737	255.260	34.163	2,50	9,65
	37,5%	1433	+	23.018	255.260	34.163	2,50	7,57
			-	-18.156	255.260	34.163	2,50	8,84
	50,0%	1433	+	20.576	255.260	34.163	2,50	8,16
			-	-20.576	255.260	34.163	2,50	8,16
	62,5%	1433	+	18.157	255.260	34.163	2,50	8,84
			-	-23.017	255.260	34.163	2,50	7,57
	75,0%	1433	+	15.738	255.260	34.163	2,50	9,65
			-	-25.458	255.260	34.163	2,50	7,06
	87,5%	1433	+	13.319	255.260	34.163	2,50	10,62
			-	-27.899	255.260	34.163	2,50	6,61
	100,0%	1433	+	10.900	255.260	34.163	2,50	11,81
			-	-30.340	255.260	34.163	2,50	6,22
Impalcato Copertura					**Travata: Trave S1-16**			
Trave S1-16	0%	5636	+	65.599	267.926	34.163	2,50	2,44
			-	-46.978	267.926	34.163	2,50	2,94

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	12,5%	5636	+	62.085	267.926	34.163	2,50	2,52
			-	-50.422	267.926	34.163	2,50	2,83
	25,0%	5636	+	58.624	267.926	34.163	2,50	2,61
			-	-53.813	267.926	34.163	2,50	2,73
	37,5%	5636	+	55.221	267.926	34.163	2,50	2,69
			-	-57.149	267.926	34.163	2,50	2,64
	50,0%	5636	+	51.873	267.926	34.163	2,50	2,79
			-	-60.437	267.926	34.163	2,50	2,56
	62,5%	5636	+	48.640	267.926	34.163	2,50	2,89
			-	-63.736	267.926	34.163	2,50	2,48
	75,0%	5636	+	45.462	267.926	34.163	2,50	2,99
			-	-66.977	267.926	34.163	2,50	2,41
	87,5%	5636	+	42.337	267.926	34.163	2,50	3,10
			-	-70.165	267.926	34.163	2,50	2,34
	100,0%	5636	+	39.279	267.926	34.163	2,50	3,21
			-	-73.281	267.926	34.163	2,50	2,28
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 16-25**			
Trave 16-25	0%	615	+	33.693	319.721	45.627	2,50	8,41
			-	0	319.721	45.627	2,50	VNR
	12,5%	615	+	29.377	319.721	45.627	2,50	9,49
			-	-3.512	319.721	45.627	2,50	40,88
	25,0%	615	+	25.021	319.721	45.627	2,50	10,90
			-	-7.797	319.721	45.627	2,50	26,41
	37,5%	615	+	20.665	319.721	45.627	2,50	12,80
			-	-12.081	319.721	45.627	2,50	19,51
	50,0%	615	+	16.309	319.721	45.627	2,50	15,51
			-	-16.366	319.721	45.627	2,50	15,46
	62,5%	615	+	12.025	319.721	45.627	2,50	19,57
			-	-20.721	319.721	45.627	2,50	12,77
	75,0%	615	+	7.740	319.721	45.627	2,50	26,53
			-	-25.077	319.721	45.627	2,50	10,88
	87,5%	615	+	3.456	319.721	45.627	2,50	41,17
			-	-29.433	319.721	45.627	2,50	9,48
	100,0%	615	+	0	319.721	45.627	2,50	VNR
			-	-33.789	319.721	45.627	2,50	8,39
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6b-P1-S1**			
Trave 6b-P1	0%	2524	+	70.403	267.445	34.163	2,50	2,97
			-	-55.956	267.445	34.163	2,50	3,53
	12,5%	2524	+	69.616	267.445	34.163	2,50	2,99
			-	-56.713	267.445	34.163	2,50	3,50
	25,0%	2524	+	67.302	267.445	34.163	2,50	3,07
			-	-58.649	267.445	34.163	2,50	3,41
	37,5%	2524	+	64.988	267.445	34.163	2,50	3,16
			-	-60.585	267.445	34.163	2,50	3,33
	50,0%	2524	+	62.676	267.445	34.163	2,50	3,24
			-	-62.520	267.445	34.163	2,50	3,25
	62,5%	2524	+	60.720	267.445	34.163	2,50	3,32
			-	-64.813	267.445	34.163	2,50	3,16
	75,0%	2524	+	58.784	267.445	34.163	2,50	3,41
			-	-67.127	267.445	34.163	2,50	3,08
	87,5%	2524	+	56.848	267.445	34.163	2,50	3,49
			-	-69.441	267.445	34.163	2,50	3,00
	100,0%	2524	+	54.912	267.445	34.163	2,50	3,58
			-	-71.754	267.445	34.163	2,50	2,92
Trave P1-S1	0%	1282	+	72.435	267.445	34.163	2,50	3,24
			-	-67.808	267.445	34.163	2,50	3,44
	12,5%	1282	+	71.857	267.445	34.163	2,50	3,27
			-	-68.386	267.445	34.163	2,50	3,41
	25,0%	1282	+	71.278	267.445	34.163	2,50	3,29
			-	-68.965	267.445	34.163	2,50	3,39
	37,5%	1282	+	70.700	267.445	34.163	2,50	3,31
			-	-69.543	267.445	34.163	2,50	3,36
	50,0%	1282	+	70.122	267.445	34.163	2,50	3,34
			-	-70.121	267.445	34.163	2,50	3,34
	62,5%	1282	+	69.544	267.445	34.163	2,50	3,36
			-	-70.699	267.445	34.163	2,50	3,31
	75,0%	1282	+	68.965	267.445	34.163	2,50	3,39
			-	-71.278	267.445	34.163	2,50	3,29
	87,5%	1282	+	68.387	267.445	34.163	2,50	3,41
			-	-71.856	267.445	34.163	2,50	3,27
	100,0%	1282	+	67.809	267.445	34.163	2,50	3,44
			-	-72.434	267.445	34.163	2,50	3,24
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-2**			
Trave 1-2	0%	3910	+	211.515	891.484	178.733	2,50	3,86
			-	0	891.484	178.733	2,50	VNR
	12,5%	3910	+	179.780	891.484	178.733	2,50	4,47
			-	0	891.484	178.733	2,50	VNR
	25,0%	3910	+	127.538	891.484	178.733	2,50	6,06
			-	-26.325	891.484	178.733	2,50	19,45
	37,5%	3910	+	77.401	891.484	178.733	2,50	9,20
			-	-56.937	891.484	178.733	2,50	11,66
	50,0%	3910	+	47.340	891.484	178.733	2,50	13,34
			-	-91.618	891.484	178.733	2,50	8,02

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	62,5%	3910	+	17.276	891.484	178.733	2,50	24,24
			-	-126.300	891.484	178.733	2,50	6,11
	75,0%	3910	+	0	891.484	178.733	2,50	VNR
			-	-160.984	891.484	178.733	2,50	4,94
	87,5%	3910	+	0	891.484	178.733	2,50	VNR
			-	-195.667	891.484	178.733	2,50	4,14
	100,0%	3910	+	0	891.484	178.733	2,50	VNR
			-	-230.129	891.484	178.733	2,50	3,57
Primo Impalcato					**Travata: Trave 11-P2-S1-12**			
Trave 11-P2	0%	717	+	102.979	267.445	34.163	2,50	2,46
			-	-38.456	267.445	34.163	2,50	6,07
	12,5%	717	+	97.306	267.445	34.163	2,50	2,60
			-	-43.010	267.445	34.163	2,50	5,50
	25,0%	717	+	91.684	267.445	34.163	2,50	2,75
			-	-47.524	267.445	34.163	2,50	5,03
	37,5%	717	+	86.108	267.445	34.163	2,50	2,92
			-	-52.001	267.445	34.163	2,50	4,64
	50,0%	717	+	80.585	267.445	34.163	2,50	3,10
			-	-56.436	267.445	34.163	2,50	4,31
	62,5%	717	+	75.341	267.445	34.163	2,50	3,30
			-	-61.065	267.445	34.163	2,50	4,01
	75,0%	717	+	70.984	267.445	34.163	2,50	3,49
			-	-66.490	267.445	34.163	2,50	3,71
	87,5%	717	+	66.666	267.445	34.163	2,50	3,70
			-	-71.865	267.445	34.163	2,50	3,45
	100,0%	717	+	62.384	267.445	34.163	2,50	3,93
			-	-77.194	267.445	34.163	2,50	3,23
Trave P2-S1	0%	2080	+	87.941	267.445	34.163	2,50	2,57
			-	-66.756	267.445	34.163	2,50	3,22
	12,5%	2080	+	84.209	267.445	34.163	2,50	2,66
			-	-69.802	267.445	34.163	2,50	3,11
	25,0%	2080	+	80.527	267.445	34.163	2,50	2,76
			-	-72.808	267.445	34.163	2,50	3,00
	37,5%	2080	+	76.893	267.445	34.163	2,50	2,87
			-	-75.777	267.445	34.163	2,50	2,91
	50,0%	2080	+	73.310	267.445	34.163	2,50	2,99
			-	-78.705	267.445	34.163	2,50	2,82
	62,5%	2080	+	69.777	267.445	34.163	2,50	3,11
			-	-81.593	267.445	34.163	2,50	2,73
	75,0%	2080	+	66.857	267.445	34.163	2,50	3,22
			-	-85.007	267.445	34.163	2,50	2,64
	87,5%	2080	+	64.045	267.445	34.163	2,50	3,33
			-	-88.443	267.445	34.163	2,50	2,55
	100,0%	2080	+	61.274	267.445	34.163	2,50	3,45
			-	-91.829	267.445	34.163	2,50	2,47
Trave S1-12	0%	2727	+	198.526	534.891	91.550	2,50	2,49
			-	0	534.891	91.550	2,50	VNR
	12,5%	2727	+	174.092	534.891	91.550	2,50	2,81
			-	0	534.891	91.550	2,50	VNR
	25,0%	2727	+	128.815	534.891	91.550	2,50	3,70
			-	-19.027	534.891	91.550	2,50	15,30
	37,5%	2727	+	77.840	534.891	91.550	2,50	5,70
			-	-46.034	534.891	91.550	2,50	8,63
	50,0%	2727	+	44.961	534.891	91.550	2,50	8,78
			-	-77.450	534.891	91.550	2,50	5,73
	62,5%	2727	+	17.336	534.891	91.550	2,50	16,08
			-	-111.675	534.891	91.550	2,50	4,19
	75,0%	2727	+	0	534.891	91.550	2,50	VNR
			-	-145.896	534.891	91.550	2,50	3,31
	87,5%	2727	+	0	534.891	91.550	2,50	VNR
			-	-181.586	534.891	91.550	2,50	2,71
	100,0%	2727	+	0	534.891	91.550	2,50	VNR
			-	-214.409	534.891	91.550	2,50	2,32
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**			
Trave 1b-3	0%	3491	+	16.121	344.151	45.627	2,50	8,11
			-	-9.331	344.151	45.627	2,50	9,65
	12,5%	3491	+	16.121	344.100	45.627	2,50	8,11
			-	-9.862	344.100	45.627	2,50	9,51
	25,0%	3491	+	16.121	344.077	45.627	2,50	8,11
			-	-10.393	344.077	45.627	2,50	9,37
	37,5%	3491	+	15.773	344.077	45.627	2,50	8,17
			-	-10.924	344.077	45.627	2,50	9,24
	50,0%	3491	+	15.242	344.077	45.627	2,50	8,28
			-	-11.455	344.077	45.627	2,50	9,11
	62,5%	3491	+	14.711	344.077	45.627	2,50	8,38
			-	-11.986	344.077	45.627	2,50	8,98
	75,0%	3491	+	14.181	344.077	45.627	2,50	8,49
			-	-12.334	344.077	45.627	2,50	8,90
	87,5%	3491	+	13.650	344.077	45.627	2,50	8,61
			-	-12.334	344.077	45.627	2,50	8,90
	100%	3491	+	13.119	344.077	45.627	2,50	8,72
			-	-12.334	344.077	45.627	2,50	8,90
Trave 3-4	0%	4926	+	26.001	344.077	45.627	2,50	5,45

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-10.067	344.077	45.627	2,50	7,29
	12,5%	2811	+	26.654	344.077	45.627	2,50	7,19
			-	-9.661	344.077	45.627	2,50	11,15
	25,0%	2662	+	23.481	344.077	45.627	2,50	7,90
			-	-11.579	344.077	45.627	2,50	10,87
	37,5%	2294	+	17.813	344.077	45.627	2,50	9,80
			-	-15.583	344.077	45.627	2,50	10,46
	50,0%	1906	+	13.149	344.077	45.627	2,50	12,50
			-	-18.964	344.077	45.627	2,50	10,32
	62,5%	1667	+	6.724	344.077	45.627	2,50	17,83
			-	-24.119	344.077	45.627	2,50	9,38
	75,0%	1544	+	720	344.077	45.627	2,50	27,83
			-	-29.287	344.077	45.627	2,50	8,41
	87,5%	1225	+	0	344.077	45.627	2,50	VNR
			-	-34.088	344.077	45.627	2,50	7,94
	100%	1909	+	0	344.077	45.627	2,50	VNR
			-	-48.943	344.077	45.627	2,50	5,43
Trave 4-5	0%	2886	+	68.749	344.077	45.627	2,50	3,80
			-	-42.356	344.077	45.627	2,50	5,37
	12,5%	2886	+	68.749	344.077	45.627	2,50	3,80
			-	-42.356	344.077	45.627	2,50	5,37
	25,0%	3427	+	57.895	344.077	45.627	2,50	4,11
			-	-43.338	344.077	45.627	2,50	4,97
	37,5%	3427	+	57.895	344.077	45.627	2,50	4,11
			-	-43.338	344.077	45.627	2,50	4,97
	50,0%	3954	+	53.171	344.077	45.627	2,50	4,15
			-	-45.792	344.077	45.627	2,50	4,55
	62,5%	5191	+	49.079	344.077	45.627	2,50	3,90
			-	-48.128	344.077	45.627	2,50	3,94
	75,0%	5191	+	49.079	344.077	45.627	2,50	3,90
			-	-48.128	344.077	45.627	2,50	3,94
	87,5%	10455	+	55.539	344.077	45.627	2,50	2,56
			-	-58.964	344.077	45.627	2,50	2,50
	100%	10455	+	55.539	344.077	45.627	2,50	2,56
			-	-58.964	344.077	45.627	2,50	2,50
Trave 5-2b	0%	8069	+	84.399	344.077	45.627	2,50	2,37
			-	-29.208	344.077	45.627	2,50	3,82
	12,5%	8069	+	84.362	344.077	45.627	2,50	2,37
			-	-29.275	344.077	45.627	2,50	3,82
	25,0%	1088	+	75.510	344.077	45.627	2,50	4,11
			-	-29.797	344.077	45.627	2,50	9,05
	37,5%	1141	+	71.390	344.077	45.627	2,50	4,30
			-	-34.090	344.077	45.627	2,50	8,06
	50,0%	1558	+	67.696	344.077	45.627	2,50	4,33
			-	-37.897	344.077	45.627	2,50	6,93
	62,5%	1996	+	65.220	344.077	45.627	2,50	4,29
			-	-41.174	344.077	45.627	2,50	6,12
	75,0%	2252	+	62.626	344.077	45.627	2,50	4,32
			-	-44.447	344.077	45.627	2,50	5,60
	87,5%	2693	+	60.015	344.077	45.627	2,50	4,28
			-	-46.525	344.077	45.627	2,50	5,15
	100,0%	4677	+	69.394	344.077	45.627	2,50	3,29
			-	-53.909	344.077	45.627	2,50	3,86
Trave 2b-6	0%	9792	+	41.090	344.077	45.627	2,50	2,99
			-	-93.045	344.077	45.627	2,50	2,06
	12,5%	9792	+	41.090	344.077	45.627	2,50	2,99
			-	-93.122	344.077	45.627	2,50	2,06
	25,0%	9287	+	38.604	344.077	45.627	2,50	3,17
			-	-93.252	344.077	45.627	2,50	2,11
	37,5%	9368	+	33.592	344.077	45.627	2,50	3,30
			-	-97.546	344.077	45.627	2,50	2,05
	50,0%	9368	+	33.549	344.077	45.627	2,50	3,30
			-	-97.546	344.077	45.627	2,50	2,05
	62,5%	7980	+	28.649	346.433	45.627	2,50	3,88
			-	-104.594	346.433	45.627	2,50	2,10
	75,0%	5572	+	25.119	350.882	45.627	2,50	5,16
			-	-110.543	350.882	45.627	2,50	2,29
	87,5%	5140	+	26.298	354.447	45.627	2,50	5,35
			-	-144.168	354.447	45.627	2,50	1,93
	100%	5140	+	26.255	354.447	45.627	2,50	5,36
			-	-144.168	354.447	45.627	2,50	1,93
Trave 6-7	0%	10364	+	202.350	573.462	99.781	2,50	2,19
			-	0	573.462	99.781	2,50	VNR
	12,5%	10597	+	191.188	573.462	99.781	2,50	2,27
			-	0	573.462	99.781	2,50	VNR
	25,0%	11252	+	141.758	573.462	99.781	2,50	2,78
			-	-8.450	573.462	99.781	2,50	7,84
	37,5%	11914	+	97.281	573.462	99.781	2,50	3,46
			-	-35.190	573.462	99.781	2,50	5,53
	50,0%	12581	+	65.827	573.462	99.781	2,50	4,15
			-	-62.337	573.462	99.781	2,50	4,26
	62,5%	13255	+	39.074	573.462	99.781	2,50	4,98
			-	-94.202	573.462	99.781	2,50	3,37

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	75,0%	13934	+	12.313	573.462	99.781	2,50	6,21
			-	-126.078	573.462	99.781	2,50	2,78
	87,5%	14620	+	0	573.462	99.781	2,50	VNR
			-	-174.812	573.462	99.781	2,50	2,22
	100%	14833	+	0	573.462	99.781	2,50	VNR
			-	-187.944	573.462	99.781	2,50	2,10
Primo Impalcato					**Travata: Trave 3b-8-9-10-4b-5b**			
Trave 3b-8	0%	1065	+	37.151	197.087	22.699	2,50	4,25
			-	0	197.087	22.699	2,50	VNR
	12,5%	919	+	24.574	192.847	22.699	2,50	5,96
			-	0	192.847	22.699	2,50	VNR
	25,0%	690	+	19.079	190.813	22.699	2,50	7,67
			-	0	190.813	22.699	2,50	VNR
	37,5%	525	+	11.947	190.813	22.699	2,50	11,66
			-	0	190.813	22.699	2,50	VNR
	50,0%	377	+	5.033	190.813	22.699	2,50	23,26
			-	-159	190.813	22.699	2,50	57,33
	62,5%	233	+	0	190.813	22.699	2,50	VNR
			-	-5.265	190.813	22.699	2,50	26,42
	75,0%	68	+	0	190.813	22.699	2,50	VNR
			-	-12.584	190.813	22.699	2,50	14,50
	87,5%	237	+	0	190.813	22.699	2,50	VNR
			-	-19.793	190.813	22.699	2,50	8,76
	100%	651	+	0	192.728	22.699	2,50	VNR
			-	-39.503	192.728	22.699	2,50	4,28
Trave 8-9	0%	404	+	34.805	194.744	22.699	2,50	5,09
			-	-3.148	194.744	22.699	2,50	29,44
	12,5%	404	+	34.805	194.744	22.699	2,50	5,09
			-	-3.431	194.744	22.699	2,50	28,24
	25,0%	334	+	19.733	193.144	22.699	2,50	8,56
			-	-7.580	193.144	22.699	2,50	18,53
	37,5%	334	+	19.572	193.144	22.699	2,50	8,62
			-	-7.660	193.144	22.699	2,50	18,39
	50,0%	761	+	14.920	192.422	22.699	2,50	9,00
			-	-10.443	192.422	22.699	2,50	11,39
	62,5%	607	+	9.981	192.409	22.699	2,50	12,72
			-	-13.210	192.409	22.699	2,50	10,48
	75,0%	607	+	9.910	192.409	22.699	2,50	12,78
			-	-13.403	192.409	22.699	2,50	10,37
	87,5%	2018	+	9.544	193.380	22.699	2,50	7,23
			-	-21.974	193.380	22.699	2,50	4,94
	100%	2018	+	9.270	193.380	22.699	2,50	7,31
			-	-21.974	193.380	22.699	2,50	4,94
Trave 9-10	0%	2025	+	818	349.848	45.627	2,50	21,40
			-	-28.804	349.848	45.627	2,50	7,89
	12,5%	2025	+	818	349.848	45.627	2,50	21,40
			-	-28.804	349.848	45.627	2,50	7,89
	25,0%	2751	+	0	351.618	45.627	2,50	VNR
			-	-27.551	351.618	45.627	2,50	7,21
	37,5%	2751	+	0	351.618	45.627	2,50	VNR
			-	-27.551	351.618	45.627	2,50	7,21
	50,0%	3343	+	0	354.462	45.627	2,50	VNR
			-	-37.385	354.462	45.627	2,50	5,59
	62,5%	3914	+	0	358.121	45.627	2,50	VNR
			-	-48.781	358.121	45.627	2,50	4,50
	75,0%	3914	+	0	358.121	45.627	2,50	VNR
			-	-48.781	358.121	45.627	2,50	4,50
	87,5%	6461	+	0	362.072	45.627	2,50	VNR
			-	-89.539	362.072	45.627	2,50	2,57
	100,0%	6461	+	0	362.072	45.627	2,50	VNR
			-	-89.539	362.072	45.627	2,50	2,57
Trave 10-4b	0%	3956	+	160.552	372.130	45.627	2,50	1,93
			-	-55.573	372.130	45.627	2,50	4,24
	12,5%	3956	+	160.552	372.128	45.627	2,50	1,93
			-	-55.593	372.128	45.627	2,50	4,24
	25,0%	3956	+	160.552	372.128	45.627	2,50	1,93
			-	-55.593	372.128	45.627	2,50	4,24
	37,5%	3583	+	142.408	365.712	45.627	2,50	2,14
			-	-59.713	365.712	45.627	2,50	4,14
	50,0%	3583	+	142.408	365.712	45.627	2,50	2,14
			-	-59.713	365.712	45.627	2,50	4,14
	62,5%	3583	+	142.408	365.712	45.627	2,50	2,14
			-	-59.713	365.712	45.627	2,50	4,14
	75,0%	4457	+	145.133	359.509	45.627	2,50	1,99
			-	-75.325	359.509	45.627	2,50	3,26
	87,5%	4457	+	145.133	359.509	45.627	2,50	1,99
			-	-75.325	359.509	45.627	2,50	3,26
	100%	4457	+	145.129	359.509	45.627	2,50	1,99
			-	-75.325	359.509	45.627	2,50	3,26
Trave 4b-5b	0%	5706	+	62.877	351.840	45.627	2,50	3,29
			-	0	351.840	45.627	2,50	VNR
	12,5%	5706	+	62.877	351.840	45.627	2,50	3,29
			-	0	351.840	45.627	2,50	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	25,0%	5138	+	55.039	346.748	45.627	2,50	3,69
			-	-5.074	346.748	45.627	2,50	7,86
	37,5%	5607	+	47.234	344.077	45.627	2,50	3,84
			-	-14.200	344.077	45.627	2,50	6,09
	50,0%	5607	+	47.003	344.077	45.627	2,50	3,85
			-	-14.200	344.077	45.627	2,50	6,09
	62,5%	5479	+	37.723	344.077	45.627	2,50	4,35
			-	-22.016	344.077	45.627	2,50	5,43
	75,0%	5085	+	28.296	344.077	45.627	2,50	5,16
			-	-27.595	344.077	45.627	2,50	5,22
	87,5%	4501	+	21.084	344.077	45.627	2,50	6,25
			-	-28.899	344.077	45.627	2,50	5,48
	100%	4501	+	20.853	344.077	45.627	2,50	6,28
			-	-28.899	344.077	45.627	2,50	5,48
Primo Impalcato					**Travata: Trave 9b-13-14-15-7b-8b**			
Trave 9b-13	0%	1069	+	35.034	196.842	22.699	2,50	4,44
			-	0	196.842	22.699	2,50	VNR
	12,5%	973	+	23.282	192.540	22.699	2,50	6,11
			-	0	192.540	22.699	2,50	VNR
	25,0%	731	+	18.388	190.813	22.699	2,50	7,78
			-	0	190.813	22.699	2,50	VNR
	37,5%	606	+	10.172	190.813	22.699	2,50	12,50
			-	0	190.813	22.699	2,50	VNR
	50,0%	355	+	5.039	190.813	22.699	2,50	23,78
			-	-1.216	190.813	22.699	2,50	45,43
	62,5%	208	+	0	190.813	22.699	2,50	VNR
			-	-6.405	190.813	22.699	2,50	23,40
	75,0%	142	+	0	190.813	22.699	2,50	VNR
			-	-14.153	190.813	22.699	2,50	12,43
	87,5%	245	+	0	190.813	22.699	2,50	VNR
			-	-20.598	190.813	22.699	2,50	8,42
	100%	764	+	0	194.086	22.699	2,50	VNR
			-	-40.694	194.086	22.699	2,50	4,11
Trave 13-14	0%	623	+	42.946	196.196	22.699	2,50	4,06
			-	-4.589	196.196	22.699	2,50	19,67
	12,5%	623	+	42.946	196.196	22.699	2,50	4,06
			-	-4.872	196.196	22.699	2,50	19,13
	25,0%	679	+	25.231	194.035	22.699	2,50	6,25
			-	-8.430	194.035	22.699	2,50	13,63
	37,5%	679	+	25.070	194.035	22.699	2,50	6,28
			-	-8.511	194.035	22.699	2,50	13,55
	50,0%	808	+	20.098	192.818	22.699	2,50	7,15
			-	-12.116	192.818	22.699	2,50	10,16
	62,5%	952	+	14.399	192.368	22.699	2,50	8,56
			-	-14.476	192.368	22.699	2,50	8,53
	75,0%	952	+	14.328	192.368	22.699	2,50	8,59
			-	-14.669	192.368	22.699	2,50	8,46
	87,5%	2248	+	17.936	193.014	22.699	2,50	5,21
			-	-24.590	193.014	22.699	2,50	4,42
	100,0%	2248	+	17.663	193.014	22.699	2,50	5,25
			-	-24.590	193.014	22.699	2,50	4,42
Trave 14-15	0%	2271	+	2.442	350.224	45.627	2,50	17,62
			-	-31.732	350.224	45.627	2,50	7,12
	12,5%	2271	+	2.442	350.224	45.627	2,50	17,62
			-	-31.732	350.224	45.627	2,50	7,12
	25,0%	2802	+	0	352.037	45.627	2,50	VNR
			-	-31.274	352.037	45.627	2,50	6,66
	37,5%	2802	+	0	352.037	45.627	2,50	VNR
			-	-31.274	352.037	45.627	2,50	6,66
	50,0%	3091	+	0	355.164	45.627	2,50	VNR
			-	-42.401	355.164	45.627	2,50	5,34
	62,5%	3940	+	0	359.138	45.627	2,50	VNR
			-	-53.544	359.138	45.627	2,50	4,25
	75,0%	3940	+	0	359.138	45.627	2,50	VNR
			-	-53.544	359.138	45.627	2,50	4,25
	87,5%	7099	+	0	363.388	45.627	2,50	VNR
			-	-99.028	363.388	45.627	2,50	2,34
	100,0%	7099	+	0	363.388	45.627	2,50	VNR
			-	-99.028	363.388	45.627	2,50	2,34
Trave 15-7b	0%	3405	+	174.471	374.220	45.627	2,50	1,85
			-	-39.676	374.220	45.627	2,50	5,54
	12,5%	3405	+	174.471	374.218	45.627	2,50	1,85
			-	-39.696	374.218	45.627	2,50	5,53
	25,0%	3405	+	174.471	374.218	45.627	2,50	1,85
			-	-39.696	374.218	45.627	2,50	5,53
	37,5%	2778	+	156.811	365.638	45.627	2,50	2,04
			-	-44.544	365.638	45.627	2,50	5,47
	50,0%	2778	+	156.811	365.638	45.627	2,50	2,04
			-	-44.544	365.638	45.627	2,50	5,47
	62,5%	2778	+	156.811	365.638	45.627	2,50	2,04
			-	-44.544	365.638	45.627	2,50	5,47
	75,0%	3680	+	160.098	357.127	45.627	2,50	1,89
			-	-59.043	357.127	45.627	2,50	4,07

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	87,5%	3680	+	160.098	357.127	45.627	2,50	1,89
			-	-59.043	357.127	45.627	2,50	4,07
	100,0%	3680	+	160.094	357.127	45.627	2,50	1,89
			-	-59.043	357.127	45.627	2,50	4,07
Trave 7b-8b	0%	5463	+	60.192	348.130	45.627	2,50	3,42
			-	-68	348.130	45.627	2,50	8,34
	12,5%	5463	+	60.192	348.130	45.627	2,50	3,42
			-	-308	348.130	45.627	2,50	8,29
	25,0%	5486	+	51.886	344.077	45.627	2,50	3,69
			-	-7.644	344.077	45.627	2,50	7,02
	37,5%	5471	+	42.660	344.077	45.627	2,50	4,10
			-	-17.492	344.077	45.627	2,50	5,86
	50,0%	5471	+	42.430	344.077	45.627	2,50	4,11
			-	-17.492	344.077	45.627	2,50	5,86
	62,5%	5747	+	34.558	344.077	45.627	2,50	4,42
			-	-24.846	344.077	45.627	2,50	5,05
	75,0%	5618	+	26.038	344.077	45.627	2,50	5,03
			-	-30.398	344.077	45.627	2,50	4,73
	87,5%	4828	+	19.428	344.077	45.627	2,50	6,16
			-	-31.959	344.077	45.627	2,50	5,03
	100,0%	4828	+	19.197	344.077	45.627	2,50	6,19
			-	-31.959	344.077	45.627	2,50	5,03
Primo Impalcato					**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**			
Trave 16-23	0%	2876	+	225.537	624.039	112.846	2,50	2,58
			-	0	624.039	112.846	2,50	VNR
	12,5%	2876	+	203.495	624.039	112.846	2,50	2,84
			-	0	624.039	112.846	2,50	VNR
	25,0%	2876	+	164.838	624.039	112.846	2,50	3,45
			-	0	624.039	112.846	2,50	VNR
	37,5%	2876	+	129.440	624.039	112.846	2,50	4,29
			-	-12.639	624.039	112.846	2,50	21,86
	50,0%	2876	+	92.976	624.039	112.846	2,50	5,73
			-	-42.054	624.039	112.846	2,50	10,77
	62,5%	2876	+	59.221	624.039	112.846	2,50	8,31
			-	-74.173	624.039	112.846	2,50	6,93
	75,0%	2876	+	29.807	624.039	112.846	2,50	13,65
			-	-125.424	624.039	112.846	2,50	4,42
	87,5%	2876	+	392	624.039	112.846	2,50	38,29
			-	-183.133	624.039	112.846	2,50	3,14
	100%	2876	+	0	624.039	112.846	2,50	VNR
			-	-214.465	624.039	112.846	2,50	2,71
Trave 16-17	0%	3893	+	240.453	688.154	130.503	2,50	2,64
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	12,5%	3893	+	218.020	688.154	130.503	2,50	2,88
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	25,0%	3893	+	162.869	688.154	130.503	2,50	3,75
			-	-11.019	688.154	130.503	2,50	21,81
	37,5%	3893	+	125.143	688.154	130.503	2,50	4,72
			-	-41.564	688.154	130.503	2,50	11,08
	50,0%	3893	+	87.417	688.154	130.503	2,50	6,38
			-	-72.111	688.154	130.503	2,50	7,43
	62,5%	3893	+	55.806	688.154	130.503	2,50	9,02
			-	-108.770	688.154	130.503	2,50	5,32
	75,0%	3893	+	25.262	688.154	130.503	2,50	15,03
			-	-147.432	688.154	130.503	2,50	4,10
	87,5%	3893	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-199.371	688.154	130.503	2,50	3,13
	100%	3893	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-218.991	688.154	130.503	2,50	2,87
Trave 17-18	0%	4893	+	191.758	688.154	130.503	2,50	3,16
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	12,5%	4893	+	165.077	688.154	130.503	2,50	3,61
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	25,0%	4893	+	133.046	688.154	130.503	2,50	4,33
			-	-19.947	688.154	130.503	2,50	15,04
	37,5%	4893	+	103.690	688.154	130.503	2,50	5,31
			-	-44.076	688.154	130.503	2,50	9,85
	50,0%	4893	+	74.335	688.154	130.503	2,50	6,87
			-	-68.205	688.154	130.503	2,50	7,32
	62,5%	4893	+	50.205	688.154	130.503	2,50	9,05
			-	-97.561	688.154	130.503	2,50	5,58
	75,0%	4893	+	26.077	688.154	130.503	2,50	13,26
			-	-126.916	688.154	130.503	2,50	4,51
	87,5%	4893	+	1.947	688.154	130.503	2,50	24,80
			-	-162.377	688.154	130.503	2,50	3,66
	100%	4893	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-185.629	688.154	130.503	2,50	3,25
Trave 18-20	0%	4946	+	182.561	688.154	130.503	2,50	3,30
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	12,5%	4946	+	162.965	688.154	130.503	2,50	3,64
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	25,0%	4946	+	123.632	688.154	130.503	2,50	4,60
			-	-23.024	688.154	130.503	2,50	14,01

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	37,5%	4946	+	94.276	688.154	130.503	2,50	5,72
			-	-47.153	688.154	130.503	2,50	9,40
	50,0%	4946	+	64.920	688.154	130.503	2,50	7,56
			-	-71.282	688.154	130.503	2,50	7,07
	62,5%	4946	+	40.791	688.154	130.503	2,50	10,29
			-	-100.638	688.154	130.503	2,50	5,43
	75,0%	4946	+	16.663	688.154	130.503	2,50	16,10
			-	-129.994	688.154	130.503	2,50	4,41
	87,5%	4946	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-164.443	688.154	130.503	2,50	3,61
	100%	4946	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-188.706	688.154	130.503	2,50	3,20
Trave 10b-20	0%	13957	+	173.097	688.154	130.503	2,50	2,79
			-	-103.002	688.154	130.503	2,50	3,90
	12,5%	13957	+	157.646	688.154	130.503	2,50	2,98
			-	-115.706	688.154	130.503	2,50	3,64
	25,0%	13957	+	142.176	688.154	130.503	2,50	3,19
			-	-128.425	688.154	130.503	2,50	3,41
	37,5%	13957	+	127.203	688.154	130.503	2,50	3,43
			-	-141.673	688.154	130.503	2,50	3,20
	50,0%	13957	+	114.456	688.154	130.503	2,50	3,66
			-	-157.178	688.154	130.503	2,50	2,98
	62,5%	13957	+	101.695	688.154	130.503	2,50	3,93
			-	-172.701	688.154	130.503	2,50	2,79
	75,0%	13957	+	88.919	688.154	130.503	2,50	4,23
			-	-188.243	688.154	130.503	2,50	2,63
	87,5%	13957	+	76.129	688.154	130.503	2,50	4,60
			-	-203.803	688.154	130.503	2,50	2,48
	100%	13957	+	64.376	688.154	130.503	2,50	4,99
			-	-218.041	688.154	130.503	2,50	2,36
Trave 21-10b	0%	9936	+	311.059	700.748	130.503	2,50	1,92
			-	-47.627	700.748	130.503	2,50	6,94
	12,5%	9936	+	311.059	700.748	130.503	2,50	1,92
			-	-48.578	700.748	130.503	2,50	6,87
	25,0%	23396	+	262.923	695.844	130.503	2,50	1,79
			-	-70.051	695.844	130.503	2,50	3,57
	37,5%	26923	+	240.322	688.644	130.503	2,50	1,80
			-	-88.525	688.644	130.503	2,50	2,99
	50,0%	26923	+	239.441	688.644	130.503	2,50	1,81
			-	-88.525	688.644	130.503	2,50	2,99
	62,5%	29126	+	217.126	688.154	130.503	2,50	1,86
			-	-107.840	688.154	130.503	2,50	2,63
	75,0%	28294	+	196.195	688.154	130.503	2,50	1,99
			-	-126.665	688.154	130.503	2,50	2,49
	87,5%	30604	+	177.868	688.154	130.503	2,50	2,03
			-	-142.002	688.154	130.503	2,50	2,27
	100,0%	30604	+	176.983	688.154	130.503	2,50	2,03
			-	-142.002	688.154	130.503	2,50	2,27
Trave 21-22	0%	9007	+	307.337	688.154	130.503	2,50	1,94
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	12,5%	9007	+	288.070	688.154	130.503	2,50	2,05
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	25,0%	9007	+	214.932	688.154	130.503	2,50	2,62
			-	-2.634	688.154	130.503	2,50	13,73
	37,5%	9007	+	141.793	688.154	130.503	2,50	3,64
			-	-39.671	688.154	130.503	2,50	7,89
	50,0%	9007	+	90.480	688.154	130.503	2,50	4,99
			-	-76.711	688.154	130.503	2,50	5,54
	62,5%	9007	+	53.442	688.154	130.503	2,50	6,82
			-	-122.795	688.154	130.503	2,50	4,04
	75,0%	9007	+	16.404	688.154	130.503	2,50	10,77
			-	-180.397	688.154	130.503	2,50	3,02
	87,5%	9007	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-253.536	688.154	130.503	2,50	2,29
	100%	9007	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-270.141	688.154	130.503	2,50	2,17
Primo Impalcato					**Travata: Trave 11b-18**			
Trave 11b-18	0%	4699	+	29.504	354.016	45.627	2,50	5,37
			-	0	354.016	45.627	2,50	VNR
	12,5%	4699	+	29.504	353.962	45.627	2,50	5,37
			-	0	353.962	45.627	2,50	VNR
	25,0%	4699	+	29.504	353.908	45.627	2,50	5,37
			-	0	353.908	45.627	2,50	VNR
	37,5%	4699	+	29.065	353.853	45.627	2,50	5,40
			-	0	353.853	45.627	2,50	VNR
	50,0%	4699	+	28.503	353.799	45.627	2,50	5,45
			-	0	353.799	45.627	2,50	VNR
	62,5%	4699	+	27.942	353.745	45.627	2,50	5,50
			-	0	353.745	45.627	2,50	VNR
	75,0%	4699	+	27.381	353.702	45.627	2,50	5,54
			-	0	353.702	45.627	2,50	VNR
	87,5%	4699	+	26.820	353.702	45.627	2,50	5,59
			-	0	353.702	45.627	2,50	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	100%	4699	+	26.258	353.702	45.627	2,50	5,64
			-	0	353.702	45.627	2,50	VNR
Primo Impalcato					**Travata: Trave 18-19-20-10b**			
Trave 18-19	0%	4533	+	6.618	344.077	45.627	2,50	8,43
			-	-12.550	344.077	45.627	2,50	7,36
	12,5%	2908	+	13.908	344.077	45.627	2,50	9,60
			-	-12.679	344.077	45.627	2,50	9,94
	25,0%	3148	+	12.245	344.077	45.627	2,50	9,56
			-	-15.578	344.077	45.627	2,50	8,75
	37,5%	2898	+	7.494	344.077	45.627	2,50	11,72
			-	-20.620	344.077	45.627	2,50	8,10
	50,0%	2619	+	3.166	344.077	45.627	2,50	15,01
			-	-24.877	344.077	45.627	2,50	7,71
	62,5%	2242	+	0	344.077	45.627	2,50	VNR
			-	-30.758	344.077	45.627	2,50	7,22
	75,0%	1847	+	0	344.077	45.627	2,50	VNR
			-	-36.305	344.077	45.627	2,50	6,85
	87,5%	1376	+	0	344.077	45.627	2,50	VNR
			-	-43.450	344.077	45.627	2,50	6,39
	100%	1327	+	0	346.168	45.627	2,50	VNR
			-	-62.357	346.168	45.627	2,50	4,78
Trave 19-20	0%	3879	+	138.336	349.470	45.627	2,50	2,08
			-	-57.455	349.470	45.627	2,50	4,01
	12,5%	3879	+	138.336	349.470	45.627	2,50	2,08
			-	-57.455	349.470	45.627	2,50	4,01
	25,0%	4433	+	119.279	347.594	45.627	2,50	2,27
			-	-58.124	347.594	45.627	2,50	3,78
	37,5%	4433	+	119.279	347.594	45.627	2,50	2,27
			-	-58.124	347.594	45.627	2,50	3,78
	50,0%	4675	+	112.855	344.863	45.627	2,50	2,33
			-	-60.246	344.863	45.627	2,50	3,61
	62,5%	6347	+	107.648	344.077	45.627	2,50	2,21
			-	-61.799	344.077	45.627	2,50	3,14
	75,0%	6347	+	107.648	344.077	45.627	2,50	2,21
			-	-61.799	344.077	45.627	2,50	3,14
	87,5%	10783	+	122.174	344.077	45.627	2,50	1,69
			-	-75.197	344.077	45.627	2,50	2,20
	100%	10783	+	122.174	344.077	45.627	2,50	1,69
			-	-75.197	344.077	45.627	2,50	2,20
Trave 10b-20	0%	10946	+	51.478	344.077	45.627	2,50	2,57
			-	-57.487	344.077	45.627	2,50	2,46
	12,5%	10946	+	51.441	344.077	45.627	2,50	2,57
			-	-57.554	344.077	45.627	2,50	2,46
	25,0%	4082	+	48.074	344.077	45.627	2,50	4,36
			-	-48.435	344.077	45.627	2,50	4,34
	37,5%	2906	+	46.321	344.077	45.627	2,50	5,04
			-	-50.316	344.077	45.627	2,50	4,76
	50,0%	2299	+	42.723	344.077	45.627	2,50	5,73
			-	-50.944	344.077	45.627	2,50	5,04
	62,5%	1844	+	39.886	344.077	45.627	2,50	6,40
			-	-53.267	344.077	45.627	2,50	5,12
	75,0%	1714	+	36.671	344.077	45.627	2,50	6,94
			-	-56.198	344.077	45.627	2,50	4,98
	87,5%	1363	+	33.666	344.077	45.627	2,50	7,83
			-	-60.015	344.077	45.627	2,50	4,89
	100,0%	5892	+	33.768	344.077	45.627	2,50	4,40
			-	-66.866	344.077	45.627	2,50	3,09
Primo Impalcato					**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**			
Trave 24-25	0%	3779	+	167.418	688.154	130.503	2,50	3,67
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	12,5%	3779	+	149.014	688.154	130.503	2,50	4,07
			-	-13.405	688.154	130.503	2,50	20,65
	25,0%	3779	+	104.567	688.154	130.503	2,50	5,53
			-	-39.010	688.154	130.503	2,50	11,68
	37,5%	3779	+	74.100	688.154	130.503	2,50	7,32
			-	-65.126	688.154	130.503	2,50	8,09
	50,0%	3779	+	47.398	688.154	130.503	2,50	10,22
			-	-96.155	688.154	130.503	2,50	5,93
	62,5%	3779	+	20.261	688.154	130.503	2,50	17,12
			-	-127.912	688.154	130.503	2,50	4,65
	75,0%	3779	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-160.309	688.154	130.503	2,50	3,82
	87,5%	3779	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-194.332	688.154	130.503	2,50	3,21
	100,0%	3779	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-225.360	688.154	130.503	2,50	2,81
Trave 25-26	0%	2950	+	214.119	688.154	130.503	2,50	3,00
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	12,5%	2950	+	189.342	688.154	130.503	2,50	3,36
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	25,0%	2950	+	146.213	688.154	130.503	2,50	4,25
			-	-17.436	688.154	130.503	2,50	20,86
	37,5%	2950	+	111.409	688.154	130.503	2,50	5,42

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-47.013	688.154	130.503	2,50	11,00
	50,0%	2950	+	76.603	688.154	130.503	2,50	7,47
			-	-76.594	688.154	130.503	2,50	7,47
	62,5%	2950	+	47.026	688.154	130.503	2,50	11,00
			-	-111.397	688.154	130.503	2,50	5,42
	75,0%	2950	+	17.447	688.154	130.503	2,50	20,85
			-	-146.202	688.154	130.503	2,50	4,25
	87,5%	2950	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-191.287	688.154	130.503	2,50	3,33
	100,0%	2950	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-214.108	688.154	130.503	2,50	3,00
Trave 26-27	0%	3264	+	215.264	688.154	130.503	2,50	2,96
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	12,5%	3264	+	191.444	688.154	130.503	2,50	3,30
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	25,0%	3264	+	146.116	688.154	130.503	2,50	4,21
			-	-15.037	688.154	130.503	2,50	21,34
	37,5%	3264	+	110.690	688.154	130.503	2,50	5,38
			-	-45.144	688.154	130.503	2,50	11,04
	50,0%	3264	+	75.265	688.154	130.503	2,50	7,44
			-	-75.250	688.154	130.503	2,50	7,44
	62,5%	3264	+	45.158	688.154	130.503	2,50	11,03
			-	-110.675	688.154	130.503	2,50	5,38
	75,0%	3264	+	15.051	688.154	130.503	2,50	21,33
			-	-146.102	688.154	130.503	2,50	4,21
	87,5%	3264	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-194.816	688.154	130.503	2,50	3,25
	100%	3264	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-215.780	688.154	130.503	2,50	2,95
Trave 27-28	0%	3442	+	215.825	688.154	130.503	2,50	2,94
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	12,5%	3442	+	194.135	688.154	130.503	2,50	3,24
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	25,0%	3442	+	146.061	688.154	130.503	2,50	4,19
			-	-13.844	688.154	130.503	2,50	21,51
	37,5%	3442	+	110.330	688.154	130.503	2,50	5,36
			-	-44.210	688.154	130.503	2,50	11,04
	50,0%	3442	+	74.593	688.154	130.503	2,50	7,42
			-	-74.582	688.154	130.503	2,50	7,42
	62,5%	3442	+	44.227	688.154	130.503	2,50	11,03
			-	-110.313	688.154	130.503	2,50	5,36
	75,0%	3442	+	13.858	688.154	130.503	2,50	21,50
			-	-146.048	688.154	130.503	2,50	4,19
	87,5%	3442	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-194.959	688.154	130.503	2,50	3,23
	100%	3442	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-215.916	688.154	130.503	2,50	2,94
Trave 29-28	0%	2888	+	209.104	688.154	130.503	2,50	3,07
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	12,5%	2888	+	186.736	688.154	130.503	2,50	3,41
			-	-635	688.154	130.503	2,50	43,38
	25,0%	2888	+	134.295	688.154	130.503	2,50	4,60
			-	-29.847	688.154	130.503	2,50	15,27
	37,5%	2888	+	90.241	688.154	130.503	2,50	6,52
			-	-59.110	688.154	130.503	2,50	9,26
	50,0%	2888	+	58.860	688.154	130.503	2,50	9,29
			-	-91.519	688.154	130.503	2,50	6,45
	62,5%	2888	+	29.499	688.154	130.503	2,50	15,39
			-	-126.051	688.154	130.503	2,50	4,87
	75,0%	2888	+	83	688.154	130.503	2,50	44,94
			-	-160.652	688.154	130.503	2,50	3,91
	87,5%	2888	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-195.313	688.154	130.503	2,50	3,27
	100,0%	2888	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-228.336	688.154	130.503	2,50	2,83
Trave 29-30	0%	11862	+	195.700	688.154	130.503	2,50	2,66
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	12,5%	11862	+	179.591	688.154	130.503	2,50	2,84
			-	-5.538	688.154	130.503	2,50	10,11
	25,0%	11862	+	139.215	688.154	130.503	2,50	3,41
			-	-29.566	688.154	130.503	2,50	7,47
	37,5%	11862	+	110.974	688.154	130.503	2,50	3,97
			-	-53.592	688.154	130.503	2,50	5,93
	50,0%	11862	+	82.735	688.154	130.503	2,50	4,74
			-	-77.621	688.154	130.503	2,50	4,91
	62,5%	11862	+	58.707	688.154	130.503	2,50	5,68
			-	-105.863	688.154	130.503	2,50	4,09
	75,0%	11862	+	34.679	688.154	130.503	2,50	7,08
			-	-134.107	688.154	130.503	2,50	3,50
	87,5%	11862	+	10.653	688.154	130.503	2,50	9,40
			-	-162.348	688.154	130.503	2,50	3,06
	100%	11862	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-188.941	688.154	130.503	2,50	2,74

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-S1**			
Trave 1-S1	0%	2938	+	37.446	254.520	34.163	2,50	4,29
			-	-22.989	254.520	34.163	2,50	5,67
	12,5%	2938	+	35.549	254.520	34.163	2,50	4,43
			-	-24.708	254.520	34.163	2,50	5,46
	25,0%	2938	+	33.652	254.520	34.163	2,50	4,58
			-	-26.426	254.520	34.163	2,50	5,27
	37,5%	2938	+	31.756	254.520	34.163	2,50	4,74
			-	-28.144	254.520	34.163	2,50	5,09
	50,0%	2938	+	29.861	254.520	34.163	2,50	4,92
			-	-29.863	254.520	34.163	2,50	4,92
	62,5%	2938	+	28.142	254.520	34.163	2,50	5,09
			-	-31.761	254.520	34.163	2,50	4,74
	75,0%	2938	+	26.423	254.520	34.163	2,50	5,27
			-	-33.658	254.520	34.163	2,50	4,58
	87,5%	2938	+	24.705	254.520	34.163	2,50	5,46
			-	-35.554	254.520	34.163	2,50	4,43
	100,0%	2938	+	23.056	254.520	34.163	2,50	5,66
			-	-37.328	254.520	34.163	2,50	4,30
Primo Impalcato					**Travata: Trave 2-12-17-26**			
Trave 2-12	0%	851	+	31.988	254.418	34.163	2,50	6,64
			-	-12.087	254.418	34.163	2,50	13,81
	12,5%	851	+	29.392	254.418	34.163	2,50	7,12
			-	-14.439	254.418	34.163	2,50	12,25
	25,0%	851	+	26.788	254.418	34.163	2,50	7,68
			-	-16.797	254.418	34.163	2,50	11,00
	37,5%	851	+	24.179	254.418	34.163	2,50	8,34
			-	-19.159	254.418	34.163	2,50	9,98
	50,0%	851	+	21.561	254.418	34.163	2,50	9,12
			-	-21.528	254.418	34.163	2,50	9,13
	62,5%	851	+	19.184	254.418	34.163	2,50	9,97
			-	-24.148	254.418	34.163	2,50	8,35
	75,0%	851	+	16.805	254.418	34.163	2,50	10,99
			-	-26.779	254.418	34.163	2,50	7,68
	87,5%	851	+	14.419	254.418	34.163	2,50	12,26
			-	-29.417	254.418	34.163	2,50	7,12
	100%	851	+	12.029	254.418	34.163	2,50	13,85
			-	-32.062	254.418	34.163	2,50	6,63
Trave 12-17	0%	4253	+	49.554	254.418	34.163	2,50	3,13
			-	-31.587	254.418	34.163	2,50	4,02
	12,5%	4253	+	46.663	254.418	34.163	2,50	3,25
			-	-34.033	254.418	34.163	2,50	3,87
	25,0%	4253	+	43.989	254.418	34.163	2,50	3,36
			-	-36.307	254.418	34.163	2,50	3,74
	37,5%	4253	+	41.532	254.418	34.163	2,50	3,48
			-	-38.409	254.418	34.163	2,50	3,63
	50,0%	4253	+	39.416	254.418	34.163	2,50	3,58
			-	-40.462	254.418	34.163	2,50	3,53
	62,5%	4253	+	37.658	254.418	34.163	2,50	3,67
			-	-42.484	254.418	34.163	2,50	3,43
	75,0%	4253	+	36.071	254.418	34.163	2,50	3,76
			-	-44.289	254.418	34.163	2,50	3,35
	87,5%	4253	+	34.657	254.418	34.163	2,50	3,84
			-	-45.876	254.418	34.163	2,50	3,28
	100%	4253	+	33.485	254.418	34.163	2,50	3,90
			-	-47.109	254.418	34.163	2,50	3,23
Trave 17-26	0%	691	+	37.986	318.022	45.627	2,50	7,43
			-	0	318.022	45.627	2,50	VNR
	12,5%	691	+	32.498	318.022	45.627	2,50	8,52
			-	-3.821	318.022	45.627	2,50	36,82
	25,0%	691	+	26.907	318.022	45.627	2,50	10,02
			-	-8.550	318.022	45.627	2,50	23,79
	37,5%	691	+	21.314	318.022	45.627	2,50	12,17
			-	-13.279	318.022	45.627	2,50	17,57
	50,0%	691	+	15.723	318.022	45.627	2,50	15,48
			-	-18.007	318.022	45.627	2,50	13,93
	62,5%	691	+	10.994	318.022	45.627	2,50	20,11
			-	-23.598	318.022	45.627	2,50	11,19
	75,0%	691	+	6.265	318.022	45.627	2,50	28,70
			-	-29.191	318.022	45.627	2,50	9,35
	87,5%	691	+	1.536	318.022	45.627	2,50	50,06
			-	-34.783	318.022	45.627	2,50	8,03
	100,0%	691	+	0	318.022	45.627	2,50	VNR
			-	-40.375	318.022	45.627	2,50	7,04
Primo Impalcato					**Travata: Trave 4-8-13-19**			
Trave 4-8	0%	1946	+	21.133	190.919	22.699	2,50	5,09
			-	-64	190.919	22.699	2,50	11,62
	12,5%	1946	+	20.904	190.919	22.699	2,50	5,12
			-	-418	190.919	22.699	2,50	11,37
	25,0%	948	+	6.890	190.813	22.699	2,50	12,84
			-	-1.045	190.813	22.699	2,50	21,17
	37,5%	591	+	2.050	190.813	22.699	2,50	27,19
			-	-1.698	190.813	22.699	2,50	28,62

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	50,0%	494	+	966	190.813	22.699	2,50	37,28
			-	-4.793	190.813	22.699	2,50	21,33
	62,5%	368	+	0	190.813	22.699	2,50	VNR
			-	-8.875	190.813	22.699	2,50	15,94
	75,0%	503	+	0	190.813	22.699	2,50	VNR
			-	-13.564	190.813	22.699	2,50	10,72
	87,5%	1188	+	1.459	192.040	22.699	2,50	16,68
			-	-36.727	192.040	22.699	2,50	4,11
	100%	1188	+	1.118	192.040	22.699	2,50	17,19
			-	-36.992	192.040	22.699	2,50	4,08
Trave 8-13	0%	1439	+	28.090	191.648	22.699	2,50	4,76
			-	0	191.648	22.699	2,50	VNR
	12,5%	1439	+	27.817	191.648	22.699	2,50	4,80
			-	0	191.648	22.699	2,50	VNR
	25,0%	939	+	9.017	190.813	22.699	2,50	11,28
			-	0	190.813	22.699	2,50	VNR
	37,5%	674	+	4.078	190.813	22.699	2,50	19,58
			-	-927	190.813	22.699	2,50	28,94
	50,0%	413	+	1.893	190.813	22.699	2,50	35,57
			-	-1.384	190.813	22.699	2,50	39,30
	62,5%	271	+	452	190.813	22.699	2,50	69,89
			-	-4.556	190.813	22.699	2,50	27,92
	75,0%	460	+	160	190.813	22.699	2,50	47,38
			-	-11.195	190.813	22.699	2,50	12,67
	87,5%	1358	+	782	191.550	22.699	2,50	15,65
			-	-31.341	191.550	22.699	2,50	4,48
	100,0%	1358	+	396	191.550	22.699	2,50	16,16
			-	-31.633	191.550	22.699	2,50	4,45
Trave 13-19	0%	2257	+	42.680	191.474	22.699	2,50	3,10
			-	-7.105	191.474	22.699	2,50	7,32
	12,5%	2257	+	42.496	191.474	22.699	2,50	3,11
			-	-7.536	191.474	22.699	2,50	7,21
	25,0%	1082	+	16.431	190.813	22.699	2,50	7,48
			-	-1.787	190.813	22.699	2,50	17,53
	37,5%	672	+	8.488	190.813	22.699	2,50	13,50
			-	-1.076	190.813	22.699	2,50	28,37
	50,0%	672	+	8.057	190.813	22.699	2,50	13,92
			-	-1.282	190.813	22.699	2,50	27,53
	62,5%	640	+	3.952	190.813	22.699	2,50	20,45
			-	-1.097	190.813	22.699	2,50	29,46
	75,0%	1170	+	1.319	190.813	22.699	2,50	17,11
			-	-7.915	190.813	22.699	2,50	10,75
	87,5%	2824	+	1.598	191.000	22.699	2,50	7,53
			-	-29.116	191.000	22.699	2,50	3,61
	100%	2824	+	1.167	191.000	22.699	2,50	7,66
			-	-29.322	191.000	22.699	2,50	3,60
Primo Impalcato					**Travata: Trave 5-9-14-20**			
Trave 5-9	0%	909	+	71.578	190.813	22.699	2,50	2,41
			-	-85.960	190.813	22.699	2,50	2,04
	12,5%	909	+	71.373	190.813	22.699	2,50	2,41
			-	-86.284	190.813	22.699	2,50	2,03
	25,0%	1424	+	29.703	190.813	22.699	2,50	4,58
			-	-33.834	190.813	22.699	2,50	4,17
	37,5%	1356	+	17.752	190.813	22.699	2,50	6,55
			-	-22.574	190.813	22.699	2,50	5,62
	50,0%	1314	+	12.780	190.813	22.699	2,50	8,01
			-	-21.160	190.813	22.699	2,50	5,92
	62,5%	1179	+	9.034	191.256	22.699	2,50	10,08
			-	-21.296	191.256	22.699	2,50	6,12
	75,0%	1228	+	9.270	193.141	22.699	2,50	9,79
			-	-24.891	193.141	22.699	2,50	5,47
	87,5%	1510	+	23.808	195.927	22.699	2,50	5,32
			-	-51.887	195.927	22.699	2,50	3,02
	100,0%	1510	+	23.490	195.927	22.699	2,50	5,36
			-	-52.120	195.927	22.699	2,50	3,01
Trave 9-14	0%	762	+	43.015	196.051	22.699	2,50	3,95
			-	-24.954	196.051	22.699	2,50	6,22
	12,5%	762	+	42.742	196.051	22.699	2,50	3,97
			-	-25.356	196.051	22.699	2,50	6,14
	25,0%	427	+	19.278	194.358	22.699	2,50	8,47
			-	-12.980	194.358	22.699	2,50	11,68
	37,5%	185	+	15.522	193.211	22.699	2,50	11,30
			-	-13.872	193.211	22.699	2,50	12,51
	50,0%	180	+	12.528	193.198	22.699	2,50	13,74
			-	-14.989	193.198	22.699	2,50	11,69
	62,5%	438	+	10.606	194.099	22.699	2,50	13,52
			-	-18.224	194.099	22.699	2,50	8,83
	75,0%	550	+	10.435	196.232	22.699	2,50	12,92
			-	-23.696	196.232	22.699	2,50	6,90
	87,5%	808	+	26.605	198.617	22.699	2,50	5,90
			-	-58.290	198.617	22.699	2,50	3,04
	100,0%	808	+	26.219	198.617	22.699	2,50	5,97
			-	-58.580	198.617	22.699	2,50	3,03

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
Trave 14-20	0%	2017	+	60.951	198.886	22.699	2,50	2,53
			-	-15.889	198.886	22.699	2,50	5,93
	12,5%	2017	+	60.790	198.886	22.699	2,50	2,53
			-	-16.284	198.886	22.699	2,50	5,86
	25,0%	1958	+	27.890	195.508	22.699	2,50	4,37
			-	-4.521	195.508	22.699	2,50	9,14
	37,5%	2166	+	22.444	192.506	22.699	2,50	4,72
			-	-3.681	192.506	22.699	2,50	8,73
	50,0%	2166	+	22.058	192.506	22.699	2,50	4,76
			-	-3.851	192.506	22.699	2,50	8,66
	62,5%	2416	+	24.413	190.813	22.699	2,50	4,27
			-	-10.023	190.813	22.699	2,50	6,29
	75,0%	2723	+	31.541	190.813	22.699	2,50	3,51
			-	-21.396	190.813	22.699	2,50	4,31
	87,5%	1188	+	98.758	190.813	22.699	2,50	1,75
			-	-84.146	190.813	22.699	2,50	2,03
	100%	1188	+	98.372	190.813	22.699	2,50	1,76
			-	-84.316	190.813	22.699	2,50	2,02
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6-5b-8b-21-29**			
Trave 6-5b	0%	19918	+	133.486	693.711	130.503	2,50	2,90
			-	0	693.711	130.503	2,50	VNR
	12,5%	19918	+	133.486	693.711	130.503	2,50	2,90
			-	0	693.711	130.503	2,50	VNR
	25,0%	10235	+	112.408	690.014	130.503	2,50	4,14
			-	-3.226	690.014	130.503	2,50	12,03
	37,5%	13006	+	98.463	688.154	130.503	2,50	4,12
			-	-8.163	688.154	130.503	2,50	8,97
	50,0%	15395	+	88.953	688.154	130.503	2,50	4,04
			-	-12.991	688.154	130.503	2,50	7,31
	62,5%	16845	+	81.102	688.154	130.503	2,50	4,05
			-	-18.454	688.154	130.503	2,50	6,41
	75,0%	16989	+	73.306	688.154	130.503	2,50	4,22
			-	-22.630	688.154	130.503	2,50	6,13
	87,5%	16649	+	64.952	688.154	130.503	2,50	4,51
			-	-23.762	688.154	130.503	2,50	6,17
	100%	16649	+	64.952	688.154	130.503	2,50	4,51
			-	-23.762	688.154	130.503	2,50	6,17
Trave 5b-8b	0%	11524	+	35.815	688.154	130.503	2,50	7,13
			-	-10.910	688.154	130.503	2,50	9,60
	12,5%	11524	+	35.815	688.154	130.503	2,50	7,13
			-	-11.270	688.154	130.503	2,50	9,55
	25,0%	9431	+	31.078	688.154	130.503	2,50	8,52
			-	-13.472	688.154	130.503	2,50	10,89
	37,5%	9353	+	24.155	688.154	130.503	2,50	9,37
			-	-18.625	688.154	130.503	2,50	10,13
	50,0%	10696	+	17.334	688.154	130.503	2,50	9,33
			-	-25.201	688.154	130.503	2,50	8,43
	62,5%	12020	+	11.381	688.154	130.503	2,50	9,20
			-	-31.183	688.154	130.503	2,50	7,28
	75,0%	12378	+	5.594	688.154	130.503	2,50	9,71
			-	-37.023	688.154	130.503	2,50	6,73
	87,5%	15088	+	2.845	688.154	130.503	2,50	8,35
			-	-42.322	688.154	130.503	2,50	5,65
	100%	15088	+	2.568	688.154	130.503	2,50	8,38
			-	-42.322	688.154	130.503	2,50	5,65
Trave 8b-21	0%	20895	+	9.953	688.154	130.503	2,50	5,73
			-	-72.166	688.154	130.503	2,50	3,77
	12,5%	20895	+	9.953	688.154	130.503	2,50	5,73
			-	-72.308	688.154	130.503	2,50	3,77
	25,0%	22451	+	7.800	688.154	130.503	2,50	5,45
			-	-81.548	688.154	130.503	2,50	3,44
	37,5%	19352	+	2.449	688.154	130.503	2,50	6,59
			-	-89.080	688.154	130.503	2,50	3,60
	50,0%	19352	+	2.348	688.154	130.503	2,50	6,59
			-	-89.080	688.154	130.503	2,50	3,60
	62,5%	16926	+	0	689.271	130.503	2,50	VNR
			-	-97.894	689.271	130.503	2,50	3,68
	75,0%	11915	+	0	693.923	130.503	2,50	VNR
			-	-110.465	693.923	130.503	2,50	3,99
	87,5%	11002	+	0	697.327	130.503	2,50	VNR
			-	-129.193	697.327	130.503	2,50	3,71
	100%	11002	+	0	697.327	130.503	2,50	VNR
			-	-129.193	697.327	130.503	2,50	3,71
Trave 21-29	0%	2531	+	39.875	318.022	45.627	2,50	5,53
			-	0	318.022	45.627	2,50	VNR
	12,5%	2531	+	34.479	318.022	45.627	2,50	6,10
			-	-1.901	318.022	45.627	2,50	16,27
	25,0%	2531	+	28.977	318.022	45.627	2,50	6,82
			-	-6.553	318.022	45.627	2,50	13,14
	37,5%	2531	+	23.476	318.022	45.627	2,50	7,73
			-	-11.205	318.022	45.627	2,50	11,02
	50,0%	2531	+	17.974	318.022	45.627	2,50	8,93
			-	-15.858	318.022	45.627	2,50	9,49

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	62,5%	2531	+	13.322	318.022	45.627	2,50	10,27
			-	-21.359	318.022	45.627	2,50	8,15
	75,0%	2531	+	8.669	318.022	45.627	2,50	12,09
			-	-26.861	318.022	45.627	2,50	7,15
	87,5%	2531	+	4.017	318.022	45.627	2,50	14,68
			-	-32.363	318.022	45.627	2,50	6,36
	100%	2531	+	0	318.022	45.627	2,50	VNR
			-	-37.769	318.022	45.627	2,50	5,74
Primo Impalcato					**Travata: Trave 7-22-30**			
Trave 7-22	0%	5114	+	121.373	688.154	130.503	2,50	4,64
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	12,5%	4271	+	101.550	688.154	130.503	2,50	5,55
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	25,0%	2928	+	81.730	688.154	130.503	2,50	7,08
			-	-11.751	688.154	130.503	2,50	25,31
	37,5%	2550	+	61.907	688.154	130.503	2,50	9,13
			-	-30.664	688.154	130.503	2,50	15,60
	50,0%	3167	+	42.083	688.154	130.503	2,50	11,71
			-	-49.577	688.154	130.503	2,50	10,38
	62,5%	3783	+	23.172	688.154	130.503	2,50	15,96
			-	-69.399	688.154	130.503	2,50	7,70
	75,0%	4644	+	4.263	688.154	130.503	2,50	23,93
			-	-89.218	688.154	130.503	2,50	6,05
	87,5%	5916	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-109.040	688.154	130.503	2,50	4,91
	100,0%	6758	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-128.801	688.154	130.503	2,50	4,18
Trave 22-30	0%	9425	+	123.010	688.154	130.503	2,50	3,98
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	12,5%	8859	+	105.825	688.154	130.503	2,50	4,51
			-	0	688.154	130.503	2,50	VNR
	25,0%	7871	+	88.581	688.154	130.503	2,50	5,29
			-	-14.442	688.154	130.503	2,50	12,30
	37,5%	6883	+	71.334	688.154	130.503	2,50	6,39
			-	-30.897	688.154	130.503	2,50	10,24
	50,0%	5894	+	54.086	688.154	130.503	2,50	8,08
			-	-47.353	688.154	130.503	2,50	8,77
	62,5%	5208	+	37.634	688.154	130.503	2,50	10,57
			-	-64.598	688.154	130.503	2,50	7,48
	75,0%	4640	+	21.180	688.154	130.503	2,50	15,08
			-	-81.844	688.154	130.503	2,50	6,47
	87,5%	4071	+	4.725	688.154	130.503	2,50	26,27
			-	-99.091	688.154	130.503	2,50	5,71
	100%	3503	+	0	688.154	130.503	2,50	VNR
			-	-116.273	688.154	130.503	2,50	5,11
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6b-11-23-24**			
Trave 6b-11	0%	3848	+	81.348	254.418	34.163	2,50	2,31
			-	-76.150	254.418	34.163	2,50	2,43
	12,5%	3848	+	80.766	254.418	34.163	2,50	2,33
			-	-76.719	254.418	34.163	2,50	2,41
	25,0%	3848	+	80.060	254.418	34.163	2,50	2,34
			-	-77.359	254.418	34.163	2,50	2,40
	37,5%	3848	+	79.355	254.418	34.163	2,50	2,36
			-	-77.998	254.418	34.163	2,50	2,39
	50,0%	3848	+	78.649	254.418	34.163	2,50	2,37
			-	-78.638	254.418	34.163	2,50	2,37
	62,5%	3848	+	78.006	254.418	34.163	2,50	2,39
			-	-79.342	254.418	34.163	2,50	2,36
	75,0%	3848	+	77.366	254.418	34.163	2,50	2,40
			-	-80.048	254.418	34.163	2,50	2,34
	87,5%	3848	+	76.726	254.418	34.163	2,50	2,41
			-	-80.755	254.418	34.163	2,50	2,33
	100,0%	3848	+	76.087	254.418	34.163	2,50	2,43
			-	-81.460	254.418	34.163	2,50	2,31
Trave 11-23	0%	3918	+	35.715	254.418	34.163	2,50	3,92
			-	-19.868	254.418	34.163	2,50	5,19
	12,5%	3918	+	33.637	254.418	34.163	2,50	4,05
			-	-21.751	254.418	34.163	2,50	5,00
	25,0%	3918	+	31.558	254.418	34.163	2,50	4,19
			-	-23.635	254.418	34.163	2,50	4,82
	37,5%	3918	+	29.480	254.418	34.163	2,50	4,34
			-	-25.518	254.418	34.163	2,50	4,65
	50,0%	3918	+	27.400	254.418	34.163	2,50	4,50
			-	-27.402	254.418	34.163	2,50	4,50
	62,5%	3918	+	25.517	254.418	34.163	2,50	4,65
			-	-29.480	254.418	34.163	2,50	4,34
	75,0%	3918	+	23.634	254.418	34.163	2,50	4,82
			-	-31.559	254.418	34.163	2,50	4,19
	87,5%	3918	+	21.750	254.418	34.163	2,50	5,00
			-	-33.638	254.418	34.163	2,50	4,05
	100%	3918	+	19.905	254.418	34.163	2,50	5,18
			-	-35.649	254.418	34.163	2,50	3,92
Trave 23-24	0%	1026	+	31.222	254.418	34.163	2,50	6,55

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-9.873	254.418	34.163	2,50	14,53
	12,5%	1026	+	28.457	254.418	34.163	2,50	7,05
			-	-12.393	254.418	34.163	2,50	12,70
	25,0%	1026	+	25.648	254.418	34.163	2,50	7,64
			-	-14.938	254.418	34.163	2,50	11,27
	37,5%	1026	+	22.839	254.418	34.163	2,50	8,35
			-	-17.483	254.418	34.163	2,50	10,13
	50,0%	1026	+	20.029	254.418	34.163	2,50	9,19
			-	-20.029	254.418	34.163	2,50	9,19
	62,5%	1026	+	17.484	254.418	34.163	2,50	10,13
			-	-22.838	254.418	34.163	2,50	8,35
	75,0%	1026	+	14.939	254.418	34.163	2,50	11,27
			-	-25.647	254.418	34.163	2,50	7,64
	87,5%	1026	+	12.394	254.418	34.163	2,50	12,70
			-	-28.455	254.418	34.163	2,50	7,05
	100,0%	1026	+	9.849	254.418	34.163	2,50	14,55
			-	-31.264	254.418	34.163	2,50	6,54
Primo Impalcato					**Travata: Trave S1-16**			
Trave S1-16	0%	4978	+	55.385	254.418	34.163	2,50	2,75
			-	-27.513	254.418	34.163	2,50	3,94
	12,5%	4978	+	50.658	254.418	34.163	2,50	2,90
			-	-31.367	254.418	34.163	2,50	3,72
	25,0%	4978	+	45.944	254.418	34.163	2,50	3,06
			-	-35.195	254.418	34.163	2,50	3,52
	37,5%	4978	+	41.310	254.418	34.163	2,50	3,25
			-	-38.960	254.418	34.163	2,50	3,35
	50,0%	4978	+	36.794	254.418	34.163	2,50	3,44
			-	-42.709	254.418	34.163	2,50	3,19
	62,5%	4978	+	33.148	254.418	34.163	2,50	3,62
			-	-47.192	254.418	34.163	2,50	3,02
	75,0%	4978	+	29.561	254.418	34.163	2,50	3,82
			-	-51.601	254.418	34.163	2,50	2,87
	87,5%	4978	+	26.036	254.418	34.163	2,50	4,03
			-	-55.931	254.418	34.163	2,50	2,74
	100,0%	4978	+	22.610	254.418	34.163	2,50	4,26
			-	-60.113	254.418	34.163	2,50	2,62
Primo Impalcato					**Travata: Trave 16-25**			
Trave 16-25	0%	390	+	38.107	318.022	45.627	2,50	7,79
			-	0	318.022	45.627	2,50	VNR
	12,5%	390	+	32.658	318.022	45.627	2,50	8,99
			-	-1.933	318.022	45.627	2,50	68,37
	25,0%	390	+	27.106	318.022	45.627	2,50	10,66
			-	-6.628	318.022	45.627	2,50	34,03
	37,5%	390	+	21.557	318.022	45.627	2,50	13,10
			-	-11.321	318.022	45.627	2,50	22,65
	50,0%	390	+	16.005	318.022	45.627	2,50	16,99
			-	-16.016	318.022	45.627	2,50	16,98
	62,5%	390	+	11.311	318.022	45.627	2,50	22,67
			-	-21.566	318.022	45.627	2,50	13,10
	75,0%	390	+	6.616	318.022	45.627	2,50	34,07
			-	-27.118	318.022	45.627	2,50	10,66
	87,5%	390	+	1.923	318.022	45.627	2,50	68,52
			-	-32.668	318.022	45.627	2,50	8,99
	100,0%	390	+	0	318.022	45.627	2,50	VNR
			-	-38.220	318.022	45.627	2,50	7,77
Primo Impalcato					**Travata: Trave 18-27**			
Trave 18-27	0%	469	+	38.332	318.022	45.627	2,50	7,64
			-	0	318.022	45.627	2,50	VNR
	12,5%	469	+	32.844	318.022	45.627	2,50	8,81
			-	-1.894	318.022	45.627	2,50	61,60
	25,0%	469	+	27.253	318.022	45.627	2,50	10,42
			-	-6.623	318.022	45.627	2,50	32,15
	37,5%	469	+	21.660	318.022	45.627	2,50	12,76
			-	-11.352	318.022	45.627	2,50	21,75
	50,0%	469	+	16.069	318.022	45.627	2,50	16,45
			-	-16.080	318.022	45.627	2,50	16,44
	62,5%	469	+	11.340	318.022	45.627	2,50	21,77
			-	-21.671	318.022	45.627	2,50	12,75
	75,0%	469	+	6.611	318.022	45.627	2,50	32,19
			-	-27.264	318.022	45.627	2,50	10,42
	87,5%	469	+	1.882	318.022	45.627	2,50	61,74
			-	-32.856	318.022	45.627	2,50	8,80
	100,0%	469	+	0	318.022	45.627	2,50	VNR
			-	-38.448	318.022	45.627	2,50	7,62
Primo Impalcato					**Travata: Trave 20-28**			
Trave 20-28	0%	918	+	38.239	318.022	45.627	2,50	7,12
			-	0	318.022	45.627	2,50	VNR
	12,5%	918	+	32.680	318.022	45.627	2,50	8,14
			-	-3.702	318.022	45.627	2,50	31,49
	25,0%	918	+	27.013	318.022	45.627	2,50	9,52
			-	-8.489	318.022	45.627	2,50	21,36
	37,5%	918	+	21.350	318.022	45.627	2,50	11,46
			-	-13.274	318.022	45.627	2,50	16,17

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	50,0%	918	+	15.682	318.022	45.627	2,50	14,40
			-	-18.063	318.022	45.627	2,50	13,00
	62,5%	918	+	10.896	318.022	45.627	2,50	18,39
			-	-23.728	318.022	45.627	2,50	10,56
	75,0%	918	+	6.109	318.022	45.627	2,50	25,43
			-	-29.393	318.022	45.627	2,50	8,89
	87,5%	918	+	1.321	318.022	45.627	2,50	41,20
			-	-35.060	318.022	45.627	2,50	7,67
	100%	918	+	0	318.022	45.627	2,50	VNR
			-	-40.724	318.022	45.627	2,50	6,75
Primo Impalcato					**Travata: Trave 2b-4b-7b-10b**			
Trave 2b-4b	0%	2393	+	10.116	190.813	22.699	2,50	6,31
			-	-9.439	190.813	22.699	2,50	6,46
	12,5%	2393	+	9.797	190.813	22.699	2,50	6,38
			-	-9.890	190.813	22.699	2,50	6,36
	25,0%	2812	+	7.332	190.813	22.699	2,50	6,16
			-	-1.599	190.813	22.699	2,50	7,56
	37,5%	2830	+	9.566	190.813	22.699	2,50	5,72
			-	-2.427	190.813	22.699	2,50	7,28
	50,0%	2885	+	6.753	190.813	22.699	2,50	6,15
			-	-2.571	190.813	22.699	2,50	7,11
	62,5%	3005	+	2.985	190.813	22.699	2,50	6,76
			-	-3.998	190.813	22.699	2,50	6,52
	75,0%	3209	+	0	190.898	22.699	2,50	VNR
			-	-7.853	190.898	22.699	2,50	5,48
	87,5%	2585	+	0	192.886	22.699	2,50	VNR
			-	-16.783	192.886	22.699	2,50	4,98
	100,0%	2585	+	0	192.886	22.699	2,50	VNR
			-	-17.223	192.886	22.699	2,50	4,92
Trave 4b-7b	0%	1474	+	19.847	191.466	22.699	2,50	5,93
			-	0	191.466	22.699	2,50	VNR
	12,5%	1474	+	19.374	191.466	22.699	2,50	6,02
			-	0	191.466	22.699	2,50	VNR
	25,0%	969	+	11.216	190.813	22.699	2,50	9,86
			-	0	190.813	22.699	2,50	VNR
	37,5%	628	+	5.574	190.813	22.699	2,50	17,58
			-	-1.629	190.813	22.699	2,50	27,62
	50,0%	461	+	3.315	190.813	22.699	2,50	26,54
			-	-3.725	190.813	22.699	2,50	25,11
	62,5%	683	+	1.009	190.813	22.699	2,50	28,27
			-	-5.916	190.813	22.699	2,50	16,37
	75,0%	987	+	0	190.813	22.699	2,50	VNR
			-	-10.445	190.813	22.699	2,50	10,18
	87,5%	1356	+	0	191.544	22.699	2,50	VNR
			-	-21.183	191.544	22.699	2,50	5,87
	100%	1356	+	0	191.544	22.699	2,50	VNR
			-	-21.685	191.544	22.699	2,50	5,78
Trave 7b-10b	0%	2680	+	17.967	192.747	22.699	2,50	4,73
			-	0	192.747	22.699	2,50	VNR
	12,5%	2680	+	17.641	192.747	22.699	2,50	4,77
			-	0	192.747	22.699	2,50	VNR
	25,0%	3131	+	7.725	190.813	22.699	2,50	5,60
			-	-415	190.813	22.699	2,50	7,14
	37,5%	3226	+	1.625	190.813	22.699	2,50	6,64
			-	-3.499	190.813	22.699	2,50	6,23
	50,0%	3226	+	1.104	190.813	22.699	2,50	6,76
			-	-3.792	190.813	22.699	2,50	6,17
	62,5%	3014	+	746	190.813	22.699	2,50	7,32
			-	-5.937	190.813	22.699	2,50	6,10
	75,0%	2963	+	826	190.813	22.699	2,50	7,41
			-	-3.057	190.813	22.699	2,50	6,82
	87,5%	2865	+	14.497	190.813	22.699	2,50	4,95
			-	-2.985	190.813	22.699	2,50	7,05
	100,0%	2865	+	13.976	190.813	22.699	2,50	5,01
			-	-3.277	190.813	22.699	2,50	6,97

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
T_{Ed} Momento torcente di progetto.
+/- [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
T_{Rcd} Momento resistente del calcestruzzo.
$Ctg\Theta$ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
$CS_{v,T}$ Coefficiente di sicurezza per taglio e torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm^2]	[cm^2]					
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-2-3-5-6-7**					

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
Trave 1-2	0%	4.130	101.607	4.130	15.630	14,07	14,07	2.14[S]	0,12	13.92[S]	0,12	NO
	12,5%	4.130	61.899	4.130	46.861	14,07	14,07	3.51[S]	0,12	4.64[S]	0,12	NO
	25,0%	4.130	10.600	4.130	60.589	14,07	14,07	20.53[S]	0,12	3.59[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	4.130	61.254	14,07	14,07	-	VNR	3.55[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	4.130	53.717	14,07	14,07	-	VNR	4.05[S]	0,12	NO
	62,5%	13.452	3.249	13.452	38.275	14,07	14,07	67.42[S]	0,12	5.72[S]	0,12	NO
	75,0%	13.452	59.538	13.452	19.559	18,10	14,07	4.60[S]	0,13	11.21[S]	0,12	NO
	87,5%	13.452	133.331	0	0	18,10	14,07	2.05[S]	0,13	-	VNR	NO
	100,0%	13.452	186.703	0	0	18,10	14,07	1.46[S]	0,13	-	VNR	NO
Trave 2-3	0%	-49.504	162.306	0	0	12,06	10,05	1.37[S]	0,10	-	VNR	NO
	12,5%	-49.504	102.008	-49.504	28.682	12,06	10,05	2.19[S]	0,10	6.53[S]	0,10	NO
	25,0%	-49.504	11.489	-49.504	79.060	12,06	10,05	19.48[S]	0,10	2.37[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-49.504	100.576	10,05	10,05	-	VNR	1.86[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-49.504	101.110	10,05	10,05	-	VNR	1.85[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-47.120	91.592	10,05	10,05	-	VNR	2.05[S]	0,10	NO
	75,0%	-28.357	8.020	-49.504	62.485	14,07	10,05	32.99[S]	0,11	3.00[S]	0,10	NO
	87,5%	-28.357	101.923	-28.357	10.609	14,07	10,05	2.59[S]	0,11	18.09[S]	0,10	NO
	100%	-28.357	165.424	0	0	14,07	10,05	1.59[S]	0,11	-	VNR	NO
Trave 3-5	0%	-10.299	147.510	0	0	14,07	10,05	1.81[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	-10.299	114.047	0	0	14,07	10,05	2.35[S]	0,11	-	VNR	NO
	25,0%	-10.299	48.768	-10.299	14.436	14,07	10,05	5.50[S]	0,11	13.54[S]	0,10	NO
	37,5%	-10.299	1.611	-7.875	31.785	10,05	10,05	NS	0,10	6.16[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-7.337	38.427	10,05	10,05	-	VNR	5.10[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-7.337	38.346	10,05	10,05	-	VNR	5.11[S]	0,10	NO
	75,0%	-7.337	25.430	-7.337	31.149	10,05	10,05	7.70[S]	0,10	6.29[S]	0,10	NO
	87,5%	-7.337	80.684	-7.337	5.836	10,05	10,05	2.42[S]	0,10	33.59[S]	0,10	NO
	100%	-7.337	109.855	0	0	10,05	10,05	1.78[S]	0,10	-	VNR	NO
Trave 6-5	0%	-25.169	110.466	0	0	10,05	10,05	1.74[S]	0,10	-	VNR	NO
	12,5%	-25.169	79.507	-25.169	29.408	10,05	10,05	2.41[S]	0,10	6.54[S]	0,10	NO
	25,0%	-25.169	19.664	-25.169	54.008	10,05	10,05	9.78[S]	0,10	3.56[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-25.169	60.631	10,05	10,05	-	VNR	3.17[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-25.169	60.785	10,05	10,05	-	VNR	3.16[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-25.169	52.085	10,05	10,05	-	VNR	3.69[S]	0,10	NO
	75,0%	-16.830	27.399	-16.830	39.954	10,05	10,05	7.08[S]	0,10	4.85[S]	0,10	NO
	87,5%	-16.830	92.724	-16.830	9.896	10,05	10,05	2.09[S]	0,10	19.61[S]	0,10	NO
	100,0%	-16.830	126.027	0	0	10,05	10,05	1.54[S]	0,10	-	VNR	NO
Trave 6-7	0%	-5.637	150.011	0	0	10,05	10,05	1.30[S]	0,10	-	VNR	NO
	12,5%	-5.637	128.280	-5.637	17.948	10,05	10,05	1.53[S]	0,10	10.94[S]	0,10	NO
	25,0%	-5.637	65.816	-5.637	33.706	10,05	10,05	2.98[S]	0,10	5.82[S]	0,10	NO
	37,5%	-5.637	15.707	-5.637	37.109	10,05	10,05	12.50[S]	0,10	5.29[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-1.564	53.919	10,05	10,05	-	VNR	3.65[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-1.564	62.222	10,05	10,05	-	VNR	3.16[S]	0,10	NO
	75,0%	-1.564	26.808	-1.564	62.290	10,05	10,05	7.35[S]	0,10	3.16[S]	0,10	NO
	87,5%	-1.564	72.822	-1.564	61.186	10,05	10,05	2.70[S]	0,10	3.22[S]	0,10	NO
	100%	-1.564	89.485	-1.564	49.523	10,05	10,05	2.20[S]	0,10	3.98[S]	0,10	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1a-P1-S1**					
Trave 1a-P1	0%	-30.730	2.322	-30.730	4.244	4,02	4,02	24.77[S]	0,11	13.55[S]	0,11	NO
	12,5%	-30.730	2.322	-30.730	4.244	4,02	4,02	24.77[S]	0,11	13.55[S]	0,11	NO
	25,0%	-30.730	1.910	-30.730	4.166	4,02	4,02	30.12[S]	0,11	13.80[S]	0,11	NO
	37,5%	-25.201	3.539	-30.730	3.866	4,02	4,02	16.49[S]	0,11	14.88[S]	0,11	NO
	50,0%	-23.642	5.652	-24.313	3.323	4,02	4,02	10.37[S]	0,11	17.61[S]	0,11	NO
	62,5%	-23.642	8.399	-25.201	2.880	4,02	4,02	6.98[S]	0,11	20.27[S]	0,11	NO
	75,0%	-23.642	11.536	-25.201	2.546	4,02	4,02	5.08[S]	0,11	22.93[S]	0,11	NO
	87,5%	-23.642	13.451	-23.642	1.938	4,02	4,02	4.35[S]	0,11	30.25[S]	0,11	NO
	100,0%	-23.642	13.451	-23.642	1.150	4,02	4,02	4.35[S]	0,11	50.98[S]	0,11	NO
Trave P1-S1	0%	-30.097	26.039	-30.097	11.829	4,02	4,02	2.21[S]	0,11	4.87[S]	0,11	NO
	12,5%	-30.097	26.039	-30.097	11.829	4,02	4,02	2.21[S]	0,11	4.87[S]	0,11	NO
	25,0%	-30.097	23.347	-30.097	10.867	4,02	4,02	2.46[S]	0,11	5.30[S]	0,11	NO
	37,5%	-30.097	16.288	-30.097	8.064	4,02	4,02	3.53[S]	0,11	7.14[S]	0,11	NO
	50,0%	-25.571	9.752	-25.571	12.814	4,02	4,02	5.98[S]	0,11	4.55[S]	0,11	NO
	62,5%	-25.571	13.502	-25.571	17.610	4,02	4,02	4.32[S]	0,11	3.31[S]	0,11	NO
	75,0%	-25.571	17.557	-25.571	22.101	4,02	4,02	3.32[S]	0,11	2.63[S]	0,11	NO
	87,5%	-25.571	19.136	-25.571	23.686	4,02	4,02	3.04[S]	0,11	2.46[S]	0,11	NO
	100,0%	-25.571	19.136	-25.571	23.686	4,02	4,02	3.04[S]	0,11	2.46[S]	0,11	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 11-P2-S1-12**					
Trave 11-P2	0%	-76.724	34.517	-76.724	23.343	6,03	4,02	2.25[S]	0,12	2.17[S]	0,11	NO
	12,5%	-76.724	34.517	-76.724	23.343	6,03	4,02	2.25[S]	0,12	2.17[S]	0,11	NO
	25,0%	-76.724	30.671	-76.724	22.437	6,03	4,02	2.54[S]	0,12	2.25[S]	0,11	NO
	37,5%	-76.724	20.806	-76.724	19.446	6,03	4,02	3.74[S]	0,12	2.60[S]	0,11	NO
	50,0%	-76.724	11.727	-76.724	15.667	6,03	4,02	6.64[S]	0,12	3.23[S]	0,11	NO
	62,5%	-85	12.801	-85	22.013	6,03	4,02	7.01[S]	0,14	2.83[S]	0,12	NO
	75,0%	-85	20.234	-85	26.694	6,03	4,02	4.43[S]	0,14	2.34[S]	0,12	NO
	87,5%	-85	23.169	-85	28.235	4,02	4,02	2.68[S]	0,12	2.20[S]	0,12	NO
	100,0%	-85	23.169	-85	28.235	4,02	4,02	2.68[S]	0,12	2.20[S]	0,12	NO
Trave P2-S1	0%	-35.583	15.641	-35.583	16.865	4,02	4,02	3.62[S]	0,11	3.36[S]	0,11	NO
	12,5%	-35.583	15.641	-35.583	16.865	4,02	4,02	3.62[S]	0,11	3.36[S]	0,11	NO
	25,0%	-74.308	14.351	-35.583	14.416	6,03	4,02	5.45[S]	0,12	3.95[S]	0,12	NO
	37,5%	-74.308	19.759	-35.583	7.308	6,03	4,02	3.96[S]	0,12	7.80[S]	0,12	NO
	50,0%	-74.308	27.380	0	0	6,03	4,02	2.86[S]	0,12	-	VNR	NO
	62,5%	-74.308	34.903	0	0	6,03	4,02	2.24[S]	0,12	-	VNR	NO
	75,0%	-35.583	48.591	0	0	6,03	4,02	1.73[S]	0,13	-	VNR	NO
	87,5%	-20.063	54.521	0	0	6,03	4,02	1.59[S]	0,13	-	VNR	NO
	100,0%	-20.063	54.521	0	0	6,03	4,02	1.59[S]	0,13	-	VNR	NO
Trave S1-12	0%	10.713	105.872	0	0	10,05	8,04	1.45[S]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	10.713	60.824	10.713	9.557	10,05	8,04	2.52[S]	0,13	13.23[S]	0,12	NO
	25,0%	0	0	10.713	46.552	10,05	8,04	-	VNR	2.71[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	10.713	64.038	8,04	8,04	-	VNR	1.97[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	10.713	70.666	8,04	8,04	-	VNR	1.78[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	10.713	69.688	8,04	8,04	-	VNR	1.81[S]	0,12	NO
	75,0%	10.713	3.233	10.713	52.980	12,06	8,04	56.08[S]	0,14	2.39[S]	0,12	NO
	87,5%	10.713	65.500	10.713	16.261	12,06	8,04	2.76[S]	0,14	7.78[S]	0,12	NO
	100,0%	10.713	112.973	0	0	12,06	8,04	1.60[S]	0,14	-	VNR	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**					
Trave 16-23	0%	8.902	133.443	0	0	12,06	10,05	1.37[S]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	8.902	90.098	8.902	3.835	10,05	10,05	1.73[S]	0,12	40.68[S]	0,12	NO
	25,0%	8.902	24.436	14.443	40.024	10,05	10,05	6.38[S]	0,12	3.92[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	14.443	59.159	10,05	10,05	-	VNR	2.65[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	8.902	65.471	10,05	10,05	-	VNR	2.38[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	8.902	65.812	10,05	10,05	-	VNR	2.37[S]	0,12	NO
	75,0%	17.594	2.219	8.902	57.905	10,05	10,05	70.92[S]	0,12	2.69[S]	0,12	NO
	87,5%	17.594	59.781	17.594	32.189	10,05	10,05	2.63[S]	0,12	4.88[S]	0,12	NO
	100%	17.594	99.903	0	0	10,05	10,05	1.57[S]	0,12	-	VNR	NO
Trave 16-17	0%	28.485	133.970	0	0	10,05	10,05	1.51[S]	0,10	-	VNR	NO
	12,5%	28.485	100.633	28.485	14.624	10,05	10,05	2.02[S]	0,10	13.90[S]	0,10	NO
	25,0%	28.485	35.478	28.485	40.861	10,05	10,05	5.73[S]	0,10	4.97[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	28.485	47.702	10,05	10,05	-	VNR	4.26[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	28.485	47.912	10,05	10,05	-	VNR	4.24[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	28.485	43.620	10,05	10,05	-	VNR	4.66[S]	0,10	NO
	75,0%	30.426	48.071	30.426	31.197	12,06	10,05	4.99[S]	0,11	6.53[S]	0,10	NO
	87,5%	30.426	117.456	0	0	12,06	10,05	2.04[S]	0,11	-	VNR	NO
	100%	30.426	151.698	0	0	12,06	10,05	1.58[S]	0,11	-	VNR	NO
Trave 18-17	0%	33.116	194.827	0	0	16,08	10,05	1.60[S]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	33.116	142.852	33.116	10.135	16,08	10,05	2.19[S]	0,13	20.17[S]	0,11	NO
	25,0%	33.116	41.983	33.116	61.532	16,08	10,05	7.46[S]	0,13	3.32[S]	0,11	NO
	37,5%	0	0	33.116	84.043	10,05	10,05	-	VNR	2.43[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	33.116	86.962	10,05	10,05	-	VNR	2.34[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	33.116	87.297	10,05	10,05	-	VNR	2.34[S]	0,10	NO
	75,0%	36.501	21.838	33.116	72.616	12,06	10,05	11.05[S]	0,11	2.81[S]	0,10	NO
	87,5%	33.116	114.789	33.116	29.048	12,06	10,05	2.09[S]	0,11	7.03[S]	0,10	NO
	100%	33.116	163.416	0	0	12,06	10,05	1.47[S]	0,11	-	VNR	NO
Trave 20-18	0%	30.191	188.476	0	0	16,08	10,05	1.65[S]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	30.191	138.400	30.191	7.767	16,08	10,05	2.25[S]	0,13	26.24[S]	0,11	NO
	25,0%	30.191	41.973	30.191	55.683	16,08	10,05	7.45[S]	0,13	3.66[S]	0,11	NO
	37,5%	0	0	30.191	74.711	10,05	10,05	-	VNR	2.72[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	28.725	73.987	10,05	10,05	-	VNR	2.74[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	30.191	73.985	10,05	10,05	-	VNR	2.75[S]	0,10	NO
	75,0%	30.191	41.470	30.191	54.840	16,08	10,05	7.54[S]	0,13	3.71[S]	0,11	NO
	87,5%	30.191	137.963	31.822	6.856	16,08	10,05	2.26[S]	0,13	29.78[S]	0,11	NO
	100%	30.191	188.067	0	0	16,08	10,05	1.66[S]	0,13	-	VNR	NO
Trave 21-20	0%	26.814	161.933	0	0	12,06	10,05	1.47[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	26.814	114.010	26.814	23.070	12,06	10,05	2.10[S]	0,11	8.80[S]	0,10	NO
	25,0%	26.814	22.435	26.814	68.086	12,06	10,05	10.67[S]	0,11	2.98[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	26.814	84.391	10,05	10,05	-	VNR	2.40[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	26.814	83.811	10,05	10,05	-	VNR	2.42[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	27.399	80.291	10,05	10,05	-	VNR	2.52[S]	0,10	NO
	75,0%	27.399	39.477	27.399	56.979	16,08	10,05	7.90[S]	0,13	3.56[S]	0,11	NO
	87,5%	27.399	138.347	27.399	4.862	16,08	10,05	2.25[S]	0,13	41.81[S]	0,11	NO
	100,0%	27.399	189.432	0	0	16,08	10,05	1.64[S]	0,13	-	VNR	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
Trave 21-22	0%	26.220	190.884	0	0	12,06	10,05	1.25[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	26.220	160.540	26.220	15.845	12,06	10,05	1.49[S]	0,11	12.80[S]	0,10	NO
	25,0%	26.220	73.881	26.220	48.348	12,06	10,05	3.23[S]	0,11	4.19[S]	0,10	NO
	37,5%	26.220	6.645	26.220	61.430	10,05	10,05	30.53[S]	0,10	3.30[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	26.220	75.317	10,05	10,05	-	VNR	2.69[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	27.170	77.853	10,05	10,05	-	VNR	2.60[S]	0,10	NO
	75,0%	27.170	15.857	27.170	78.533	10,05	10,05	12.80[S]	0,10	2.58[S]	0,10	NO
	87,5%	27.170	80.462	27.170	68.082	10,05	10,05	2.52[S]	0,10	2.98[S]	0,10	NO
	100%	27.170	104.071	27.170	38.208	10,05	10,05	1.95[S]	0,10	5.31[S]	0,10	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**					
Trave 24-25	0%	-2.108	97.187	-2.108	27.624	10,05	10,05	2.02[S]	0,10	7.13[S]	0,10	NO
	12,5%	-2.108	72.934	-2.108	49.456	10,05	10,05	2.70[S]	0,10	3.98[S]	0,10	NO
	25,0%	-2.108	24.002	-2.108	58.348	10,05	10,05	8.21[S]	0,10	3.37[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-2.108	58.150	10,05	10,05	-	VNR	3.38[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-2.108	55.603	10,05	10,05	-	VNR	3.54[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	3.976	44.187	10,05	10,05	-	VNR	4.48[S]	0,10	NO
	75,0%	3.976	41.851	3.976	39.654	10,05	10,05	4.73[S]	0,10	5.00[S]	0,10	NO
	87,5%	3.976	102.431	3.976	20.960	10,05	10,05	1.93[S]	0,10	9.46[S]	0,10	NO
	100,0%	3.976	132.173	0	0	10,05	10,05	1.50[S]	0,10	-	VNR	NO
Trave 25-26	0%	26.990	123.594	0	0	10,05	10,05	1.64[S]	0,10	-	VNR	NO
	12,5%	26.990	94.089	26.990	23.408	10,05	10,05	2.15[S]	0,10	8.67[S]	0,10	NO
	25,0%	26.990	36.166	26.990	42.049	10,05	10,05	5.61[S]	0,10	4.82[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	26.990	45.264	10,05	10,05	-	VNR	4.48[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	26.990	45.630	10,05	10,05	-	VNR	4.44[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	29.223	44.120	10,05	10,05	-	VNR	4.61[S]	0,10	NO
	75,0%	29.223	39.195	29.223	39.720	10,05	10,05	5.19[S]	0,10	5.12[S]	0,10	NO
	87,5%	29.223	98.457	29.223	19.740	10,05	10,05	2.06[S]	0,10	10.30[S]	0,10	NO
	100,0%	29.223	128.534	0	0	10,05	10,05	1.58[S]	0,10	-	VNR	NO
Trave 26-27	0%	28.644	125.322	0	0	10,05	10,05	1.62[S]	0,10	-	VNR	NO
	12,5%	28.644	94.304	28.644	21.635	10,05	10,05	2.15[S]	0,10	9.40[S]	0,10	NO
	25,0%	28.644	34.985	28.644	42.134	10,05	10,05	5.81[S]	0,10	4.82[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	28.644	46.484	10,05	10,05	-	VNR	4.37[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	28.644	46.823	10,05	10,05	-	VNR	4.34[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	30.028	46.096	10,05	10,05	-	VNR	4.41[S]	0,10	NO
	75,0%	30.028	37.356	30.028	40.826	10,05	10,05	5.45[S]	0,10	4.98[S]	0,10	NO
	87,5%	30.028	97.606	30.028	19.406	10,05	10,05	2.08[S]	0,10	10.49[S]	0,10	NO
	100%	30.028	129.036	0	0	10,05	10,05	1.57[S]	0,10	-	VNR	NO
Trave 27-28	0%	29.029	127.759	0	0	10,05	10,05	1.59[S]	0,10	-	VNR	NO
	12,5%	29.029	95.823	29.029	20.166	10,05	10,05	2.12[S]	0,10	10.08[S]	0,10	NO
	25,0%	29.029	35.463	29.029	42.048	10,05	10,05	5.73[S]	0,10	4.83[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	29.029	47.485	10,05	10,05	-	VNR	4.28[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	29.029	47.697	10,05	10,05	-	VNR	4.26[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	29.175	46.975	10,05	10,05	-	VNR	4.33[S]	0,10	NO
	75,0%	29.175	34.871	29.175	41.564	10,05	10,05	5.83[S]	0,10	4.89[S]	0,10	NO
	87,5%	29.175	95.219	29.175	19.708	10,05	10,05	2.13[S]	0,10	10.32[S]	0,10	NO
	100%	29.175	127.140	0	0	10,05	10,05	1.60[S]	0,10	-	VNR	NO
Trave 29-28	0%	25.584	119.816	0	0	10,05	10,05	1.69[S]	0,10	-	VNR	NO
	12,5%	25.584	90.729	25.584	23.369	10,05	10,05	2.23[S]	0,10	8.67[S]	0,10	NO
	25,0%	25.584	33.560	25.584	41.954	10,05	10,05	6.04[S]	0,10	4.83[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	25.584	45.207	10,05	10,05	-	VNR	4.48[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	25.828	46.088	10,05	10,05	-	VNR	4.40[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	25.828	45.768	10,05	10,05	-	VNR	4.43[S]	0,10	NO
	75,0%	25.828	37.856	25.828	41.368	10,05	10,05	5.35[S]	0,10	4.90[S]	0,10	NO
	87,5%	25.828	96.518	25.828	21.488	10,05	10,05	2.10[S]	0,10	9.43[S]	0,10	NO
	100,0%	25.828	126.285	0	0	10,05	10,05	1.60[S]	0,10	-	VNR	NO
Trave 29-30	0%	-10.715	116.685	0	0	10,05	10,05	1.67[S]	0,10	-	VNR	NO
	12,5%	-10.715	98.745	-10.715	21.250	10,05	10,05	1.97[S]	0,10	9.19[S]	0,10	NO
	25,0%	-10.715	47.033	-10.715	33.134	10,05	10,05	4.15[S]	0,10	5.89[S]	0,10	NO
	37,5%	-10.715	6.075	-10.715	34.619	10,05	10,05	32.15[S]	0,10	5.64[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-2.609	48.245	10,05	10,05	-	VNR	4.08[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-2.609	52.762	10,05	10,05	-	VNR	3.73[S]	0,10	NO
	75,0%	-2.609	26.861	-2.609	52.282	10,05	10,05	7.33[S]	0,10	3.76[S]	0,10	NO
	87,5%	-2.609	68.741	-2.609	50.230	10,05	10,05	2.86[S]	0,10	3.92[S]	0,10	NO
	100%	-2.609	83.679	-2.609	37.423	10,05	10,05	2.35[S]	0,10	5.26[S]	0,10	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-S1**					
Trave 1-S1	0%	-16.489	32.381	-16.489	33.731	6,03	6,03	1.95[S]	0,17	1.88[S]	0,17	NO
	12,5%	-16.489	26.906	-16.489	30.364	6,03	6,03	2.35[S]	0,17	2.08[S]	0,17	NO
	25,0%	-16.489	17.530	-16.489	23.580	6,03	6,03	3.61[S]	0,17	2.69[S]	0,17	NO
	37,5%	-16.489	8.971	-16.489	15.981	6,03	6,03	7.07[S]	0,17	3.97[S]	0,17	NO
	50,0%	-16.489	1.227	-16.489	7.565	6,03	6,03	51.71[S]	0,17	8.38[S]	0,17	NO
	62,5%	-15.780	10.730	-15.780	11.270	6,03	6,03	5.92[S]	0,17	5.63[S]	0,17	NO
	75,0%	-15.780	21.516	-15.780	16.644	6,03	6,03	2.95[S]	0,17	3.81[S]	0,17	NO
	87,5%	-15.780	33.117	-15.780	21.201	6,03	6,03	1.91[S]	0,17	2.99[S]	0,17	NO
	100,0%	-15.780	39.807	-15.780	23.353	6,03	6,03	1.59[S]	0,17	2.72[S]	0,17	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 2-12-17-26**					
Trave 2-12	0%	-5.733	26.908	-5.733	18.806	6,03	6,03	2.40[S]	0,17	3.43[S]	0,17	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	12,5%	-5.733	19.851	-5.733	18.451	6,03	6,03	3.25[S]	0,17	3.50[S]	0,17	NO
	25,0%	-5.733	10.720	-5.733	16.496	6,03	6,03	6.02[S]	0,17	3.91[S]	0,17	NO
	37,5%	-5.733	3.295	-5.733	12.837	6,03	6,03	19.60[S]	0,17	5.03[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-5.733	7.472	6,03	6,03	-	VNR	8.64[S]	0,17	NO
	62,5%	-4.798	5.218	-4.798	8.164	6,03	6,03	12.39[S]	0,17	7.92[S]	0,17	NO
	75,0%	-4.798	15.121	-4.798	9.345	6,03	6,03	4.27[S]	0,17	6.92[S]	0,17	NO
	87,5%	-4.798	26.730	-4.798	9.358	6,03	6,03	2.41[S]	0,17	6.91[S]	0,17	NO
	100%	-4.798	35.445	-4.798	8.260	6,03	6,03	1.82[S]	0,17	7.83[S]	0,17	NO
Trave 12-17	0%	-17.889	52.254	-17.889	14.170	8,04	6,03	1.56[S]	0,19	4.47[S]	0,18	NO
	12,5%	-17.889	45.808	-17.889	14.100	6,03	6,03	1.38[S]	0,17	4.49[S]	0,17	NO
	25,0%	-17.889	30.079	-17.889	13.669	6,03	6,03	2.10[S]	0,17	4.63[S]	0,17	NO
	37,5%	-17.889	16.262	-17.889	11.328	6,03	6,03	3.89[S]	0,17	5.58[S]	0,17	NO
	50,0%	-17.889	4.357	-17.889	7.782	6,03	6,03	14.53[S]	0,17	8.13[S]	0,17	NO
	62,5%	-17.889	9.306	-17.889	15.282	6,03	6,03	6.80[S]	0,17	4.14[S]	0,17	NO
	75,0%	-17.889	19.386	-17.889	20.614	6,03	6,03	3.26[S]	0,17	3.07[S]	0,17	NO
	87,5%	-17.889	31.376	-17.889	24.036	6,03	6,03	2.01[S]	0,17	2.63[S]	0,17	NO
	100%	-17.889	36.405	-17.889	24.837	6,03	6,03	1.73[S]	0,17	2.54[S]	0,17	NO
Trave 17-26	0%	287	37.429	0	0	6,03	6,03	1.80[S]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	287	22.660	287	7.301	6,03	6,03	2.97[S]	0,16	9.24[S]	0,16	NO
	25,0%	287	7.103	287	12.280	6,03	6,03	9.49[S]	0,16	5.49[S]	0,16	NO
	37,5%	0	0	287	13.267	6,03	6,03	-	VNR	5.08[S]	0,16	NO
	50,0%	0	0	1.344	13.273	6,03	6,03	-	VNR	5.09[S]	0,16	NO
	62,5%	0	0	1.344	14.387	6,03	6,03	-	VNR	4.69[S]	0,16	NO
	75,0%	1.344	9.893	1.344	13.029	6,03	6,03	6.83[S]	0,16	5.18[S]	0,16	NO
	87,5%	1.344	25.960	1.344	7.542	6,03	6,03	2.60[S]	0,16	8.96[S]	0,16	NO
	100,0%	1.344	41.120	0	0	6,03	6,03	1.64[S]	0,16	-	VNR	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 3-18-27**					
Trave 3-18	0%	-217	40.680	0	0	6,03	6,03	1.65[S]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	-217	22.395	-217	9.149	6,03	6,03	3.01[S]	0,16	7.36[S]	0,16	NO
	25,0%	-217	4.182	-217	16.641	6,03	6,03	16.11[S]	0,16	4.05[S]	0,16	NO
	37,5%	0	0	-217	18.752	6,03	6,03	-	VNR	3.59[S]	0,16	NO
	50,0%	0	0	899	17.582	6,03	6,03	-	VNR	3.84[S]	0,16	NO
	62,5%	0	0	899	18.133	6,03	6,03	-	VNR	3.72[S]	0,16	NO
	75,0%	899	7.269	899	14.795	6,03	6,03	9.28[S]	0,16	4.56[S]	0,16	NO
	87,5%	899	26.715	899	6.071	6,03	6,03	2.52[S]	0,16	11.12[S]	0,16	NO
	100%	899	45.978	0	0	6,03	6,03	1.46[S]	0,16	-	VNR	NO
Trave 18-27	0%	-5.417	49.050	0	0	6,03	6,03	1.36[S]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	-5.417	32.200	-5.417	7.599	6,03	6,03	2.07[S]	0,16	8.79[S]	0,16	NO
	25,0%	-5.417	13.931	-5.417	12.260	6,03	6,03	4.79[S]	0,16	5.45[S]	0,16	NO
	37,5%	0	0	-5.417	13.026	6,03	6,03	-	VNR	5.13[S]	0,16	NO
	50,0%	0	0	-4.246	13.144	6,03	6,03	-	VNR	5.09[S]	0,16	NO
	62,5%	0	0	-4.246	16.819	6,03	6,03	-	VNR	3.98[S]	0,16	NO
	75,0%	-4.246	11.180	-4.246	17.059	6,03	6,03	5.99[S]	0,16	3.92[S]	0,16	NO
	87,5%	-4.246	27.562	-4.246	14.285	6,03	6,03	2.43[S]	0,16	4.68[S]	0,16	NO
	100,0%	-4.246	42.966	-4.246	7.300	6,03	6,03	1.55[S]	0,16	9.17[S]	0,16	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 5-20-28**					
Trave 5-20	0%	1.073	48.316	0	0	6,03	6,03	1.39[S]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	1.073	28.426	1.073	11.774	6,03	6,03	2.37[S]	0,16	5.73[S]	0,16	NO
	25,0%	1.073	8.256	1.073	18.324	6,03	6,03	8.18[S]	0,16	3.68[S]	0,16	NO
	37,5%	0	0	1.073	19.637	6,03	6,03	-	VNR	3.43[S]	0,16	NO
	50,0%	0	0	2.297	17.933	6,03	6,03	-	VNR	3.77[S]	0,16	NO
	62,5%	0	0	2.297	19.599	6,03	6,03	-	VNR	3.45[S]	0,16	NO
	75,0%	2.297	10.070	2.297	17.827	8,04	6,03	8.56[S]	0,18	3.81[S]	0,17	NO
	87,5%	2.297	30.820	2.297	10.697	8,04	6,03	2.79[S]	0,18	6.35[S]	0,17	NO
	100,0%	2.297	51.167	0	0	8,04	6,03	1.68[S]	0,18	-	VNR	NO
Trave 20-28	0%	-2.070	56.140	-2.070	4.753	8,04	6,03	1.52[S]	0,17	14.19[S]	0,17	NO
	12,5%	-2.070	37.877	-2.070	12.138	8,04	6,03	2.26[S]	0,17	5.55[S]	0,17	NO
	25,0%	-2.070	17.807	-2.070	15.261	8,04	6,03	4.81[S]	0,17	4.42[S]	0,17	NO
	37,5%	-2.070	1.998	-2.070	15.188	6,03	6,03	33.63[S]	0,16	4.42[S]	0,16	NO
	50,0%	0	0	2.096	13.487	6,03	6,03	-	VNR	5.01[S]	0,16	NO
	62,5%	2.096	925	2.096	18.785	6,03	6,03	73.14[S]	0,16	3.60[S]	0,16	NO
	75,0%	2.096	14.842	2.096	19.962	6,03	6,03	4.55[S]	0,16	3.38[S]	0,16	NO
	87,5%	2.096	33.016	2.096	18.638	6,03	6,03	2.04[S]	0,16	3.63[S]	0,16	NO
	100%	2.096	49.829	2.096	13.148	6,03	6,03	1.35[S]	0,16	5.14[S]	0,16	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 6-21-29**					
Trave 6-21	0%	5.410	60.678	5.410	8.313	8,04	6,03	1.42[S]	0,18	8.21[S]	0,17	NO
	12,5%	5.410	39.018	5.410	17.721	8,04	6,03	2.21[S]	0,18	3.85[S]	0,17	NO
	25,0%	5.410	16.542	5.410	21.750	8,04	6,03	5.23[S]	0,18	3.13[S]	0,17	NO
	37,5%	0	0	5.410	21.607	6,03	6,03	-	VNR	3.14[S]	0,16	NO
	50,0%	0	0	5.410	17.094	6,03	6,03	-	VNR	3.97[S]	0,16	NO
	62,5%	0	0	8.483	19.637	6,03	6,03	-	VNR	3.47[S]	0,16	NO
	75,0%	8.483	15.963	8.483	19.542	8,04	6,03	5.44[S]	0,18	3.50[S]	0,17	NO
	87,5%	8.483	38.846	8.483	15.106	8,04	6,03	2.23[S]	0,18	4.53[S]	0,17	NO
	100,0%	8.483	60.829	8.483	5.290	8,04	6,03	1.42[S]	0,18	12.96[S]	0,17	NO
Trave 21-29	0%	9.481	57.242	9.481	16.809	8,04	6,03	1.51[S]	0,18	4.08[S]	0,17	NO
	12,5%	9.481	39.125	9.481	20.964	8,04	6,03	2.22[S]	0,18	3.27[S]	0,17	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	25,0%	9.481	18.955	9.481	21.515	8,04	6,03	4.58[S]	0,18	3.19[S]	0,17	NO
	37,5%	9.481	2.859	9.481	19.457	6,03	6,03	23.93[S]	0,16	3.51[S]	0,16	NO
	50,0%	0	0	9.858	13.445	6,03	6,03	-	VNR	5.09[S]	0,16	NO
	62,5%	9.858	3.157	9.858	19.459	6,03	6,03	21.69[S]	0,16	3.51[S]	0,16	NO
	75,0%	9.858	19.372	9.858	21.396	8,04	6,03	4.49[S]	0,18	3.21[S]	0,17	NO
	87,5%	9.858	39.662	9.858	20.782	8,04	6,03	2.19[S]	0,18	3.30[S]	0,17	NO
	100%	9.858	57.872	9.858	16.507	8,04	6,03	1.50[S]	0,18	4.16[S]	0,17	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 7-22-30**					
Trave 7-22	0%	14.601	70.760	14.601	3.628	10,05	6,03	1.49[S]	0,20	19.12[S]	0,17	NO
	12,5%	14.601	44.552	14.601	17.158	10,05	6,03	2.37[S]	0,20	4.04[S]	0,17	NO
	25,0%	14.601	17.600	14.601	23.905	10,05	6,03	6.02[S]	0,20	2.90[S]	0,17	NO
	37,5%	0	0	14.601	24.706	6,03	6,03	-	VNR	2.79[S]	0,16	NO
	50,0%	0	0	14.601	20.687	6,03	6,03	-	VNR	3.33[S]	0,16	NO
	62,5%	0	0	16.840	23.298	6,03	6,03	-	VNR	2.97[S]	0,16	NO
	75,0%	16.840	16.949	16.840	22.368	10,05	6,03	6.26[S]	0,20	3.11[S]	0,17	NO
	87,5%	16.840	44.124	16.840	15.400	10,05	6,03	2.40[S]	0,20	4.52[S]	0,17	NO
	100,0%	16.840	70.508	16.840	1.649	10,05	6,03	1.50[S]	0,20	42.22[S]	0,17	NO
Trave 22-30	0%	9.531	66.325	9.531	14.333	10,05	6,03	1.59[S]	0,19	4.80[S]	0,17	NO
	12,5%	9.531	44.539	9.531	21.246	10,05	6,03	2.36[S]	0,19	3.24[S]	0,17	NO
	25,0%	9.531	20.514	9.531	23.050	10,05	6,03	5.14[S]	0,19	2.98[S]	0,17	NO
	37,5%	9.531	1.649	9.531	21.855	6,03	6,03	41.50[S]	0,16	3.13[S]	0,16	NO
	50,0%	0	0	11.510	16.759	6,03	6,03	-	VNR	4.09[S]	0,16	NO
	62,5%	11.510	2.697	11.510	22.855	6,03	6,03	25.45[S]	0,16	3.00[S]	0,16	NO
	75,0%	11.510	21.582	11.510	24.037	10,05	6,03	4.89[S]	0,20	2.87[S]	0,17	NO
	87,5%	11.510	45.624	11.510	22.218	10,05	6,03	2.31[S]	0,20	3.10[S]	0,17	NO
	100%	11.510	67.425	11.510	15.286	10,05	6,03	1.56[S]	0,20	4.51[S]	0,17	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1a-11-23-24**					
Trave 1a-11	0%	-23.707	2.856	-23.707	4.730	6,03	6,03	21.95[S]	0,17	13.25[S]	0,17	NO
	12,5%	-23.707	2.856	-23.707	4.730	6,03	6,03	21.95[S]	0,17	13.25[S]	0,17	NO
	25,0%	-23.707	2.472	-23.707	3.834	6,03	6,03	25.36[S]	0,17	16.35[S]	0,17	NO
	37,5%	-1.977	2.381	-23.707	2.596	6,03	6,03	27.29[S]	0,17	24.15[S]	0,17	NO
	50,0%	-1.977	3.554	-23.707	1.245	6,03	6,03	18.28[S]	0,17	50.36[S]	0,17	NO
	62,5%	-23.229	4.705	-1.977	54	6,03	6,03	13.33[S]	0,17	NS	0,17	NO
	75,0%	-23.229	6.240	0	0	6,03	6,03	10.05[S]	0,17	-	VNR	NO
	87,5%	-1.977	8.025	0	0	6,03	6,03	8.09[S]	0,17	-	VNR	NO
	100,0%	-1.977	8.025	0	0	6,03	6,03	8.09[S]	0,17	-	VNR	NO
Trave 11-23	0%	-4.370	29.097	-4.370	16.339	6,03	6,03	2.22[S]	0,17	3.96[S]	0,17	NO
	12,5%	-4.370	23.456	-4.370	15.406	6,03	6,03	2.75[S]	0,17	4.20[S]	0,17	NO
	25,0%	-4.370	14.623	-4.370	13.039	6,03	6,03	4.42[S]	0,17	4.96[S]	0,17	NO
	37,5%	-4.370	6.768	-4.370	9.692	6,03	6,03	9.56[S]	0,17	6.67[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-4.370	5.366	6,03	6,03	-	VNR	12.06[S]	0,17	NO
	62,5%	-3.640	5.064	-3.640	10.130	6,03	6,03	12.79[S]	0,17	6.39[S]	0,17	NO
	75,0%	-3.640	12.160	-3.640	14.234	6,03	6,03	5.32[S]	0,17	4.55[S]	0,17	NO
	87,5%	-3.640	20.236	-3.640	17.358	6,03	6,03	3.20[S]	0,17	3.73[S]	0,17	NO
	100%	-3.640	25.431	-3.640	18.737	6,03	6,03	2.54[S]	0,17	3.45[S]	0,17	NO
Trave 23-24	0%	699	25.369	699	6.957	6,03	6,03	2.57[S]	0,17	9.38[S]	0,17	NO
	12,5%	699	18.046	699	8.671	6,03	6,03	3.61[S]	0,17	7.52[S]	0,17	NO
	25,0%	699	9.012	699	8.854	6,03	6,03	7.24[S]	0,17	7.37[S]	0,17	NO
	37,5%	699	1.768	699	8.084	6,03	6,03	36.91[S]	0,17	8.07[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	3.918	6.139	6,03	6,03	-	VNR	10.68[S]	0,18	NO
	62,5%	3.918	2.368	3.918	8.710	6,03	6,03	27.70[S]	0,18	7.53[S]	0,18	NO
	75,0%	3.918	9.601	3.918	9.491	6,03	6,03	6.83[S]	0,18	6.91[S]	0,18	NO
	87,5%	3.918	18.623	3.918	9.313	6,03	6,03	3.52[S]	0,18	7.04[S]	0,18	NO
	100,0%	3.918	25.939	3.918	7.610	6,03	6,03	2.52[S]	0,18	8.62[S]	0,18	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave S1-16**					
Trave S1-16	0%	-13.464	49.441	-13.464	56.895	6,03	6,03	1.77[S]	0,14	1.54[S]	0,14	NO
	12,5%	-13.464	46.101	-13.464	54.855	6,03	6,03	1.90[S]	0,14	1.60[S]	0,14	NO
	25,0%	-13.464	30.065	-13.464	43.731	6,03	6,03	2.92[S]	0,14	2.00[S]	0,14	NO
	37,5%	-13.464	15.390	-13.464	31.246	4,02	6,03	3.92[S]	0,12	2.80[S]	0,13	NO
	50,0%	-11.844	7.501	-13.464	17.420	4,02	6,03	8.08[S]	0,12	5.03[S]	0,13	NO
	62,5%	-11.844	24.716	-11.844	26.534	4,02	6,03	2.45[S]	0,12	3.31[S]	0,14	NO
	75,0%	-11.844	43.195	-11.844	35.217	8,04	6,03	2.66[S]	0,16	2.50[S]	0,14	NO
	87,5%	-11.844	62.917	-11.844	42.657	8,04	6,03	1.83[S]	0,16	2.06[S]	0,14	NO
	100,0%	-11.844	66.965	-11.844	43.985	8,04	6,03	1.72[S]	0,16	2.00[S]	0,14	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 16-25**					
Trave 16-25	0%	3.387	35.636	0	0	6,03	6,03	1.90[S]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	3.387	21.347	3.387	7.386	6,03	6,03	3.17[S]	0,16	9.17[S]	0,16	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	25,0%	3.387	6.315	3.387	12.365	6,03	6,03	10.73[S]	0,16	5.48[S]	0,16	NO
	37,5%	0	0	3.387	13.376	6,03	6,03	-	VNR	5.06[S]	0,16	NO
	50,0%	0	0	5.718	13.039	6,03	6,03	-	VNR	5.21[S]	0,16	NO
	62,5%	0	0	5.718	13.900	6,03	6,03	-	VNR	4.89[S]	0,16	NO
	75,0%	5.718	9.187	5.718	12.334	6,03	6,03	7.40[S]	0,16	5.51[S]	0,16	NO
	87,5%	5.718	24.945	5.718	6.629	6,03	6,03	2.72[S]	0,16	10.26[S]	0,16	NO
	100,0%	5.718	39.792	0	0	6,03	6,03	1.70[S]	0,16	-	VNR	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 6b-P1-S1**					
Trave 6b-P1	0%	-27.825	4.027	-27.825	6.733	4,02	4,02	14.39[S]	0,11	8.61[S]	0,11	NO
	12,5%	-27.825	4.027	-27.825	6.733	4,02	4,02	14.39[S]	0,11	8.61[S]	0,11	NO
	25,0%	-27.825	2.780	-27.825	6.106	4,02	4,02	20.85[S]	0,11	9.49[S]	0,11	NO
	37,5%	-5.999	1.758	-27.825	4.797	4,02	4,02	34.91[S]	0,12	12.08[S]	0,11	NO
	50,0%	-7.798	4.983	-15.320	3.139	4,02	4,02	12.26[S]	0,12	19.09[S]	0,12	NO
	62,5%	-7.798	8.729	-7.798	2.589	4,02	4,02	7.00[S]	0,12	23.60[S]	0,12	NO
	75,0%	-7.798	12.980	-7.798	2.499	4,02	4,02	4.70[S]	0,12	24.45[S]	0,12	NO
	87,5%	-7.798	15.564	-7.798	2.565	4,02	4,02	3.92[S]	0,12	23.82[S]	0,12	NO
	100,0%	-7.798	15.564	-7.798	2.129	4,02	4,02	3.92[S]	0,12	28.70[S]	0,12	NO
Trave P1-S1	0%	-25.358	27.252	-25.358	15.272	4,02	4,02	2.14[S]	0,11	3.82[S]	0,11	NO
	12,5%	-25.358	27.252	-25.358	15.272	4,02	4,02	2.14[S]	0,11	3.82[S]	0,11	NO
	25,0%	-25.358	24.578	-25.358	13.350	4,02	4,02	2.37[S]	0,11	4.37[S]	0,11	NO
	37,5%	-25.358	17.436	-25.358	8.082	4,02	4,02	3.34[S]	0,11	7.22[S]	0,11	NO
	50,0%	-14.009	15.601	-14.009	11.731	4,02	4,02	3.85[S]	0,12	5.12[S]	0,12	NO
	62,5%	-14.009	21.456	-14.009	18.286	4,02	4,02	2.80[S]	0,12	3.28[S]	0,12	NO
	75,0%	-14.009	27.420	-14.009	24.730	4,02	4,02	2.19[S]	0,12	2.43[S]	0,12	NO
	87,5%	-14.009	29.660	-14.009	27.090	4,02	4,02	2.02[S]	0,12	2.21[S]	0,12	NO
	100,0%	-14.009	29.660	-14.009	27.090	4,02	4,02	2.02[S]	0,12	2.21[S]	0,12	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-2**					
Trave 1-2	0%	-20.301	180.749	0	0	16,08	14,07	1.33[S]	0,13	-	VNR	NO
	12,5%	-20.301	110.061	-20.301	29.487	16,08	14,07	2.19[S]	0,13	7.25[S]	0,12	NO
	25,0%	-20.301	15.997	-20.301	76.924	16,08	14,07	15.08[S]	0,13	2.78[S]	0,12	NO
	37,5%	0	0	-20.301	96.608	14,07	14,07	-	VNR	2.21[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	-17.344	99.701	14,07	14,07	-	VNR	2.14[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	-17.344	99.683	14,07	14,07	-	VNR	2.14[S]	0,12	NO
	75,0%	-17.344	10.852	-17.344	82.737	16,08	14,07	22.28[S]	0,13	2.59[S]	0,12	NO
	87,5%	-17.344	102.177	-17.344	38.040	16,08	14,07	2.36[S]	0,13	5.63[S]	0,12	NO
	100,0%	-17.344	171.203	0	0	16,08	14,07	1.41[S]	0,13	-	VNR	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 11-P2-S1-12**					
Trave 11-P2	0%	-67.081	37.168	-67.081	24.666	6,03	4,02	2.13[S]	0,12	2.11[S]	0,11	NO
	12,5%	-67.081	37.168	-67.081	24.666	6,03	4,02	2.13[S]	0,12	2.11[S]	0,11	NO
	25,0%	-67.081	32.845	-67.081	24.147	6,03	4,02	2.41[S]	0,12	2.15[S]	0,11	NO
	37,5%	-67.081	21.894	-67.081	21.992	6,03	4,02	3.62[S]	0,12	2.37[S]	0,11	NO
	50,0%	-67.081	12.028	-67.081	18.752	6,03	4,02	6.60[S]	0,12	2.78[S]	0,11	NO
	62,5%	-17.260	9.147	-55.875	18.083	6,03	4,02	9.52[S]	0,13	2.97[S]	0,12	NO
	75,0%	-55.875	15.773	-55.875	22.401	6,03	4,02	5.14[S]	0,13	2.40[S]	0,12	NO
	87,5%	-55.875	19.281	-55.875	23.737	4,02	4,02	2.78[S]	0,11	2.25[S]	0,11	NO
	100,0%	-55.875	19.281	-55.875	23.737	4,02	4,02	2.78[S]	0,11	2.25[S]	0,11	NO
Trave P2-S1	0%	-44.271	16.363	-44.271	21.049	4,02	4,02	3.38[S]	0,11	2.63[S]	0,11	NO
	12,5%	-44.271	16.363	-44.271	21.049	4,02	4,02	3.38[S]	0,11	2.63[S]	0,11	NO
	25,0%	-44.271	15.581	-44.271	18.149	6,03	4,02	5.32[S]	0,13	3.06[S]	0,12	NO
	37,5%	-44.271	22.159	-44.271	9.832	6,03	4,02	3.74[S]	0,13	5.66[S]	0,12	NO
	50,0%	-44.271	33.439	-44.271	804	6,03	4,02	2.48[S]	0,13	69.24[S]	0,12	NO
	62,5%	-44.271	45.388	0	0	6,03	4,02	1.82[S]	0,13	-	VNR	NO
	75,0%	-44.271	58.000	0	0	6,03	4,02	1.43[S]	0,13	-	VNR	NO
	87,5%	-44.271	62.838	0	0	6,03	4,02	1.32[S]	0,13	-	VNR	NO
	100,0%	-44.271	62.838	0	0	6,03	4,02	1.32[S]	0,13	-	VNR	NO
Trave S1-12	0%	-68.261	147.019	0	0	18,10	10,05	1.70[S]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	-68.261	86.756	-68.261	4.732	18,10	10,05	2.89[S]	0,16	30.03[S]	0,13	NO
	25,0%	-68.261	4.899	-68.261	56.733	18,10	12,06	51.25[S]	0,16	2.98[S]	0,14	NO
	37,5%	0	0	-68.261	82.374	8,04	12,06	-	VNR	2.05[S]	0,13	NO
	50,0%	0	0	-68.261	88.422	8,04	12,06	-	VNR	1.91[S]	0,13	NO
	62,5%	0	0	-68.261	86.853	8,04	12,06	-	VNR	1.94[S]	0,13	NO
	75,0%	-65.438	4.489	-68.261	62.924	18,10	12,06	56.02[S]	0,16	2.69[S]	0,14	NO
	87,5%	-65.438	88.049	-65.438	12.002	18,10	10,05	2.85[S]	0,16	11.87[S]	0,13	NO
	100,0%	-65.438	152.004	0	0	18,10	10,05	1.65[S]	0,16	-	VNR	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**					
Trave 1b-3	0%	-404.709	23.656	-404.709	15.084	8,04	8,04	3.01[S]	0,08	4.72[S]	0,08	NO
	12,5%	-404.709	23.656	-404.709	15.084	8,04	8,04	3.01[S]	0,08	4.72[S]	0,08	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	25,0%	-404.709	23.656	-404.709	15.084	8,04	8,04	3.01[S]	0,08	4.72[S]	0,08	NO
	37,5%	-404.951	20.261	-404.951	12.559	8,04	8,04	3.51[S]	0,08	5.66[S]	0,08	NO
	50,0%	-405.319	15.160	-266.104	17.247	8,04	8,04	4.69[S]	0,08	5.76[S]	0,09	NO
	62,5%	-266.473	25.673	-266.473	22.337	8,04	8,04	3.86[S]	0,09	4.44[S]	0,09	NO
	75,0%	-266.715	28.973	-266.715	25.625	8,04	8,04	3.42[S]	0,09	3.87[S]	0,09	NO
	87,5%	-266.715	28.973	-266.715	25.625	8,04	10,05	3.43[S]	0,09	5.29[S]	0,10	NO
	100%	-266.715	28.973	-266.715	25.625	8,04	10,05	3.43[S]	0,09	5.29[S]	0,10	NO
Trave 3-4	0%	-424.518	6.864	-424.518	7.100	8,04	8,04	9.79[S]	0,08	9.46[S]	0,08	NO
	12,5%	-382.798	9.835	-382.798	15.845	8,04	8,04	7.69[S]	0,08	4.77[S]	0,08	NO
	25,0%	-362.934	8.291	-362.934	18.441	8,04	8,04	9.61[S]	0,08	4.32[S]	0,08	NO
	37,5%	-345.739	5.852	-345.739	19.524	8,04	8,04	14.22[S]	0,08	4.26[S]	0,08	NO
	50,0%	-326.474	4.722	-326.474	19.250	8,04	8,04	18.45[S]	0,09	4.52[S]	0,09	NO
	62,5%	-303.250	3.753	-303.250	18.203	8,04	8,04	24.47[S]	0,09	5.04[S]	0,09	NO
	75,0%	-276.948	3.858	-276.948	15.436	8,04	8,04	25.19[S]	0,09	6.29[S]	0,09	NO
	87,5%	-193.494	7.718	-250.302	10.746	6,03	6,03	10.04[S]	0,08	6.13[S]	0,08	NO
	100%	-232.092	18.159	-231.445	2.132	6,03	6,03	3.83[S]	0,08	32.73[S]	0,08	NO
Trave 4-5	0%	-167.910	28.214	-167.910	1.190	6,03	6,03	2.93[S]	0,09	69.56[S]	0,09	NO
	12,5%	-167.910	28.214	-167.910	1.190	6,03	6,03	2.93[S]	0,09	69.56[S]	0,09	NO
	25,0%	-116.628	19.015	-39.490	3.795	6,03	6,03	4.90[S]	0,09	28.71[S]	0,10	NO
	37,5%	-116.628	19.015	-39.490	3.795	6,03	6,03	4.90[S]	0,09	28.71[S]	0,10	NO
	50,0%	-19.714	22.906	-19.714	12.116	6,03	6,03	4.93[S]	0,11	9.32[S]	0,11	NO
	62,5%	-10.392	31.527	-10.392	20.453	6,03	6,03	3.64[S]	0,11	5.61[S]	0,11	NO
	75,0%	-10.392	31.527	-10.392	20.453	6,03	6,03	3.64[S]	0,11	5.61[S]	0,11	NO
	87,5%	-7.400	48.805	-7.400	34.421	6,03	6,03	2.36[S]	0,11	3.35[S]	0,11	NO
	100%	-7.400	48.805	-7.400	34.421	6,03	6,03	2.36[S]	0,11	3.35[S]	0,11	NO
Trave 5-2b	0%	-84.132	48.807	-84.132	17.795	6,03	6,03	2.04[S]	0,10	5.61[S]	0,10	NO
	12,5%	-84.154	47.318	-84.154	16.956	6,03	6,03	2.11[S]	0,10	5.89[S]	0,10	NO
	25,0%	-83.203	29.961	-83.203	12.573	6,03	6,03	3.34[S]	0,10	7.95[S]	0,10	NO
	37,5%	-76.882	17.844	-76.882	10.014	6,03	10,05	5.68[S]	0,10	17.38[S]	0,12	NO
	50,0%	-103.719	8.401	-105.545	16.600	8,04	10,05	15.75[S]	0,11	10.13[S]	0,12	NO
	62,5%	-124.670	8.906	-188.867	20.316	8,04	10,05	14.38[S]	0,11	7.45[S]	0,11	NO
	75,0%	-182.766	13.987	-241.388	25.638	8,04	10,05	8.32[S]	0,10	5.49[S]	0,10	NO
	87,5%	-235.116	19.776	-294.748	31.740	8,04	10,05	5.35[S]	0,10	4.09[S]	0,10	NO
	100,0%	-277.255	28.729	-344.552	43.031	8,04	10,05	3.38[S]	0,09	2.78[S]	0,09	NO
Trave 2b-6	0%	-336.306	29.320	-336.306	64.980	8,04	10,05	2.90[S]	0,09	1.87[S]	0,09	NO
	12,5%	-336.306	29.320	-336.306	64.980	8,04	10,05	2.90[S]	0,09	1.87[S]	0,09	NO
	25,0%	-258.978	23.553	-258.978	47.585	8,04	10,05	4.28[S]	0,09	2.88[S]	0,10	NO
	37,5%	-182.505	14.986	-182.505	28.898	8,04	10,05	7.77[S]	0,10	5.28[S]	0,11	NO
	50,0%	-182.505	14.656	-182.505	27.850	8,04	10,05	7.94[S]	0,10	5.48[S]	0,11	NO
	62,5%	-33.932	33.162	-109.702	11.124	8,04	6,03	4.41[S]	0,12	8.52[S]	0,10	NO
	75,0%	49.666	56.703	49.666	5.099	8,04	6,03	2.87[S]	0,13	24.91[S]	0,12	NO
	87,5%	16.397	93.187	75.845	11.388	8,04	6,03	1.68[S]	0,13	11.62[S]	0,12	NO
	100%	16.397	93.187	75.845	11.388	8,04	6,03	1.68[S]	0,13	11.62[S]	0,12	NO
Trave 6-7	0%	-81.290	118.494	0	0	10,05	8,04	1.50[S]	0,10	-	VNR	NO
	12,5%	-81.290	93.164	-81.290	25.869	8,04	8,04	1.52[S]	0,09	5.48[S]	0,09	NO
	25,0%	-81.290	22.821	-81.290	54.781	8,04	8,04	6.21[S]	0,09	2.58[S]	0,09	NO
	37,5%	0	0	-73.177	69.971	8,04	8,04	-	VNR	2.05[S]	0,09	NO
	50,0%	0	0	-81.290	74.527	8,04	8,04	-	VNR	1.90[S]	0,09	NO
	62,5%	0	0	-81.290	74.322	8,04	8,04	-	VNR	1.90[S]	0,09	NO
	75,0%	-55.275	17.941	-55.275	72.565	8,04	8,04	8.20[S]	0,09	2.02[S]	0,09	NO
	87,5%	-55.275	82.544	-55.275	49.892	8,04	8,04	1.78[S]	0,09	2.95[S]	0,09	NO
	100%	-55.275	106.149	-55.275	8.599	8,04	8,04	1.38[S]	0,09	17.11[S]	0,09	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 3b-8-9-10-4b-5b**					
Trave 3b-8	0%	15.428	8.927	0	0	4,02	4,02	5.13[S]	0,17	-	VNR	NO
	12,5%	-39.828	4.741	-29.174	1.364	4,02	4,02	8.43[S]	0,16	30.15[S]	0,16	NO
	25,0%	-79.818	2.543	-68.569	3.776	4,02	4,02	14.06[S]	0,15	9.78[S]	0,15	NO
	37,5%	-109.134	635	-109.502	4.708	4,02	4,02	51.41[S]	0,14	6.92[S]	0,14	NO
	50,0%	0	0	-114.474	5.229	4,02	4,02	-	VNR	6.13[S]	0,14	NO
	62,5%	-118.410	244	-131.948	4.399	4,02	4,02	NS	0,14	6.87[S]	0,14	NO
	75,0%	-108.719	1.933	-123.148	3.824	4,02	4,02	16.91[S]	0,14	8.14[S]	0,14	NO
	87,5%	-85.412	4.002	-100.366	2.318	4,02	4,02	8.78[S]	0,15	14.48[S]	0,14	NO
	100%	-67.115	7.991	0	0	4,02	4,02	4.64[S]	0,15	-	VNR	NO
Trave 8-9	0%	-26.904	10.551	0	0	4,02	4,02	3.92[S]	0,16	-	VNR	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	12,5%	-26.904	10.551	-14.398	936	4,02	4,02	3.92[S]	0,16	45.62[S]	0,16	NO
	25,0%	-12.158	4.299	-4.999	1.440	4,02	4,02	9.98[S]	0,16	30.34[S]	0,17	NO
	37,5%	-12.158	3.028	-4.999	2.052	4,02	4,02	14.18[S]	0,16	21.29[S]	0,17	NO
	50,0%	10.472	3.718	10.472	3.632	4,02	4,02	12.19[S]	0,17	12.48[S]	0,17	NO
	62,5%	-1.982	4.019	-1.982	3.385	4,02	4,02	10.95[S]	0,17	13.00[S]	0,17	NO
	75,0%	-1.982	5.926	-1.982	4.944	4,02	4,02	7.42[S]	0,17	8.90[S]	0,17	NO
	87,5%	-673	10.358	-673	7.516	4,02	6,03	4.27[S]	0,17	8.33[S]	0,19	NO
	100%	-673	10.358	-673	7.516	4,02	6,03	4.27[S]	0,17	8.33[S]	0,19	NO
Trave 9-10	0%	49.370	14.362	48.079	6.798	6,03	6,03	8.84[S]	0,12	18.64[S]	0,12	NO
	12,5%	49.370	14.362	48.079	6.798	6,03	6,03	8.84[S]	0,12	18.64[S]	0,12	NO
	25,0%	52.955	16.159	53.514	5.779	6,03	6,03	7.90[S]	0,12	22.12[S]	0,12	NO
	37,5%	52.955	16.159	53.514	5.779	6,03	6,03	7.90[S]	0,12	22.12[S]	0,12	NO
	50,0%	69.302	19.565	69.438	5.001	6,03	6,03	6.69[S]	0,12	26.20[S]	0,12	NO
	62,5%	97.287	24.758	96.448	4.115	6,03	6,03	5.52[S]	0,12	33.17[S]	0,12	NO
	75,0%	97.287	24.758	96.448	4.115	6,03	6,03	5.52[S]	0,12	33.17[S]	0,12	NO
	87,5%	141.143	45.479	140.313	7.310	6,03	6,03	3.19[S]	0,13	19.87[S]	0,13	NO
	100,0%	141.143	45.479	140.313	7.310	6,03	6,03	3.19[S]	0,13	19.87[S]	0,13	NO
Trave 10-4b	0%	217.036	56.622	216.967	3.020	6,03	6,03	2.83[S]	0,15	53.16[S]	0,15	NO
	12,5%	217.036	56.622	216.954	3.929	6,03	6,03	2.83[S]	0,15	40.86[S]	0,15	NO
	25,0%	217.036	56.622	216.954	3.929	6,03	6,03	2.83[S]	0,15	40.86[S]	0,15	NO
	37,5%	121.194	39.567	125.156	13.768	6,03	6,03	3.57[S]	0,13	10.33[S]	0,13	NO
	50,0%	121.194	39.567	125.156	13.768	6,03	6,03	3.57[S]	0,13	10.33[S]	0,13	NO
	62,5%	121.194	39.567	125.156	13.768	6,03	6,03	3.57[S]	0,13	10.33[S]	0,13	NO
	75,0%	-30.787	35.438	-30.787	27.282	6,03	6,03	3.12[S]	0,10	4.05[S]	0,10	NO
	87,5%	-30.787	35.438	-30.787	27.282	6,03	6,03	3.12[S]	0,10	4.05[S]	0,10	NO
	100%	-30.787	35.438	-30.787	27.282	6,03	6,03	3.12[S]	0,10	4.05[S]	0,10	NO
Trave 4b-5b	0%	-171.395	43.709	-171.395	11.905	6,03	6,03	1.87[S]	0,09	6.89[S]	0,09	NO
	12,5%	-171.395	43.709	-158.277	16.116	6,03	6,03	1.87[S]	0,09	5.25[S]	0,09	NO
	25,0%	-184.461	29.776	-184.461	12.950	6,03	6,03	2.66[S]	0,09	6.13[S]	0,09	NO
	37,5%	-175.130	19.161	-175.130	15.071	6,03	6,03	4.24[S]	0,09	5.39[S]	0,09	NO
	50,0%	-175.130	15.320	-175.130	13.360	6,03	6,03	5.30[S]	0,09	6.08[S]	0,09	NO
	62,5%	-152.817	9.967	-152.817	14.389	6,03	6,03	8.61[S]	0,09	5.96[S]	0,09	NO
	75,0%	-121.302	3.080	-121.302	11.234	6,03	6,03	29.96[S]	0,09	8.21[S]	0,09	NO
	87,5%	-83.943	4.916	-83.943	10.292	6,03	6,03	20.32[S]	0,10	9.70[S]	0,10	NO
	100%	-83.943	4.916	-83.943	10.292	6,03	6,03	20.32[S]	0,10	9.70[S]	0,10	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 9b-13-14-15-7b-8b**					
Trave 9b-13	0%	-9.654	8.482	0	0	4,02	4,02	5.09[S]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	-58.424	4.786	-52.682	1.538	4,02	4,02	7.94[S]	0,15	25.12[S]	0,15	NO
	25,0%	-94.681	2.817	-88.926	3.910	4,02	4,02	12.13[S]	0,14	8.89[S]	0,14	NO
	37,5%	-124.932	742	-125.300	4.981	4,02	4,02	41.74[S]	0,14	6.21[S]	0,14	NO
	50,0%	0	0	-141.023	5.258	4,02	4,02	-	VNR	5.56[S]	0,13	NO
	62,5%	-139.655	1.086	-145.713	4.519	4,02	4,02	27.08[S]	0,13	6.36[S]	0,13	NO
	75,0%	-130.101	3.077	-136.406	3.702	4,02	4,02	9.88[S]	0,14	8.03[S]	0,13	NO
	87,5%	-113.674	4.873	-113.397	2.047	4,02	4,02	6.60[S]	0,14	15.73[S]	0,14	NO
	100%	-79.673	8.673	0	0	4,02	4,02	4.12[S]	0,15	-	VNR	NO
Trave 13-14	0%	-32.064	12.908	0	0	4,02	4,02	3.16[S]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	-32.064	12.908	-27.458	1.202	4,02	4,02	3.16[S]	0,16	34.37[S]	0,16	NO
	25,0%	-16.099	5.626	-13.342	1.687	4,02	4,02	7.55[S]	0,16	25.37[S]	0,16	NO
	37,5%	-16.099	4.013	-13.342	2.473	4,02	4,02	10.59[S]	0,16	17.31[S]	0,16	NO
	50,0%	10.117	4.004	10.117	4.944	4,02	4,02	11.31[S]	0,17	9.16[S]	0,17	NO
	62,5%	-5.274	4.030	-5.274	4.982	4,02	4,02	10.83[S]	0,17	8.76[S]	0,17	NO
	75,0%	-5.274	6.237	-5.274	7.111	4,02	4,02	7.00[S]	0,17	6.14[S]	0,17	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	87,5%	-14.526	10.837	-14.526	11.331	4,02	6,03	3.95[S]	0,17	5.39[S]	0,19	NO
	100,0%	-14.526	10.837	-14.526	11.331	4,02	6,03	3.95[S]	0,17	5.39[S]	0,19	NO
Trave 14-15	0%	49.917	14.191	50.049	8.801	6,03	6,03	8.95[S]	0,12	14.44[S]	0,12	NO
	12,5%	49.917	14.191	50.049	8.801	6,03	6,03	8.95[S]	0,12	14.44[S]	0,12	NO
	25,0%	58.547	16.594	58.181	7.013	6,03	6,03	7.76[S]	0,12	18.36[S]	0,12	NO
	37,5%	58.547	16.594	58.181	7.013	6,03	6,03	7.76[S]	0,12	18.36[S]	0,12	NO
	50,0%	75.289	20.751	74.529	5.869	6,03	6,03	6.37[S]	0,12	22.50[S]	0,12	NO
	62,5%	102.665	26.456	101.546	4.301	6,03	6,03	5.20[S]	0,12	31.97[S]	0,12	NO
	75,0%	102.665	26.456	101.546	4.301	6,03	6,03	5.20[S]	0,12	31.97[S]	0,12	NO
	87,5%	146.583	48.798	145.362	5.999	6,03	6,03	3.00[S]	0,13	24.39[S]	0,13	NO
	100,0%	146.583	48.798	145.362	5.999	6,03	6,03	3.00[S]	0,13	24.39[S]	0,13	NO
Trave 15-7b	0%	234.889	60.844	234.852	4.544	6,03	6,03	2.69[S]	0,15	36.10[S]	0,15	NO
	12,5%	234.889	60.844	234.012	5.547	6,03	6,03	2.69[S]	0,15	29.54[S]	0,15	NO
	25,0%	234.889	60.844	234.012	5.547	6,03	6,03	2.69[S]	0,15	29.54[S]	0,15	NO
	37,5%	113.888	42.156	114.009	17.213	6,03	6,03	3.32[S]	0,13	8.13[S]	0,13	NO
	50,0%	113.888	42.156	114.009	17.213	6,03	6,03	3.32[S]	0,13	8.13[S]	0,13	NO
	62,5%	113.888	42.156	114.009	17.213	6,03	6,03	3.32[S]	0,13	8.13[S]	0,13	NO
	75,0%	-68.861	31.028	-68.861	32.344	6,03	6,03	3.31[S]	0,10	3.18[S]	0,10	NO
	87,5%	-68.861	31.028	-68.861	32.344	6,03	6,03	3.31[S]	0,10	3.18[S]	0,10	NO
	100,0%	-68.861	31.028	-68.861	32.344	8,04	6,03	4.49[S]	0,11	3.18[S]	0,10	NO
Trave 7b-8b	0%	-206.676	41.191	-206.676	16.445	8,04	6,03	2.70[S]	0,09	4.56[S]	0,09	NO
	12,5%	-206.676	41.191	-206.676	19.168	8,04	6,03	2.70[S]	0,09	3.91[S]	0,09	NO
	25,0%	-214.877	28.605	-214.877	17.187	8,04	6,03	3.83[S]	0,09	4.27[S]	0,09	NO
	37,5%	-200.980	17.879	-200.980	18.273	8,04	6,03	6.29[S]	0,09	4.17[S]	0,09	NO
	50,0%	-200.980	13.929	-200.980	15.967	8,04	6,03	8.07[S]	0,09	4.77[S]	0,09	NO
	62,5%	-171.459	9.744	-171.459	17.836	8,04	6,03	12.16[S]	0,10	4.61[S]	0,09	NO
	75,0%	-133.606	3.610	-133.606	14.602	6,03	6,03	24.87[S]	0,09	6.14[S]	0,09	NO
	87,5%	-93.097	3.751	-94.076	9.829	6,03	6,03	26.14[S]	0,10	9.95[S]	0,10	NO
	100,0%	-93.097	3.751	-93.097	8.471	6,03	6,03	26.14[S]	0,10	11.57[S]	0,10	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**					
Trave 16-23	0%	-66.679	176.927	0	0	20,11	10,05	1.59[S]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	-66.679	119.100	0	0	16,08	10,05	1.90[S]	0,14	-	VNR	NO
	25,0%	-66.679	31.825	-66.679	47.315	16,08	12,06	7.12[S]	0,14	3.63[S]	0,13	NO
	37,5%	0	0	-58.947	74.588	10,05	12,06	-	VNR	2.31[S]	0,12	NO
	50,0%	0	0	-66.679	83.942	10,05	12,06	-	VNR	2.04[S]	0,12	NO
	62,5%	0	0	-66.679	84.128	10,05	12,06	-	VNR	2.04[S]	0,12	NO
	75,0%	-64.491	1.925	-64.491	71.475	14,07	12,06	NS	0,13	2.41[S]	0,13	NO
	87,5%	-64.491	78.671	-64.491	33.045	14,07	10,05	2.53[S]	0,13	4.38[S]	0,12	NO
	100%	-64.491	132.455	0	0	14,07	10,05	1.50[S]	0,13	-	VNR	NO
Trave 16-17	0%	-47.015	185.773	0	0	16,08	10,05	1.59[S]	0,12	-	VNR	NO
	12,5%	-47.015	138.570	-47.015	14.636	16,08	10,05	2.14[S]	0,12	12.85[S]	0,10	NO
	25,0%	-47.015	45.556	-47.015	57.877	16,08	10,05	6.52[S]	0,12	3.25[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-47.015	74.716	10,05	10,05	-	VNR	2.51[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-47.015	74.700	10,05	10,05	-	VNR	2.51[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-47.015	75.007	10,05	10,05	-	VNR	2.50[S]	0,10	NO
	75,0%	-44.507	33.086	-44.507	62.481	14,07	10,05	7.89[S]	0,11	3.01[S]	0,10	NO
	87,5%	-44.507	119.948	-44.507	23.522	14,07	10,05	2.17[S]	0,11	8.01[S]	0,10	NO
	100%	-44.507	163.298	0	0	14,07	10,05	1.60[S]	0,11	-	VNR	NO
Trave 17-18	0%	-104.857	155.109	0	0	14,07	10,05	1.60[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	-104.857	117.177	-104.857	12.893	14,07	10,05	2.12[S]	0,11	13.67[S]	0,10	NO
	25,0%	-104.857	43.317	-104.857	43.862	14,07	10,05	5.74[S]	0,11	4.02[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-104.857	54.097	10,05	10,05	-	VNR	3.25[S]	0,09	NO
	50,0%	0	0	-104.857	53.900	10,05	10,05	-	VNR	3.26[S]	0,09	NO
	62,5%	0	0	-104.756	53.870	10,05	10,05	-	VNR	3.26[S]	0,09	NO
	75,0%	-104.756	39.592	-104.756	44.799	12,06	10,05	5.37[S]	0,10	3.93[S]	0,10	NO
	87,5%	-104.756	112.287	-104.756	14.996	12,06	10,05	1.89[S]	0,10	11.75[S]	0,10	NO
	100%	-104.756	149.719	0	0	12,06	10,05	1.42[S]	0,10	-	VNR	NO
Trave 18-20	0%	-156.219	152.675	0	0	12,06	10,05	1.32[S]	0,10	-	VNR	NO
	12,5%	-156.219	113.983	-156.219	21.921	12,06	10,05	1.77[S]	0,10	7.56[S]	0,09	NO
	25,0%	-156.219	38.346	-156.219	49.295	12,06	10,05	5.27[S]	0,10	3.36[S]	0,09	NO
	37,5%	0	0	-142.880	56.955	10,05	10,05	-	VNR	2.95[S]	0,09	NO
	50,0%	0	0	-150.845	64.395	10,05	10,05	-	VNR	2.58[S]	0,09	NO
	62,5%	0	0	-150.845	64.168	10,05	10,05	-	VNR	2.59[S]	0,09	NO
	75,0%	-150.845	48.535	-150.845	56.873	12,06	10,05	4.18[S]	0,10	2.93[S]	0,09	NO
	87,5%	-150.845	124.824	-150.845	28.848	12,06	10,05	1.62[S]	0,10	5.78[S]	0,09	NO
	100%	-150.845	163.795	0	0	14,07	10,05	1.46[S]	0,10	-	VNR	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
Trave 10b-20	0%	-242.298	45.533	-242.298	61.639	14,07	18,10	4.86[S]	0,10	4.76[S]	0,11	NO
	12,5%	-242.298	45.533	-242.298	61.639	14,07	18,10	4.86[S]	0,10	4.76[S]	0,11	NO
	25,0%	-242.298	26.499	-242.298	61.191	14,07	18,10	8.35[S]	0,10	4.80[S]	0,11	NO
	37,5%	-238.340	12.670	-238.340	56.376	14,07	18,10	17.53[S]	0,10	5.22[S]	0,11	NO
	50,0%	-170.088	10.035	-238.340	46.324	14,07	18,10	23.51[S]	0,11	6.36[S]	0,11	NO
	62,5%	-240.608	32.270	-238.340	30.528	12,06	18,10	5.74[S]	0,10	9.65[S]	0,11	NO
	75,0%	-240.608	68.316	-238.340	8.915	12,06	10,05	2.70[S]	0,09	16.71[S]	0,09	NO
	87,5%	-240.608	106.707	0	0	12,06	10,05	1.73[S]	0,09	-	VNR	NO
	100%	-240.608	106.707	0	0	12,06	10,05	1.73[S]	0,09	-	VNR	NO
Trave 21-10b	0%	-213.538	160.168	0	0	16,08	10,05	1.64[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	-213.538	160.168	0	0	16,08	10,05	1.64[S]	0,11	-	VNR	NO
	25,0%	-82.823	93.243	-73.260	7.708	16,08	10,05	3.10[S]	0,12	23.72[S]	0,10	NO
	37,5%	-36.397	49.836	-33.147	41.237	16,08	10,05	6.00[S]	0,12	4.63[S]	0,10	NO
	50,0%	-36.397	45.218	-33.147	41.237	16,08	18,10	6.61[S]	0,12	8.15[S]	0,13	NO
	62,5%	-245.029	28.424	-245.029	69.464	14,07	18,10	7.76[S]	0,10	4.22[S]	0,11	NO
	75,0%	-455.652	37.271	-455.652	92.131	14,07	18,10	4.77[S]	0,09	2.72[S]	0,10	NO
	87,5%	-645.161	50.267	-645.161	108.965	14,07	18,10	2.77[S]	0,08	1.94[S]	0,09	NO
	100,0%	-645.161	50.267	-645.161	108.965	14,07	18,10	2.77[S]	0,08	1.94[S]	0,09	NO
Trave 21-22	0%	-188.189	156.094	0	0	16,08	10,05	1.72[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	-188.189	121.106	-120.504	23.153	16,08	10,05	2.21[S]	0,11	7.48[S]	0,10	NO
	25,0%	-120.504	32.797	-161.982	71.863	16,08	10,05	8.60[S]	0,11	2.29[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-188.189	99.140	10,05	10,05	-	VNR	1.60[S]	0,09	NO
	50,0%	0	0	-188.189	105.264	10,05	10,05	-	VNR	1.51[S]	0,09	NO
	62,5%	0	0	-188.189	106.067	10,05	10,05	-	VNR	1.49[S]	0,09	NO
	75,0%	-176.856	9.963	-188.189	95.810	12,06	10,05	19.86[S]	0,09	1.66[S]	0,09	NO
	87,5%	-188.189	93.807	-176.856	59.836	12,06	10,05	2.08[S]	0,09	2.69[S]	0,09	NO
	100%	-188.189	125.035	0	0	12,06	10,05	1.56[S]	0,09	-	VNR	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 11b-18**					
Trave 11b-18	0%	-358.538	33.503	-358.538	11.739	8,04	8,04	2.40[S]	0,08	6.86[S]	0,08	NO
	12,5%	-358.538	33.503	-358.538	11.739	8,04	8,04	2.40[S]	0,08	6.86[S]	0,08	NO
	25,0%	-358.538	33.503	-358.538	11.739	8,04	8,04	2.40[S]	0,08	6.86[S]	0,08	NO
	37,5%	-358.842	27.965	-358.842	11.485	8,04	8,04	2.88[S]	0,08	7.01[S]	0,08	NO
	50,0%	-359.232	20.978	-340.963	15.738	8,04	8,04	3.83[S]	0,08	5.34[S]	0,08	NO
	62,5%	-359.622	14.092	-341.353	22.854	8,04	8,04	5.70[S]	0,08	3.68[S]	0,08	NO
	75,0%	-360.012	7.309	-341.658	28.351	8,04	8,04	10.98[S]	0,08	2.96[S]	0,08	NO
	87,5%	-260.802	4.518	-341.658	28.351	8,04	8,04	22.24[S]	0,09	2.96[S]	0,08	NO
	100%	-260.802	4.518	-341.658	28.351	8,04	8,04	22.24[S]	0,09	2.96[S]	0,08	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 18-19-20-10b**					
Trave 18-19	0%	-347.508	544	-450.923	12.008	8,04	8,04	NS	0,08	5.14[S]	0,08	NO
	12,5%	0	0	-417.025	12.400	8,04	8,04	-	VNR	5.54[S]	0,08	NO
	25,0%	-396.280	1.894	-396.280	15.972	8,04	8,04	38.51[S]	0,08	4.56[S]	0,08	NO
	37,5%	-330.578	4.582	-393.021	17.458	8,04	8,04	18.83[S]	0,09	4.21[S]	0,08	NO
	50,0%	-320.470	7.522	-381.542	18.009	8,04	8,04	11.74[S]	0,09	4.21[S]	0,08	NO
	62,5%	-305.126	11.597	-364.983	17.868	8,04	8,04	7.88[S]	0,09	4.43[S]	0,08	NO
	75,0%	-345.136	14.783	-344.418	15.805	10,05	8,04	8.09[S]	0,09	5.29[S]	0,09	NO
	87,5%	-322.657	20.178	-321.939	11.573	10,05	8,04	6.16[S]	0,09	7.62[S]	0,09	NO
	100%	-313.100	30.268	-312.416	176	10,05	8,04	4.17[S]	0,09	NS	0,09	NO
Trave 19-20	0%	-232.370	55.107	0	0	10,05	6,03	2.58[S]	0,10	-	VNR	NO
	12,5%	-232.370	55.107	0	0	10,05	6,03	2.58[S]	0,10	-	VNR	NO
	25,0%	-172.204	32.968	-132.004	4.828	10,05	6,03	4.69[S]	0,11	18.71[S]	0,10	NO
	37,5%	-172.204	32.968	-132.004	4.828	6,03	6,03	2.48[S]	0,09	18.66[S]	0,09	NO
	50,0%	-98.957	29.662	-98.957	22.242	6,03	6,03	3.26[S]	0,10	4.35[S]	0,10	NO
	62,5%	-70.727	39.873	-70.727	39.957	6,03	6,03	2.57[S]	0,10	2.56[S]	0,10	NO
	75,0%	-70.727	39.873	-70.727	39.957	6,03	6,03	2.57[S]	0,10	2.56[S]	0,10	NO
	87,5%	-80.225	63.372	-80.225	69.112	6,03	8,04	1.59[S]	0,10	1.98[S]	0,11	NO
	100%	-80.225	63.372	-80.225	69.112	6,03	8,04	1.59[S]	0,10	1.98[S]	0,11	NO
Trave 10b-20	0%	-399.437	23.068	-399.437	43.532	8,04	10,05	3.14[S]	0,08	2.49[S]	0,09	NO
	12,5%	-399.414	21.873	-399.414	42.283	8,04	10,05	3.31[S]	0,08	2.57[S]	0,09	NO
	25,0%	-354.608	18.613	-354.608	33.861	8,04	10,05	4.38[S]	0,09	3.47[S]	0,09	NO
	37,5%	-306.503	14.649	-306.503	29.519	8,04	10,05	6.23[S]	0,09	4.32[S]	0,10	NO
	50,0%	-259.373	9.994	-259.373	23.654	8,04	10,05	10.09[S]	0,09	5.79[S]	0,10	NO
	62,5%	-212.061	6.059	-212.061	17.951	8,04	10,05	18.23[S]	0,10	8.17[S]	0,11	NO
	75,0%	-180.165	8.504	-181.003	10.865	8,04	10,05	13.75[S]	0,10	14.08[S]	0,11	NO
	87,5%	-153.504	17.193	-153.504	12.579	6,03	8,04	4.99[S]	0,09	9.71[S]	0,10	NO
	100,0%	-133.361	28.996	-133.361	18.730	6,03	8,04	3.10[S]	0,09	6.74[S]	0,10	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**					
Trave 24-25	0%	-60.299	127.762	-60.299	20.465	10,05	10,05	1.44[S]	0,10	9.04[S]	0,10	NO
	12,5%	-60.299	91.710	-60.299	61.521	10,05	10,05	2.01[S]	0,10	3.01[S]	0,10	NO
	25,0%	-60.299	20.073	-60.299	81.802	10,05	10,05	9.22[S]	0,10	2.26[S]	0,10	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	37,5%	0	0	-60.299	84.017	10,05	10,05	-	VNR	2.20[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-60.299	82.475	10,05	10,05	-	VNR	2.24[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-51.909	68.838	10,05	10,05	-	VNR	2.71[S]	0,10	NO
	75,0%	-51.909	53.774	-51.909	54.981	14,07	10,05	4.83[S]	0,11	3.40[S]	0,10	NO
	87,5%	-51.909	144.086	-51.909	18.631	14,07	10,05	1.80[S]	0,11	10.04[S]	0,10	NO
	100,0%	-51.909	188.823	0	0	14,07	10,05	1.37[S]	0,11	-	VNR	NO
Trave 25-26	0%	-33.492	177.396	0	0	14,07	10,05	1.48[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	-33.492	132.776	-33.492	22.386	14,07	10,05	1.98[S]	0,11	8.52[S]	0,10	NO
	25,0%	-33.492	45.907	-33.492	57.494	14,07	10,05	5.74[S]	0,11	3.32[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-33.492	68.024	10,05	10,05	-	VNR	2.80[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-33.492	68.021	10,05	10,05	-	VNR	2.80[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-33.296	67.236	10,05	10,05	-	VNR	2.83[S]	0,10	NO
	75,0%	-33.296	47.849	-33.296	55.795	14,07	10,05	5.50[S]	0,11	3.42[S]	0,10	NO
	87,5%	-33.296	135.629	-33.296	19.777	14,07	10,05	1.94[S]	0,11	9.65[S]	0,10	NO
	100,0%	-33.296	180.639	0	0	14,07	10,05	1.45[S]	0,11	-	VNR	NO
Trave 26-27	0%	-40.491	178.307	0	0	14,07	10,05	1.47[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	-40.491	131.516	-40.491	22.190	14,07	10,05	1.99[S]	0,11	8.53[S]	0,10	NO
	25,0%	-40.491	42.839	-40.491	59.298	14,07	10,05	6.11[S]	0,11	3.19[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-40.491	70.943	10,05	10,05	-	VNR	2.66[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-40.491	70.880	10,05	10,05	-	VNR	2.67[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-39.270	70.418	10,05	10,05	-	VNR	2.69[S]	0,10	NO
	75,0%	-39.270	46.895	-39.270	57.246	14,07	10,05	5.59[S]	0,11	3.31[S]	0,10	NO
	87,5%	-39.270	137.099	-39.270	18.611	14,07	10,05	1.91[S]	0,11	10.19[S]	0,10	NO
	100%	-39.270	184.558	0	0	14,07	10,05	1.42[S]	0,11	-	VNR	NO
Trave 27-28	0%	-52.935	182.047	0	0	14,07	10,05	1.42[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	-52.935	133.847	-52.935	20.718	14,07	10,05	1.93[S]	0,11	9.02[S]	0,10	NO
	25,0%	-52.935	43.540	-52.935	59.582	14,07	10,05	5.96[S]	0,11	3.13[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-52.935	72.537	10,05	10,05	-	VNR	2.57[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-52.935	72.367	10,05	10,05	-	VNR	2.58[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-47.374	71.936	10,05	10,05	-	VNR	2.61[S]	0,10	NO
	75,0%	-47.374	44.037	-47.374	58.615	14,07	10,05	5.92[S]	0,11	3.20[S]	0,10	NO
	87,5%	-47.374	134.709	-47.374	19.386	14,07	10,05	1.93[S]	0,11	9.70[S]	0,10	NO
	100%	-47.374	183.054	0	0	14,07	10,05	1.42[S]	0,11	-	VNR	NO
Trave 29-28	0%	-65.606	172.999	0	0	12,06	10,05	1.27[S]	0,10	-	VNR	NO
	12,5%	-65.606	128.929	-65.606	24.951	12,06	10,05	1.71[S]	0,10	7.38[S]	0,10	NO
	25,0%	-65.606	43.015	-65.606	59.287	12,06	10,05	5.12[S]	0,10	3.10[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-65.606	69.346	10,05	10,05	-	VNR	2.65[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-65.606	69.393	10,05	10,05	-	VNR	2.65[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-55.645	69.200	10,05	10,05	-	VNR	2.69[S]	0,10	NO
	75,0%	-55.645	46.579	-55.645	57.946	14,07	10,05	5.56[S]	0,11	3.21[S]	0,10	NO
	87,5%	-55.645	134.071	-55.645	22.290	14,07	10,05	1.93[S]	0,11	8.36[S]	0,10	NO
	100,0%	-55.645	178.866	0	0	14,07	10,05	1.44[S]	0,11	-	VNR	NO
Trave 29-30	0%	-44.551	165.107	0	0	12,06	10,05	1.36[S]	0,10	-	VNR	NO
	12,5%	-44.551	138.988	-44.551	22.817	12,06	10,05	1.61[S]	0,10	8.26[S]	0,10	NO
	25,0%	-44.551	64.212	-44.551	45.035	12,06	10,05	3.50[S]	0,10	4.18[S]	0,10	NO
	37,5%	-44.551	5.867	-44.551	50.819	10,05	10,05	32.11[S]	0,10	3.70[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-39.896	66.997	10,05	10,05	-	VNR	2.82[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-39.896	69.653	10,05	10,05	-	VNR	2.71[S]	0,10	NO
	75,0%	-39.896	30.419	-39.896	70.573	10,05	10,05	6.22[S]	0,10	2.68[S]	0,10	NO
	87,5%	-39.896	90.362	-39.896	63.189	10,05	10,05	2.09[S]	0,10	2.99[S]	0,10	NO
	100%	-39.896	111.910	-39.896	39.373	10,05	10,05	1.69[S]	0,10	4.80[S]	0,10	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-S1**					
Trave 1-S1	0%	-9.053	31.870	-9.053	31.198	6,03	6,03	2.01[S]	0,17	2.05[S]	0,17	NO
	12,5%	-9.053	26.326	-9.053	28.248	6,03	6,03	2.44[S]	0,17	2.27[S]	0,17	NO
	25,0%	-9.053	16.921	-9.053	22.131	6,03	6,03	3.79[S]	0,17	2.90[S]	0,17	NO
	37,5%	-9.053	8.456	-9.053	15.074	6,03	6,03	7.59[S]	0,17	4.26[S]	0,17	NO
	50,0%	-6.264	971	-9.053	7.079	6,03	6,03	66.45[S]	0,17	9.07[S]	0,17	NO
	62,5%	-6.264	10.755	-6.264	10.817	6,03	6,03	6.00[S]	0,17	5.96[S]	0,17	NO
	75,0%	-6.264	21.477	-6.264	15.617	6,03	6,03	3.00[S]	0,17	4.13[S]	0,17	NO
	87,5%	-6.264	33.138	-6.264	19.478	6,03	6,03	1.94[S]	0,17	3.31[S]	0,17	NO
	100,0%	-6.264	39.908	-6.264	21.202	6,03	6,03	1.61[S]	0,17	3.04[S]	0,17	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 2-12-17-26**					
Trave 2-12	0%	-17.073	25.297	-17.073	13.259	6,03	6,03	2.50[S]	0,17	4.78[S]	0,17	NO
	12,5%	-17.073	18.334	-17.073	13.512	6,03	6,03	3.45[S]	0,17	4.69[S]	0,17	NO
	25,0%	-17.073	9.391	-17.073	12.979	6,03	6,03	6.75[S]	0,17	4.88[S]	0,17	NO
	37,5%	-17.073	2.212	-17.073	10.712	6,03	6,03	28.66[S]	0,17	5.91[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-17.073	6.677	6,03	6,03	-	VNR	9.49[S]	0,17	NO
	62,5%	-15.518	3.954	-15.518	8.276	6,03	6,03	16.07[S]	0,17	7.67[S]	0,17	NO
	75,0%	-15.518	12.716	-15.518	8.962	6,03	6,03	4.99[S]	0,17	7.09[S]	0,17	NO
	87,5%	-15.518	23.262	-15.518	8.791	6,03	6,03	2.73[S]	0,17	7.22[S]	0,17	NO
	100%	-15.518	31.314	-15.518	7.089	6,03	6,03	2.02[S]	0,17	8.96[S]	0,17	NO
Trave 12-17	0%	-25.786	44.331	-25.786	17.017	6,03	6,03	1.40[S]	0,17	3.67[S]	0,17	NO
	12,5%	-25.786	39.580	-25.786	16.040	6,03	6,03	1.57[S]	0,17	3.89[S]	0,17	NO
	25,0%	-25.786	27.728	-25.786	12.746	6,03	6,03	2.25[S]	0,17	4.90[S]	0,17	NO
	37,5%	-25.786	16.851	-25.786	8.479	6,03	6,03	3.70[S]	0,17	7.36[S]	0,17	NO
	50,0%	-25.786	6.867	-20.850	4.418	6,03	6,03	9.09[S]	0,17	14.25[S]	0,17	NO
	62,5%	-20.850	11.122	-20.850	12.680	6,03	6,03	5.66[S]	0,17	4.96[S]	0,17	NO
	75,0%	-20.850	18.647	-20.850	20.299	6,03	6,03	3.37[S]	0,17	3.10[S]	0,17	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	87,5%	-20.850	26.734	-20.850	27.358	6,03	6,03	2.35[S]	0,17	2.30[S]	0,17	NO
	100%	-20.850	29.910	-20.850	29.910	6,03	6,03	2.10[S]	0,17	2.10[S]	0,17	NO
Trave 17-26	0%	-29.218	39.932	0	0	6,03	6,03	1.61[S]	0,15	-	VNR	NO
	12,5%	-29.218	22.631	-29.218	6.268	6,03	6,03	2.84[S]	0,15	10.26[S]	0,15	NO
	25,0%	-29.218	4.789	-29.218	14.167	6,03	6,03	13.43[S]	0,15	4.54[S]	0,15	NO
	37,5%	0	0	-29.218	16.700	6,03	6,03	-	VNR	3.85[S]	0,15	NO
	50,0%	0	0	-28.675	16.290	6,03	6,03	-	VNR	3.95[S]	0,15	NO
	62,5%	0	0	-28.675	16.556	6,03	6,03	-	VNR	3.88[S]	0,15	NO
	75,0%	-28.675	7.876	-28.675	12.944	8,04	6,03	10.53[S]	0,17	4.99[S]	0,16	NO
	87,5%	-28.675	26.796	-28.675	3.969	8,04	6,03	3.09[S]	0,17	16.29[S]	0,16	NO
	100,0%	-28.675	44.925	0	0	8,04	6,03	1.84[S]	0,17	-	VNR	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 3-3b-9b-18**					
Trave 3-3b	0%	-8.479	4.010	-8.479	5.642	4,02	4,02	10.80[S]	0,16	7.67[S]	0,16	NO
	12,5%	-6.707	3.950	-8.479	2.596	4,02	4,02	11.01[S]	0,16	16.68[S]	0,16	NO
	25,0%	-19.881	1.839	-19.881	857	4,02	4,02	22.90[S]	0,16	49.14[S]	0,16	NO
	37,5%	-21.374	1.807	-22.855	690	4,02	4,02	23.22[S]	0,16	60.58[S]	0,16	NO
	50,0%	-23.098	1.674	-24.337	1.265	4,02	4,02	24.95[S]	0,16	32.92[S]	0,16	NO
	62,5%	-25.206	1.295	-26.613	1.398	4,02	4,02	32.08[S]	0,16	29.61[S]	0,16	NO
	75,0%	-24.555	946	-24.555	1.070	4,02	4,02	44.00[S]	0,16	38.90[S]	0,16	NO
	87,5%	-25.463	1.228	-25.463	880	4,02	4,02	33.81[S]	0,16	47.19[S]	0,16	NO
	100%	-24.533	1.152	-24.533	1.014	4,02	4,02	36.13[S]	0,16	41.05[S]	0,16	NO
Trave 3b-9b	0%	-28.927	620	-28.927	1.314	4,02	4,02	66.39[S]	0,16	31.32[S]	0,16	NO
	12,5%	-27.347	1.522	-28.927	374	4,02	4,02	27.15[S]	0,16	NS	0,16	NO
	25,0%	-26.776	1.833	-26.776	603	4,02	4,02	22.58[S]	0,16	68.64[S]	0,16	NO
	37,5%	-28.720	1.359	-29.198	843	4,02	4,02	30.30[S]	0,16	48.79[S]	0,16	NO
	50,0%	-30.421	1.662	-30.421	844	4,02	4,02	24.67[S]	0,16	48.58[S]	0,16	NO
	62,5%	-32.109	1.519	-32.109	955	4,02	4,02	26.87[S]	0,16	42.74[S]	0,16	NO
	75,0%	-31.406	1.578	-31.406	676	4,02	4,02	25.91[S]	0,16	60.50[S]	0,16	NO
	87,5%	-34.495	1.396	-30.959	240	4,02	4,02	29.06[S]	0,16	NS	0,16	NO
	100%	-33.448	710	-33.448	1.126	4,02	4,02	57.29[S]	0,16	36.13[S]	0,16	NO
Trave 9b-18	0%	-33.238	1.293	-33.238	857	4,02	4,02	31.48[S]	0,16	47.49[S]	0,16	NO
	12,5%	-32.610	1.403	-32.610	687	4,02	4,02	29.06[S]	0,16	59.34[S]	0,16	NO
	25,0%	-32.067	1.572	-31.152	1.251	4,02	4,02	25.97[S]	0,16	32.71[S]	0,16	NO
	37,5%	-30.787	2.105	-29.749	451	4,02	4,02	19.46[S]	0,16	91.07[S]	0,16	NO
	50,0%	-29.749	917	-29.749	1.253	4,02	4,02	44.79[S]	0,16	32.78[S]	0,16	NO
	62,5%	-28.532	1.613	-28.532	1.219	4,02	4,02	25.54[S]	0,16	33.80[S]	0,16	NO
	75,0%	-24.280	2.459	-22.374	925	4,02	4,02	16.93[S]	0,16	45.25[S]	0,16	NO
	87,5%	-19.513	6.444	-19.513	3.415	4,02	4,02	6.54[S]	0,16	12.34[S]	0,16	NO
	100%	-15.577	2.383	-15.577	6.699	4,02	4,02	17.86[S]	0,16	6.35[S]	0,16	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 4-8-13-19**					
Trave 4-8	0%	-20.590	4.549	-8.920	2.593	4,02	4,02	9.24[S]	0,16	16.69[S]	0,16	NO
	12,5%	-21.644	2.104	-19.508	6.679	4,02	4,02	19.93[S]	0,16	6.31[S]	0,16	NO
	25,0%	-32.563	905	-30.373	5.052	4,02	4,02	45.05[S]	0,16	8.11[S]	0,16	NO
	37,5%	-33.000	960	-33.000	4.352	4,02	4,02	42.42[S]	0,16	9.35[S]	0,16	NO
	50,0%	-28.623	543	-28.623	4.299	4,02	4,02	75.86[S]	0,16	9.58[S]	0,16	NO
	62,5%	-14.158	350	-14.666	3.701	4,02	4,02	NS	0,16	11.52[S]	0,16	NO
	75,0%	-11.126	1.511	-12.893	2.587	4,02	4,02	28.48[S]	0,16	16.56[S]	0,16	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	87,5%	-6.242	7.135	-9.086	2.616	4,02	4,02	6.10[S]	0,16	16.53[S]	0,16	NO
	100%	-6.242	11.152	-6.242	497	4,02	4,02	3.90[S]	0,16	87.65[S]	0,16	NO
Trave 8-13	0%	-10.487	8.482	0	0	4,02	4,02	5.08[S]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	-10.487	5.299	3.990	2.464	4,02	4,02	8.13[S]	0,16	18.11[S]	0,17	NO
	25,0%	-12.880	1.114	-12.330	1.709	4,02	4,02	38.47[S]	0,16	25.11[S]	0,16	NO
	37,5%	-17.381	27	-17.381	1.971	4,02	4,02	NS	0,16	21.50[S]	0,16	NO
	50,0%	-21.125	224	-21.125	1.632	4,02	4,02	NS	0,16	25.72[S]	0,16	NO
	62,5%	-17.532	270	-17.532	1.992	4,02	4,02	NS	0,16	21.26[S]	0,16	NO
	75,0%	-14.010	1.359	-16.519	2.067	4,02	4,02	31.45[S]	0,16	20.54[S]	0,16	NO
	87,5%	-11.473	5.699	-12.671	2.755	4,02	4,02	7.54[S]	0,16	15.56[S]	0,16	NO
	100,0%	-12.671	9.460	0	0	4,02	4,02	4.53[S]	0,16	-	VNR	NO
Trave 13-19	0%	-28.476	12.619	-28.476	1.213	4,02	4,02	3.26[S]	0,16	33.97[S]	0,16	NO
	12,5%	-28.476	9.461	-23.176	3.888	4,02	4,02	4.35[S]	0,16	10.74[S]	0,16	NO
	25,0%	-24.465	2.361	-22.751	3.925	4,02	4,02	17.63[S]	0,16	10.65[S]	0,16	NO
	37,5%	-24.687	992	-23.510	3.754	4,02	4,02	41.94[S]	0,16	11.11[S]	0,16	NO
	50,0%	-23.510	1.048	-23.510	4.940	4,02	4,02	39.82[S]	0,16	8.44[S]	0,16	NO
	62,5%	-31.116	1.237	-31.116	5.179	4,02	4,02	33.08[S]	0,16	7.90[S]	0,16	NO
	75,0%	-33.550	1.710	-30.326	5.855	4,02	4,02	23.78[S]	0,16	7.00[S]	0,16	NO
	87,5%	-19.811	2.960	-22.627	8.390	4,02	4,02	14.23[S]	0,16	4.98[S]	0,16	NO
	100%	-19.811	5.639	-22.627	2.730	4,02	4,02	7.47[S]	0,16	15.32[S]	0,16	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 5-9-14-20**					
Trave 5-9	0%	-146.729	18.948	-146.729	22.928	6,03	6,03	2.50[S]	0,16	2.07[S]	0,16	NO
	12,5%	-146.729	13.349	-146.729	16.043	6,03	6,03	3.55[S]	0,16	2.96[S]	0,16	NO
	25,0%	-93.581	6.124	-93.581	7.330	6,03	4,02	8.63[S]	0,17	4.72[S]	0,15	NO
	37,5%	-65.097	4.180	-65.097	5.514	4,02	4,02	8.93[S]	0,15	6.76[S]	0,15	NO
	50,0%	-33.972	2.963	-42.057	4.459	4,02	4,02	13.71[S]	0,16	8.91[S]	0,16	NO
	62,5%	-5.814	3.454	-14.707	3.705	4,02	4,02	12.62[S]	0,17	11.51[S]	0,16	NO
	75,0%	21.904	3.896	8.169	3.569	4,02	4,02	11.94[S]	0,17	12.63[S]	0,17	NO
	87,5%	25.965	7.250	25.965	5.416	4,02	4,02	6.47[S]	0,17	8.67[S]	0,17	NO
	100,0%	25.965	11.937	28.796	3.719	4,02	4,02	3.93[S]	0,17	12.70[S]	0,17	NO
Trave 9-14	0%	31.794	10.258	31.794	4.428	4,02	4,02	4.63[S]	0,18	10.74[S]	0,18	NO
	12,5%	16.656	5.509	37.891	5.294	4,02	4,02	8.34[S]	0,17	9.10[S]	0,18	NO
	25,0%	9.732	2.979	4.917	2.848	4,02	4,02	15.19[S]	0,17	15.71[S]	0,17	NO
	37,5%	11.253	2.551	11.253	2.869	4,02	4,02	17.80[S]	0,17	15.82[S]	0,17	NO
	50,0%	15.200	2.866	11.400	2.822	4,02	4,02	15.99[S]	0,17	16.09[S]	0,17	NO
	62,5%	14.369	3.168	-5.616	3.046	4,02	4,02	14.43[S]	0,17	14.32[S]	0,17	NO
	75,0%	25.545	3.921	20.064	3.747	4,02	4,02	11.96[S]	0,17	12.36[S]	0,17	NO
	87,5%	54.147	7.977	48.289	6.816	4,02	4,02	6.25[S]	0,18	7.23[S]	0,18	NO
	100,0%	54.147	14.644	54.147	4.286	4,02	4,02	3.40[S]	0,18	11.64[S]	0,18	NO
Trave 14-20	0%	65.317	14.711	65.317	947	4,02	4,02	3.47[S]	0,19	53.96[S]	0,19	NO
	12,5%	65.317	10.811	67.881	7.714	4,02	4,02	4.72[S]	0,19	6.65[S]	0,19	NO
	25,0%	20.417	5.796	6.769	4.953	4,02	4,02	8.00[S]	0,17	9.07[S]	0,17	NO
	37,5%	-36.282	4.047	-17.531	3.157	4,02	4,02	9.97[S]	0,16	13.42[S]	0,16	NO
	50,0%	-17.531	1.188	-17.531	4.782	4,02	4,02	35.66[S]	0,16	8.86[S]	0,16	NO
	62,5%	-56.617	3.223	-49.162	5.419	4,02	4,02	11.86[S]	0,15	7.19[S]	0,15	NO
	75,0%	-60.682	5.170	-74.328	7.858	4,02	4,02	7.31[S]	0,15	4.62[S]	0,15	NO
	87,5%	-105.327	12.281	-105.327	16.467	4,02	6,03	2.72[S]	0,15	3.13[S]	0,16	NO
	100%	-105.327	16.517	-105.327	21.737	4,02	6,03	2.02[S]	0,15	2.37[S]	0,16	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 6-5b-8b-21-29**					
Trave 6-5b	0%	-304.070	86.102	-194.766	7.095	12,06	10,05	1.99[S]	0,09	22.25[S]	0,09	NO
	12,5%	-304.070	86.102	-194.766	7.095	12,06	10,05	1.99[S]	0,09	22.25[S	0,09	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	25,0%	-277.775	57.954	-178.291	17.057	12,06	10,05	3.05[S]	0,09	9.45[S]	0,09	NO
	37,5%	-259.603	38.026	-169.240	24.036	12,06	10,05	4.75[S]	0,09	6.78[S]	0,09	NO
	50,0%	-255.319	22.708	-255.319	25.262	12,06	10,05	8.00[S]	0,09	5.76[S]	0,09	NO
	62,5%	-251.159	8.421	-152.907	36.525	12,06	10,05	21.69[S]	0,09	4.55[S]	0,09	NO
	75,0%	0	0	-250.128	39.624	12,06	10,05	-	VNR	3.69[S]	0,09	NO
	87,5%	0	0	-286.755	46.758	10,05	10,05	-	VNR	2.96[S]	0,08	NO
	100%	0	0	-286.755	46.758	10,05	10,05	-	VNR	2.96[S]	0,08	NO
Trave 5b-8b	0%	0	0	-301.273	41.293	10,05	10,05	-	VNR	3.28[S]	0,08	NO
	12,5%	0	0	-301.273	44.268	10,05	10,05	-	VNR	3.06[S]	0,08	NO
	25,0%	0	0	-307.812	46.511	10,05	10,05	-	VNR	2.89[S]	0,08	NO
	37,5%	0	0	-311.911	46.625	10,05	10,05	-	VNR	2.86[S]	0,08	NO
	50,0%	0	0	-311.851	46.897	10,05	10,05	-	VNR	2.84[S]	0,08	NO
	62,5%	0	0	-308.719	47.505	10,05	10,05	-	VNR	2.82[S]	0,08	NO
	75,0%	0	0	-304.396	46.162	10,05	10,05	-	VNR	2.92[S]	0,08	NO
	87,5%	0	0	-289.685	45.685	10,05	10,05	-	VNR	3.02[S]	0,08	NO
	100%	0	0	-289.685	43.018	10,05	10,05	-	VNR	3.21[S]	0,08	NO
Trave 8b-21	0%	-198.067	1.568	-272.260	49.480	10,05	10,05	NS	0,09	2.86[S]	0,08	NO
	12,5%	-198.067	3.138	-272.260	49.480	10,05	10,05	50.02[S]	0,09	2.86[S]	0,08	NO
	25,0%	-180.970	14.853	-222.267	40.907	10,05	10,05	10.80[S]	0,09	3.71[S]	0,09	NO
	37,5%	-156.263	27.895	-224.803	30.693	10,05	10,05	5.93[S]	0,09	4.93[S]	0,09	NO
	50,0%	-156.263	27.895	-224.803	29.387	10,05	10,05	5.93[S]	0,09	5.15[S]	0,09	NO
	62,5%	-128.892	45.406	-209.226	23.147	10,05	10,05	3.76[S]	0,09	6.68[S]	0,09	NO
	75,0%	-108.861	67.357	-201.310	12.803	10,05	10,05	2.60[S]	0,09	12.20[S]	0,09	NO
	87,5%	-209.700	86.517	0	0	10,05	10,05	1.78[S]	0,09	-	VNR	NO
	100%	-209.700	86.517	0	0	10,05	10,05	1.78[S]	0,09	-	VNR	NO
Trave 21-29	0%	-46.710	44.749	0	0	8,04	6,03	1.81[S]	0,17	-	VNR	NO
	12,5%	-46.710	26.897	0	0	8,04	6,03	3.01[S]	0,17	-	VNR	NO
	25,0%	-46.710	8.057	-46.710	8.724	8,04	6,03	10.05[S]	0,17	7.19[S]	0,16	NO
	37,5%	0	0	-46.710	12.432	6,03	6,03	-	VNR	5.02[S]	0,15	NO
	50,0%	0	0	-33.497	16.248	6,03	6,03	-	VNR	3.93[S]	0,15	NO
	62,5%	0	0	-33.497	17.327	6,03	6,03	-	VNR	3.68[S]	0,15	NO
	75,0%	-33.497	7.597	-33.497	15.389	6,03	6,03	8.40[S]	0,15	4.15[S]	0,15	NO
	87,5%	-33.497	24.657	-33.497	8.270	6,03	6,03	2.59[S]	0,15	7.72[S]	0,15	NO
	100%	-33.497	41.153	0	0	6,03	6,03	1.55[S]	0,15	-	VNR	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 7-22-30**					
Trave 7-22	0%	-25.273	150.246	-25.273	8.585	10,05	10,05	1.28[S]	0,10	22.40[S]	0,10	NO
	12,5%	-25.273	93.698	-25.273	54.177	10,05	10,05	2.05[S]	0,10	3.55[S]	0,10	NO
	25,0%	-25.273	21.066	-25.273	78.269	10,05	10,05	9.13[S]	0,10	2.45[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-25.273	82.409	10,05	10,05	-	VNR	2.33[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-25.273	78.084	10,05	10,05	-	VNR	2.46[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-18.153	67.834	10,05	10,05	-	VNR	2.85[S]	0,10	NO
	75,0%	-18.153	40.357	-18.153	54.467	14,07	10,05	6.60[S]	0,11	3.56[S]	0,10	NO
	87,5%	-18.153	123.764	-18.153	19.602	14,07	10,05	2.15[S]	0,11	9.89[S]	0,10	NO
	100,0%	-18.153	187.069	0	0	14,07	10,05	1.42[S]	0,11	-	VNR	NO
Trave 22-30	0%	-74.174	174.931	0	0	14,07	10,05	1.45[S]	0,11	-	VNR	NO
	12,5%	-74.174	126.578	-74.174	23.162	14,07	10,05	2.01[S]	0,11	7.88[S]	0,10	NO
	25,0%	-74.174	54.801	-74.174	44.682	14,07	10,05	4.65[S]	0,11	4.08[S]	0,10	NO
	37,5%	0	0	-74.174	49.925	10,05	10,05	-	VNR	3.65[S]	0,10	NO
	50,0%	0	0	-51.853	60.582	10,05	10,05	-	VNR	3.08[S]	0,10	NO
	62,5%	0	0	-51.853	69.595	10,05	10,05	-	VNR	2.68[S]	0,10	NO
	75,0%	-51.853	31.993	-51.853	69.553	10,05	10,05	5.84[S]	0,10	2.68[S]	0,10	NO
	87,5%	-51.853	91.849	-51.853	59.954	10,05	10,05	2.03[S]	0,10	3.11[S]	0,10	NO
	100%	-51.853	133.386	-51.853	34.079	10,05	10,05	1.40[S]	0,10	5.48[S]	0,10	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 6b-11-23-24**					
Trave 6b-11	0%	-25.832	2.795	-25.832	5.609	6,03	6,03	22.35[S]	0,17	11.13[S]	0,17	NO
	12,5%	-25.832	2.795	-25.832	5.609	6,03	6,03	22.35[S]	0,17	11.13[S]	0,17	NO
	25,0%	-25.832	2.147	-25.832	4.105	6,03	6,03	29.09[S]	0,17	15.21[S]	0,17	NO
	37,5%	-7.043	3.379	-25.832	2.082	6,03	6,03	19.07[S]	0,17	30.00[S]	0,17	NO
	50,0%	-7.043	5.847	-7.043	67	6,03	6,03	11.02[S]	0,17	NS	0,17	NO
	62,5%	-7.043	8.446	-7.043	212	6,03	6,03	7.63[S]	0,17	NS	0,17	NO
	75,0%	-7.043	11.176	-7.043	230	6,03	6,03	5.76[S]	0,17	NS	0,17	NO
	87,5%	-7.043	13.405	-7.043	237	6,03	6,03	4.80[S]	0,17	NS	0,17	NO
	100,0%	-7.043	13.405	-7.043	238	6,03	6,03	4.80[S]	0,17	NS	0,17	NO
Trave 11-23	0%	-6.267	32.225	-6.267	18.947	6,03	6,03	2.00[S]	0,17	3.40[S]	0,17	NO
	12,5%	-6.267	25.890	-6.267	17.788	6,03	6,03	2.49[S]	0,17	3.62[S]	0,17	NO
	25,0%	-6.267	15.988	-6.267	14.918	6,03	6,03	4.03[S]	0,17	4.32[S]	0,17	NO
	37,5%	-6.267	7.215	-6.267	10.919	6,03	6,03	8.94[S]	0,17	5.90[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-5.509	5.899	6,03	6,03	-	VNR	10.95[S]	0,17	NO
	62,5%	-5.509	6.479	-5.509	11.485	6,03	6,03	9.97[S]	0,17	5.62[S]	0,17	NO
	75,0%	-5.509	14.792	-5.509	15.944	6,03	6,03	4.36[S]	0,17	4.05[S]	0,17	NO
	87,5%	-5.509	24.232	-5.509	19.276	6,03	6,03	2.66[S]	0,17	3.35[S]	0,17	NO
	100%	-5.509	30.296	-5.509	20.708	6,03	6,03	2.13[S]	0,17	3.12[S]	0,17	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
Trave 23-24	0%	-12.956	29.447	-12.956	8.200	6,03	6,03	2.16[S]	0,17	7.78[S]	0,17	NO
	12,5%	-12.956	20.985	-12.956	10.213	6,03	6,03	3.04[S]	0,17	6.24[S]	0,17	NO
	25,0%	-12.956	10.539	-12.956	10.441	6,03	6,03	6.05[S]	0,17	6.11[S]	0,17	NO
	37,5%	-12.956	2.152	-12.956	9.594	6,03	6,03	29.66[S]	0,17	6.65[S]	0,17	NO
	50,0%	0	0	-11.723	7.029	6,03	6,03	-	VNR	9.09[S]	0,17	NO
	62,5%	-11.723	2.322	-11.723	10.038	6,03	6,03	27.54[S]	0,17	6.37[S]	0,17	NO
	75,0%	-11.723	10.605	-11.723	10.989	6,03	6,03	6.03[S]	0,17	5.82[S]	0,17	NO
	87,5%	-11.723	20.946	-11.723	10.802	6,03	6,03	3.05[S]	0,17	5.92[S]	0,17	NO
	100,0%	-11.723	29.336	-11.723	8.894	6,03	6,03	2.18[S]	0,17	7.19[S]	0,17	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave S1-16**					
Trave S1-16	0%	-19.994	35.322	-19.994	35.034	6,03	6,03	1.78[S]	0,17	1.80[S]	0,17	NO
	12,5%	-19.994	29.417	-19.994	33.273	6,03	6,03	2.14[S]	0,17	1.89[S]	0,17	NO
	25,0%	-19.994	16.942	-19.994	27.828	6,03	6,03	3.72[S]	0,17	2.26[S]	0,17	NO
	37,5%	-19.994	6.314	-19.994	20.534	6,03	6,03	9.99[S]	0,17	3.07[S]	0,17	NO
	50,0%	-16.990	1.195	-19.994	11.423	6,03	6,03	53.05[S]	0,17	5.52[S]	0,17	NO
	62,5%	-16.990	14.104	-16.990	15.398	6,03	6,03	4.49[S]	0,17	4.11[S]	0,17	NO
	75,0%	-16.990	28.736	-16.990	18.686	8,04	6,03	2.84[S]	0,19	3.40[S]	0,18	NO
	87,5%	-16.990	45.062	-16.990	20.282	8,04	6,03	1.81[S]	0,19	3.13[S]	0,18	NO
	100,0%	-16.990	52.553	-16.990	20.459	8,04	6,03	1.55[S]	0,19	3.10[S]	0,18	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 16-25**					
Trave 16-25	0%	-18.345	42.486	0	0	6,03	6,03	1.54[S]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	-18.345	24.947	-18.345	7.242	6,03	6,03	2.62[S]	0,16	9.04[S]	0,16	NO
	25,0%	-18.345	6.668	-18.345	14.645	6,03	6,03	9.82[S]	0,16	4.47[S]	0,16	NO
	37,5%	0	0	-18.345	16.764	6,03	6,03	-	VNR	3.90[S]	0,16	NO
	50,0%	0	0	-17.568	15.836	6,03	6,03	-	VNR	4.14[S]	0,16	NO
	62,5%	0	0	-17.568	16.461	6,03	6,03	-	VNR	3.98[S]	0,16	NO
	75,0%	-17.568	8.592	-17.568	13.600	6,03	6,03	7.63[S]	0,16	4.82[S]	0,16	NO
	87,5%	-17.568	27.614	-17.568	5.454	6,03	6,03	2.37[S]	0,16	12.02[S]	0,16	NO
	100,0%	-17.568	45.725	0	0	6,03	6,03	1.43[S]	0,16	-	VNR	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 18-27**					
Trave 18-27	0%	-6.217	42.430	0	0	6,03	6,03	1.57[S]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	-6.217	24.705	-6.217	7.572	6,03	6,03	2.70[S]	0,16	8.81[S]	0,16	NO
	25,0%	-6.217	6.308	-6.217	15.174	6,03	6,03	10.58[S]	0,16	4.40[S]	0,16	NO
	37,5%	0	0	-6.217	17.410	6,03	6,03	-	VNR	3.83[S]	0,16	NO
	50,0%	0	0	-6.217	16.412	6,03	6,03	-	VNR	4.06[S]	0,16	NO
	62,5%	0	0	-5.370	16.699	6,03	6,03	-	VNR	4.00[S]	0,16	NO
	75,0%	-5.370	8.058	-5.370	13.642	6,03	6,03	8.29[S]	0,16	4.90[S]	0,16	NO
	87,5%	-5.370	27.276	-5.370	5.221	6,03	6,03	2.45[S]	0,16	12.80[S]	0,16	NO
	100,0%	-5.370	45.632	0	0	6,03	6,03	1.46[S]	0,16	-	VNR	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 20-28**					
Trave 20-28	0%	-30.747	42.304	0	0	6,03	6,03	1.51[S]	0,15	-	VNR	NO
	12,5%	-30.747	24.293	-30.747	7.034	6,03	6,03	2.64[S]	0,15	9.12[S]	0,15	NO
	25,0%	-30.747	5.585	-30.747	14.765	6,03	6,03	11.48[S]	0,15	4.34[S]	0,15	NO
	37,5%	0	0	-30.747	17.062	6,03	6,03	-	VNR	3.76[S]	0,15	NO
	50,0%	0	0	-23.865	17.329	6,03	6,03	-	VNR	3.74[S]	0,16	NO
	62,5%	0	0	-23.865	17.933	6,03	6,03	-	VNR	3.61[S]	0,16	NO
	75,0%	-23.865	8.653	-23.865	14.905	8,04	6,03	9.64[S]	0,17	4.37[S]	0,16	NO
	87,5%	-23.865	28.092	-23.865	6.443	8,04	6,03	2.97[S]	0,17	10.11[S]	0,16	NO
	100%	-23.865	46.667	0	0	8,04	6,03	1.78[S]	0,17	-	VNR	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 2b-4b-7b-10b**					
Trave 2b-4b	0%	-14.992	1.098	-14.992	2.044	4,02	4,02	38.83[S]	0,16	20.86[S]	0,16	NO
	12,5%	-25.733	2.613	-25.733	3.497	4,02	4,02	15.88[S]	0,16	11.86[S]	0,16	NO
	25,0%	-29.348	624	-24.289	2.521	4,02	4,02	65.89[S]	0,16	16.52[S]	0,16	NO
	37,5%	-29.574	830	-22.756	2.802	4,02	4,02	49.51[S]	0,16	14.92[S]	0,16	NO
	50,0%	0	0	-19.592	2.748	4,02	4,02	-	VNR	15.33[S]	0,16	NO
	62,5%	-16.998	369	-16.998	1.313	4,02	4,02	NS	0,16	32.31[S]	0,16	NO
	75,0%	-13.681	1.401	-13.681	1.053	4,02	4,02	30.53[S]	0,16	40.62[S]	0,16	NO
	87,5%	7.881	3.830	6.489	1.267	4,02	4,02	11.76[S]	0,17	35.44[S]	0,17	NO
	100,0%	8.813	6.103	0	0	4,02	4,02	7.39[S]	0,17	-	VNR	NO
Trave 4b-7b	0%	-24.045	7.333	0	0	4,02	4,02	5.68[S]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	-24.045	4.015	-13.386	2.990	4,02	4,02	10.38[S]	0,16	14.31[S]	0,16	NO
	25,0%	-46.061	1.193	-24.276	2.670	4,02	4,02	32.98[S]	0,15	15.60[S]	0,16	NO
	37,5%	0	0	-30.890	2.653	4,02	4,02	-	VNR	15.43[S]	0,16	NO
	50,0%	-32.716	244	-42.048	2.493	4,02	4,02	NS	0,16	15.95[S]	0,16	NO
	62,5%	-32.636	220	-60.174	2.873	4,02	4,02	NS	0,16	13.17[S	0,15	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	75,0%	-44.139	1.125	-53.056	2.769	4,02	4,02	35.15[S]	0,16	13.94[S]	0,15	NO
	87,5%	-20.919	4.054	-32.613	2.655	4,02	4,02	10.36[S]	0,16	15.35[S]	0,16	NO
	100%	-20.919	7.586	0	0	4,02	4,02	5.53[S]	0,16	-	VNR	NO
Trave 7b-10b	0%	-37.175	8.057	0	0	4,02	4,02	5.00[S]	0,16	-	VNR	NO
	12,5%	-37.175	5.945	-14.030	1.322	4,02	4,02	6.77[S]	0,16	32.32[S]	0,16	NO
	25,0%	-80.564	2.940	-31.305	466	4,02	4,02	12.13[S]	0,15	87.78[S]	0,16	NO
	37,5%	-95.045	798	-95.045	1.628	4,02	6,03	43.22[S]	0,15	32.36[S]	0,17	NO
	50,0%	-65.015	828	-65.015	622	4,02	6,03	45.44[S]	0,16	89.82[S]	0,17	NO
	62,5%	-100.308	1.416	-100.308	1.599	4,02	6,03	23.97[S]	0,15	32.60[S]	0,16	NO
	75,0%	-118.218	2.163	-118.218	3.741	4,02	6,03	14.82[S]	0,15	13.43[S]	0,16	NO
	87,5%	-134.726	4.598	-101.517	6.759	4,02	6,03	6.60[S]	0,15	7.69[S]	0,16	NO
	100,0%	-101.517	5.345	-101.517	10.233	4,02	6,03	6.32[S]	0,15	5.08[S]	0,16	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
$(X/d)_s$ Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
$(X/d)_i$ Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
$N_{Ed,s}$, $M_{Ed,3,s}$ Sollecitazioni di progetto per armatura superiore (N_{Ed} >0: compressione).
$N_{Ed,i}$, $M_{Ed,3,i}$ Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore (N_{Ed} > 0: compressione).
$A_{s,s}$, $A_{s,i}$ Armatura a flessione superiore e inferiore.
CS_i, CS_s Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori e superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-2-3-5-6-7**				
Trave 1-2	0%	+	88.334	8,85	1.343.919	781.977	32.952	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.343.919	781.977	32.952	0	0	0	2,50
	12,5%	+	75.046	7,18	1.343.919	539.081	32.952	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.343.919	539.081	32.952	0	0	0	2,50
	25,0%	+	53.172	10,14	1.343.919	539.081	32.952	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.343.919	539.081	32.952	0	0	0	2,50
	37,5%	+	31.298	17,22	1.343.919	539.081	32.952	0	0	0	2,50
		-	-15.656	34,43	1.343.919	539.081	32.952	0	0	0	2,50
	50,0%	+	9.423	57,21	1.343.919	539.081	32.952	0	0	0	2,50
		-	-37.531	14,36	1.343.919	539.081	32.952	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.343.919	539.081	32.952	0	0	0	2,50
		-	-59.406	9,07	1.343.919	539.081	32.952	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.343.919	539.081	32.952	0	0	0	2,50
		-	-81.282	6,63	1.343.919	539.081	32.952	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.343.919	539.081	32.952	0	0	0	2,50
		-	-103.158	5,23	1.343.919	539.081	32.952	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	1.343.919	781.977	32.952	0	0	0	2,50
		-	-116.290	6,72	1.343.919	781.977	32.952	0	0	0	2,50
Trave 2-3	0%	+	130.874	3,40	1.034.124	444.974	9.054	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.034.124	444.974	9.054	0	0	0	2,50
	12,5%	+	116.452	3,82	1.034.124	444.974	9.054	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.034.124	444.974	9.054	0	0	0	2,50
	25,0%	+	85.940	5,18	1.034.124	444.974	9.054	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.034.124	444.974	9.054	0	0	0	2,50
	37,5%	+	53.544	8,31	1.034.124	444.974	9.054	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.034.124	444.974	9.054	0	0	0	2,50
	50,0%	+	21.152	21,04	1.034.124	444.974	9.054	0	0	0	2,50
		-	-24.436	18,21	1.034.124	444.974	9.054	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.034.124	444.974	9.054	0	0	0	2,50
		-	-56.822	7,83	1.034.124	444.974	9.054	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.034.124	444.974	9.054	0	0	0	2,50
		-	-89.204	4,99	1.034.124	444.974	9.054	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.034.124	444.974	9.054	0	0	0	2,50
		-	-121.583	3,66	1.034.124	444.974	9.054	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.034.124	444.974	9.054	0	0	0	2,50
		-	-139.275	3,19	1.034.124	444.974	9.054	0	0	0	2,50
Trave 3-5	0%	+	116.233	3,83	1.033.567	444.980	6.387	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.033.567	444.980	6.387	0	0	0	2,50
	12,5%	+	105.255	4,23	1.033.567	444.980	6.387	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.033.567	444.980	6.387	0	0	0	2,50
	25,0%	+	79.595	5,59	1.033.567	444.980	6.387	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.033.567	444.980	6.387	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	37,5%	+	53.938	8,25	1.033.567	444.980	6.387	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.033.567	444.980	6.387	0	0	0	2,50
	50,0%	+	28.282	15,73	1.033.567	444.980	6.387	0	0	0	2,50
		-	-14.108	31,54	1.033.567	444.980	6.387	0	0	0	2,50
	62,5%	+	2.629	NS	1.033.567	444.980	6.387	0	0	0	2,50
		-	-39.758	11,19	1.033.567	444.980	6.387	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.033.567	444.980	6.387	0	0	0	2,50
		-	-65.407	6,80	1.033.567	444.980	6.387	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.033.567	444.980	6.387	0	0	0	2,50
		-	-91.053	4,89	1.033.567	444.980	6.387	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.033.567	444.980	6.387	0	0	0	2,50
		-	-102.024	4,36	1.033.567	444.980	6.387	0	0	0	2,50
Trave 6-5	0%	+	108.612	3,94	1.034.594	427.487	11.300	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.034.594	427.487	11.300	0	0	0	2,50
	12,5%	+	97.741	4,37	1.034.594	427.487	11.300	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.034.594	427.487	11.300	0	0	0	2,50
	25,0%	+	72.224	5,92	1.034.594	427.487	11.300	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.034.594	427.487	11.300	0	0	0	2,50
	37,5%	+	46.700	9,15	1.034.594	427.487	11.300	0	0	0	2,50
		-	-3.359	NS	1.034.594	427.487	11.300	0	0	0	2,50
	50,0%	+	21.170	20,19	1.034.594	427.487	11.300	0	0	0	2,50
		-	-28.897	14,79	1.034.594	427.487	11.300	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.034.594	427.487	11.300	0	0	0	2,50
		-	-54.441	7,85	1.034.594	427.487	11.300	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.034.594	427.487	11.300	0	0	0	2,50
		-	-79.992	5,34	1.034.594	427.487	11.300	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.034.594	427.487	11.300	0	0	0	2,50
		-	-105.550	4,05	1.034.594	427.487	11.300	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	1.034.594	427.487	11.300	0	0	0	2,50
		-	-116.060	3,68	1.034.594	427.487	11.300	0	0	0	2,50
Trave 6-7	0%	+	124.052	3,30	1.036.811	409.357	21.907	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.036.811	409.357	21.907	0	0	0	2,50
	12,5%	+	117.535	3,48	1.036.811	409.357	21.907	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.036.811	409.357	21.907	0	0	0	2,50
	25,0%	+	96.380	4,25	1.036.811	409.357	21.907	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.036.811	409.357	21.907	0	0	0	2,50
	37,5%	+	75.225	5,44	1.036.811	409.357	21.907	0	0	0	2,50
		-	-4.748	86,22	1.036.811	409.357	21.907	0	0	0	2,50
	50,0%	+	54.070	7,57	1.036.811	409.357	21.907	0	0	0	2,50
		-	-25.903	15,80	1.036.811	409.357	21.907	0	0	0	2,50
	62,5%	+	32.915	12,44	1.036.811	409.357	21.907	0	0	0	2,50
		-	-47.058	8,70	1.036.811	409.357	21.907	0	0	0	2,50
	75,0%	+	11.760	34,81	1.036.811	409.357	21.907	0	0	0	2,50
		-	-68.213	6,00	1.036.811	409.357	21.907	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.036.811	409.357	21.907	0	0	0	2,50
		-	-89.368	4,58	1.036.811	409.357	21.907	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.036.811	409.357	21.907	0	0	0	2,50
		-	-95.885	4,27	1.036.811	409.357	21.907	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1a-P1-S1**				
Trave 1a-P1	0%	+	6.133	63,04	401.168	386.631	0	0	0	0	2,50
		-	-4.554	84,90	401.168	386.631	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	6.133	63,04	401.168	386.631	0	0	0	0	2,50
		-	-6.341	60,97	401.168	386.631	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	5.769	67,02	401.168	386.631	0	0	0	0	2,50
		-	-8.128	47,57	401.168	386.631	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	4.393	45,73	401.168	200.887	0	0	0	0	2,50
		-	-9.916	20,26	401.168	200.887	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	2.606	77,09	401.168	200.887	0	0	0	0	2,50
		-	-11.703	17,17	401.168	200.887	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	819	NS	401.168	200.887	0	0	0	0	2,50
		-	-13.490	14,89	401.168	200.887	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	401.168	386.631	0	0	0	0	2,50
		-	-15.277	25,31	401.168	386.631	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	401.168	386.631	0	0	0	0	2,50
		-	-16.272	23,76	401.168	386.631	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	401.168	386.631	0	0	0	0	2,50
		-	-16.272	23,76	401.168	386.631	0	0	0	0	2,50
Trave P1-S1	0%	+	37.991	10,24	401.168	388.908	0	0	0	0	2,50
		-	-15.742	24,71	401.168	388.908	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	37.991	10,24	401.168	388.908	0	0	0	0	2,50
		-	-17.325	22,45	401.168	388.908	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	37.405	10,40	401.168	388.908	0	0	0	0	2,50
		-	-18.908	20,57	401.168	388.908	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	35.822	6,04	401.168	216.224	0	0	0	0	2,50
		-	-20.490	10,55	401.168	216.224	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	34.239	6,32	401.168	216.224	0	0	0	0	2,50
		-	-22.073	9,80	401.168	216.224	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	32.656	6,62	401.168	216.224	0	0	0	0	2,50
		-	-23.656	9,14	401.168	216.224	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	31.073	12,52	401.168	388.908	0	0	0	0	2,50
		-	-25.239	15,41	401.168	388.908	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	87,5%	+	29.491	13,19	401.168	388.908	0	0	0	0	2,50
		-	-25.826	15,06	401.168	388.908	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	27.908	13,94	401.168	388.908	0	0	0	0	2,50
		-	-25.826	15,06	401.168	388.908	0	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 11-P2-S1-12**				
Trave 11-P2	0%	+	54.777	7,13	403.068	390.426	9.356	0	0	0	2,50
		-	-18.634	20,95	403.068	390.426	9.356	0	0	0	2,50
	12,5%	+	54.777	7,13	403.068	390.426	9.356	0	0	0	2,50
		-	-22.690	17,21	403.068	390.426	9.356	0	0	0	2,50
	25,0%	+	53.253	7,33	403.068	390.426	9.356	0	0	0	2,50
		-	-26.710	14,62	403.068	390.426	9.356	0	0	0	2,50
	37,5%	+	49.154	4,43	403.068	217.742	9.356	0	0	0	2,50
		-	-30.695	7,09	403.068	217.742	9.356	0	0	0	2,50
	50,0%	+	45.089	4,83	403.068	217.742	9.356	0	0	0	2,50
		-	-34.646	6,28	403.068	217.742	9.356	0	0	0	2,50
	62,5%	+	41.060	5,30	403.068	217.742	9.356	0	0	0	2,50
		-	-38.561	5,65	403.068	217.742	9.356	0	0	0	2,50
	75,0%	+	37.065	10,53	403.068	390.426	9.356	0	0	0	2,50
		-	-42.441	9,20	403.068	390.426	9.356	0	0	0	2,50
	87,5%	+	33.106	11,79	403.068	390.426	9.356	0	0	0	2,50
		-	-43.866	8,90	403.068	390.426	9.356	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	29.182	13,38	403.068	390.426	9.356	0	0	0	2,50
		-	-43.866	8,90	403.068	390.426	9.356	0	0	0	2,50
Trave P2-S1	0%	+	7.491	51,05	402.708	382.426	7.585	0	0	0	2,50
		-	-38.108	10,04	402.708	382.426	7.585	0	0	0	2,50
	12,5%	+	7.491	51,05	402.708	382.426	7.585	0	0	0	2,50
		-	-41.831	9,14	402.708	382.426	7.585	0	0	0	2,50
	25,0%	+	6.086	62,84	402.708	382.426	7.585	0	0	0	2,50
		-	-45.519	8,40	402.708	382.426	7.585	0	0	0	2,50
	37,5%	+	2.319	90,45	402.708	209.743	7.585	0	0	0	2,50
		-	-49.171	4,27	402.708	209.743	7.585	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	402.708	209.743	7.585	0	0	0	2,50
		-	-52.788	3,97	402.708	209.743	7.585	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	402.708	209.743	7.585	0	0	0	2,50
		-	-56.371	3,72	402.708	209.743	7.585	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	402.708	382.426	7.585	0	0	0	2,50
		-	-59.918	6,38	402.708	382.426	7.585	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	402.708	382.426	7.585	0	0	0	2,50
		-	-61.223	6,25	402.708	382.426	7.585	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	402.708	382.426	7.585	0	0	0	2,50
		-	-61.223	6,25	402.708	382.426	7.585	0	0	0	2,50
Trave S1-12	0%	+	98.971	3,91	810.178	386.918	38.616	0	0	0	2,50
		-	0	-	810.178	386.918	38.616	0	0	0	2,50
	12,5%	+	87.143	3,99	810.178	347.447	38.616	0	0	0	2,50
		-	0	-	810.178	347.447	38.616	0	0	0	2,50
	25,0%	+	65.622	5,29	810.178	347.447	38.616	0	0	0	2,50
		-	0	-	810.178	347.447	38.616	0	0	0	2,50
	37,5%	+	41.610	8,35	810.178	347.447	38.616	0	0	0	2,50
		-	0	-	810.178	347.447	38.616	0	0	0	2,50
	50,0%	+	16.589	20,94	810.178	347.447	38.616	0	0	0	2,50
		-	-15.610	22,26	810.178	347.447	38.616	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	810.178	347.447	38.616	0	0	0	2,50
		-	-40.631	8,55	810.178	347.447	38.616	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	810.178	347.447	38.616	0	0	0	2,50
		-	-65.651	5,29	810.178	347.447	38.616	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	810.178	347.447	38.616	0	0	0	2,50
		-	-90.671	3,83	810.178	347.447	38.616	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	810.178	386.918	38.616	0	0	0	2,50
		-	-105.840	3,66	810.178	386.918	38.616	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**				
Trave 16-23	0%	+	114.801	3,40	944.340	390.219	40.779	0	0	0	2,50
		-	0	-	944.340	390.219	40.779	0	0	0	2,50
	12,5%	+	104.374	3,74	944.340	390.219	40.779	0	0	0	2,50
		-	0	-	944.340	390.219	40.779	0	0	0	2,50
	25,0%	+	81.090	4,81	944.340	390.219	40.779	0	0	0	2,50
		-	0	-	944.340	390.219	40.779	0	0	0	2,50
	37,5%	+	56.004	6,97	944.340	390.219	40.779	0	0	0	2,50
		-	0	-	944.340	390.219	40.779	0	0	0	2,50
	50,0%	+	29.487	13,23	944.340	390.219	40.779	0	0	0	2,50
		-	-14.838	26,30	944.340	390.219	40.779	0	0	0	2,50
	62,5%	+	2.853	NS	944.340	390.219	40.779	0	0	0	2,50
		-	-41.472	9,41	944.340	390.219	40.779	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	944.340	390.219	40.779	0	0	0	2,50
		-	-68.106	5,73	944.340	390.219	40.779	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	944.340	390.219	40.779	0	0	0	2,50
		-	-94.739	4,12	944.340	390.219	40.779	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	944.340	390.219	40.779	0	0	0	2,50
		-	-109.230	3,57	944.340	390.219	40.779	0	0	0	2,50
Trave 16-17	0%	+	117.494	3,82	1.038.955	449.000	32.165	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.038.955	449.000	32.165	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	12,5%	+	106.959	4,20	1.038.955	449.000	32.165	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.038.955	449.000	32.165	0	0	0	2,50
	25,0%	+	79.244	5,67	1.038.955	449.000	32.165	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.038.955	449.000	32.165	0	0	0	2,50
	37,5%	+	51.531	8,71	1.038.955	449.000	32.165	0	0	0	2,50
		-	-4.080	NS	1.038.955	449.000	32.165	0	0	0	2,50
	50,0%	+	23.817	18,85	1.038.955	449.000	32.165	0	0	0	2,50
		-	-31.793	14,12	1.038.955	449.000	32.165	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.038.955	449.000	32.165	0	0	0	2,50
		-	-59.506	7,55	1.038.955	449.000	32.165	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.038.955	449.000	32.165	0	0	0	2,50
		-	-86.704	5,18	1.038.955	449.000	32.165	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.038.955	449.000	32.165	0	0	0	2,50
		-	-111.063	4,04	1.038.955	449.000	32.165	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.038.955	449.000	32.165	0	0	0	2,50
		-	-120.423	3,73	1.038.955	449.000	32.165	0	0	0	2,50
Trave 18-17	0%	+	180.771	2,43	1.039.139	439.779	33.045	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.039.139	439.779	33.045	0	0	0	2,50
	12,5%	+	163.273	2,69	1.039.139	439.779	33.045	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.039.139	439.779	33.045	0	0	0	2,50
	25,0%	+	122.371	3,59	1.039.139	439.779	33.045	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.039.139	439.779	33.045	0	0	0	2,50
	37,5%	+	81.468	5,40	1.039.139	439.779	33.045	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.039.139	439.779	33.045	0	0	0	2,50
	50,0%	+	40.566	10,84	1.039.139	439.779	33.045	0	0	0	2,50
		-	-29.481	14,92	1.039.139	439.779	33.045	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.039.139	439.779	33.045	0	0	0	2,50
		-	-70.383	6,25	1.039.139	439.779	33.045	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.039.139	439.779	33.045	0	0	0	2,50
		-	-111.285	3,95	1.039.139	439.779	33.045	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.039.139	439.779	33.045	0	0	0	2,50
		-	-152.188	2,89	1.039.139	439.779	33.045	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.039.139	439.779	33.045	0	0	0	2,50
		-	-169.687	2,59	1.039.139	439.779	33.045	0	0	0	2,50
Trave 20-18	0%	+	174.478	2,56	1.038.518	446.925	30.077	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.038.518	446.925	30.077	0	0	0	2,50
	12,5%	+	156.979	2,85	1.038.518	446.925	30.077	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.038.518	446.925	30.077	0	0	0	2,50
	25,0%	+	116.077	3,85	1.038.518	446.925	30.077	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.038.518	446.925	30.077	0	0	0	2,50
	37,5%	+	75.175	5,95	1.038.518	446.925	30.077	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.038.518	446.925	30.077	0	0	0	2,50
	50,0%	+	34.273	13,04	1.038.518	446.925	30.077	0	0	0	2,50
		-	-34.405	12,99	1.038.518	446.925	30.077	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.038.518	446.925	30.077	0	0	0	2,50
		-	-75.307	5,93	1.038.518	446.925	30.077	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.038.518	446.925	30.077	0	0	0	2,50
		-	-116.209	3,85	1.038.518	446.925	30.077	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.038.518	446.925	30.077	0	0	0	2,50
		-	-157.111	2,84	1.038.518	446.925	30.077	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.038.518	446.925	30.077	0	0	0	2,50
		-	-174.610	2,56	1.038.518	446.925	30.077	0	0	0	2,50
Trave 21-20	0%	+	166.859	2,63	1.038.772	439.479	31.290	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.038.772	439.479	31.290	0	0	0	2,50
	12,5%	+	149.948	2,93	1.038.772	439.479	31.290	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.038.772	439.479	31.290	0	0	0	2,50
	25,0%	+	109.371	4,02	1.038.772	439.479	31.290	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.038.772	439.479	31.290	0	0	0	2,50
	37,5%	+	68.748	6,39	1.038.772	439.479	31.290	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.038.772	439.479	31.290	0	0	0	2,50
	50,0%	+	28.079	15,65	1.038.772	439.479	31.290	0	0	0	2,50
		-	-37.980	11,57	1.038.772	439.479	31.290	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.038.772	439.479	31.290	0	0	0	2,50
		-	-78.747	5,58	1.038.772	439.479	31.290	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.038.772	439.479	31.290	0	0	0	2,50
		-	-119.561	3,68	1.038.772	439.479	31.290	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.038.772	439.479	31.290	0	0	0	2,50
		-	-160.421	2,74	1.038.772	439.479	31.290	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	1.038.772	439.479	31.290	0	0	0	2,50
		-	-176.137	2,50	1.038.772	439.479	31.290	0	0	0	2,50
Trave 21-22	0%	+	175.826	2,33	1.039.394	409.957	34.269	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.039.394	409.957	34.269	0	0	0	2,50
	12,5%	+	165.629	2,48	1.039.394	409.957	34.269	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.039.394	409.957	34.269	0	0	0	2,50
	25,0%	+	132.249	3,10	1.039.394	409.957	34.269	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.039.394	409.957	34.269	0	0	0	2,50
	37,5%	+	98.868	4,15	1.039.394	409.957	34.269	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.039.394	409.957	34.269	0	0	0	2,50
	50,0%	+	65.488	6,26	1.039.394	409.957	34.269	0	0	0	2,50
		-	-27.587	14,86	1.039.394	409.957	34.269	0	0	0	2,50
	62,5%	+	32.108	12,77	1.039.394	409.957	34.269	0	0	0	2,50
		-	-60.967	6,72	1.039.394	409.957	34.269	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	75,0%	+	0	-	1.039.394	409.957	34.269	0	0	0	2,50
		-	-94.348	4,35	1.039.394	409.957	34.269	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.039.394	409.957	34.269	0	0	0	2,50
		-	-127.728	3,21	1.039.394	409.957	34.269	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.039.394	409.957	34.269	0	0	0	2,50
		-	-137.925	2,97	1.039.394	409.957	34.269	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**				
Trave 24-25	0%	+	87.014	5,15	1.038.182	448.374	28.470	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.038.182	448.374	28.470	0	0	0	2,50
	12,5%	+	79.481	5,64	1.038.182	448.374	28.470	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.038.182	448.374	28.470	0	0	0	2,50
	25,0%	+	61.174	7,33	1.038.182	448.374	28.470	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.038.182	448.374	28.470	0	0	0	2,50
	37,5%	+	42.410	10,57	1.038.182	448.374	28.470	0	0	0	2,50
		-	-15.966	28,08	1.038.182	448.374	28.470	0	0	0	2,50
	50,0%	+	23.189	19,34	1.038.182	448.374	28.470	0	0	0	2,50
		-	-35.717	12,55	1.038.182	448.374	28.470	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.512	NS	1.038.182	448.374	28.470	0	0	0	2,50
		-	-55.926	8,02	1.038.182	448.374	28.470	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.038.182	448.374	28.470	0	0	0	2,50
		-	-76.592	5,85	1.038.182	448.374	28.470	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.038.182	448.374	28.470	0	0	0	2,50
		-	-97.714	4,59	1.038.182	448.374	28.470	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	1.038.182	448.374	28.470	0	0	0	2,50
		-	-105.525	4,25	1.038.182	448.374	28.470	0	0	0	2,50
Trave 25-26	0%	+	101.310	4,42	1.037.569	447.984	25.535	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.037.569	447.984	25.535	0	0	0	2,50
	12,5%	+	93.059	4,81	1.037.569	447.984	25.535	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.037.569	447.984	25.535	0	0	0	2,50
	25,0%	+	70.995	6,31	1.037.569	447.984	25.535	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.037.569	447.984	25.535	0	0	0	2,50
	37,5%	+	48.931	9,16	1.037.569	447.984	25.535	0	0	0	2,50
		-	-6.698	66,88	1.037.569	447.984	25.535	0	0	0	2,50
	50,0%	+	26.866	16,67	1.037.569	447.984	25.535	0	0	0	2,50
		-	-28.762	15,58	1.037.569	447.984	25.535	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4.802	93,29	1.037.569	447.984	25.535	0	0	0	2,50
		-	-50.827	8,81	1.037.569	447.984	25.535	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.037.569	447.984	25.535	0	0	0	2,50
		-	-72.891	6,15	1.037.569	447.984	25.535	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.037.569	447.984	25.535	0	0	0	2,50
		-	-94.955	4,72	1.037.569	447.984	25.535	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	1.037.569	447.984	25.535	0	0	0	2,50
		-	-103.206	4,34	1.037.569	447.984	25.535	0	0	0	2,50
Trave 26-27	0%	+	102.406	4,35	1.037.555	445.244	25.470	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.037.555	445.244	25.470	0	0	0	2,50
	12,5%	+	93.761	4,75	1.037.555	445.244	25.470	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.037.555	445.244	25.470	0	0	0	2,50
	25,0%	+	71.300	6,24	1.037.555	445.244	25.470	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.037.555	445.244	25.470	0	0	0	2,50
	37,5%	+	48.837	9,12	1.037.555	445.244	25.470	0	0	0	2,50
		-	-5.179	85,97	1.037.555	445.244	25.470	0	0	0	2,50
	50,0%	+	26.371	16,88	1.037.555	445.244	25.470	0	0	0	2,50
		-	-27.647	16,10	1.037.555	445.244	25.470	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.903	NS	1.037.555	445.244	25.470	0	0	0	2,50
		-	-50.117	8,88	1.037.555	445.244	25.470	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.037.555	445.244	25.470	0	0	0	2,50
		-	-72.589	6,13	1.037.555	445.244	25.470	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.037.555	445.244	25.470	0	0	0	2,50
		-	-95.064	4,68	1.037.555	445.244	25.470	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.037.555	445.244	25.470	0	0	0	2,50
		-	-103.715	4,29	1.037.555	445.244	25.470	0	0	0	2,50
Trave 27-28	0%	+	103.441	4,33	1.037.597	448.091	25.669	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.037.597	448.091	25.669	0	0	0	2,50
	12,5%	+	94.594	4,74	1.037.597	448.091	25.669	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.037.597	448.091	25.669	0	0	0	2,50
	25,0%	+	71.919	6,23	1.037.597	448.091	25.669	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.037.597	448.091	25.669	0	0	0	2,50
	37,5%	+	49.241	9,10	1.037.597	448.091	25.669	0	0	0	2,50
		-	-3.839	NS	1.037.597	448.091	25.669	0	0	0	2,50
	50,0%	+	26.562	16,87	1.037.597	448.091	25.669	0	0	0	2,50
		-	-26.521	16,90	1.037.597	448.091	25.669	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.880	NS	1.037.597	448.091	25.669	0	0	0	2,50
		-	-49.206	9,11	1.037.597	448.091	25.669	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.037.597	448.091	25.669	0	0	0	2,50
		-	-71.893	6,23	1.037.597	448.091	25.669	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.037.597	448.091	25.669	0	0	0	2,50
		-	-94.582	4,74	1.037.597	448.091	25.669	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.037.597	448.091	25.669	0	0	0	2,50
		-	-103.223	4,34	1.037.597	448.091	25.669	0	0	0	2,50
Trave 29-28	0%	+	101.163	4,05	1.037.469	409.382	25.057	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.037.469	409.382	25.057	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	12,5%	+	91.899	4,45	1.037.469	409.382	25.057	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.037.469	409.382	25.057	0	0	0	2,50
	25,0%	+	70.178	5,83	1.037.469	409.382	25.057	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.037.469	409.382	25.057	0	0	0	2,50
	37,5%	+	48.407	8,46	1.037.469	409.382	25.057	0	0	0	2,50
		-	-6.375	64,22	1.037.469	409.382	25.057	0	0	0	2,50
	50,0%	+	26.587	15,40	1.037.469	409.382	25.057	0	0	0	2,50
		-	-28.251	14,49	1.037.469	409.382	25.057	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4.717	86,79	1.037.469	409.382	25.057	0	0	0	2,50
		-	-50.177	8,16	1.037.469	409.382	25.057	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.037.469	409.382	25.057	0	0	0	2,50
		-	-72.152	5,67	1.037.469	409.382	25.057	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.037.469	409.382	25.057	0	0	0	2,50
		-	-94.176	4,35	1.037.469	409.382	25.057	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	1.037.469	409.382	25.057	0	0	0	2,50
		-	-102.408	4,00	1.037.469	409.382	25.057	0	0	0	2,50
Trave 29-30	0%	+	103.762	4,31	1.036.815	447.042	21.926	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.036.815	447.042	21.926	0	0	0	2,50
	12,5%	+	98.116	4,56	1.036.815	447.042	21.926	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.036.815	447.042	21.926	0	0	0	2,50
	25,0%	+	79.635	5,61	1.036.815	447.042	21.926	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.036.815	447.042	21.926	0	0	0	2,50
	37,5%	+	61.154	7,31	1.036.815	447.042	21.926	0	0	0	2,50
		-	-7.297	61,26	1.036.815	447.042	21.926	0	0	0	2,50
	50,0%	+	42.673	10,48	1.036.815	447.042	21.926	0	0	0	2,50
		-	-25.778	17,34	1.036.815	447.042	21.926	0	0	0	2,50
	62,5%	+	24.192	18,48	1.036.815	447.042	21.926	0	0	0	2,50
		-	-44.259	10,10	1.036.815	447.042	21.926	0	0	0	2,50
	75,0%	+	5.711	78,28	1.036.815	447.042	21.926	0	0	0	2,50
		-	-62.740	7,13	1.036.815	447.042	21.926	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.036.815	447.042	21.926	0	0	0	2,50
		-	-81.221	5,50	1.036.815	447.042	21.926	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.036.815	447.042	21.926	0	0	0	2,50
		-	-86.866	5,15	1.036.815	447.042	21.926	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-S1**				
Trave 1-S1	0%	+	20.667	18,47	381.627	416.904	0	0	0	0	2,50
		-	-12.727	29,99	381.627	416.904	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	19.766	7,74	381.627	152.895	0	0	0	0	2,50
		-	-14.375	10,64	381.627	152.895	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	18.117	8,44	381.627	152.895	0	0	0	0	2,50
		-	-16.023	9,54	381.627	152.895	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	16.469	9,28	381.627	152.895	0	0	0	0	2,50
		-	-17.671	8,65	381.627	152.895	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	14.821	10,32	381.627	152.895	0	0	0	0	2,50
		-	-19.319	7,91	381.627	152.895	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	13.173	11,61	381.627	152.895	0	0	0	0	2,50
		-	-20.967	7,29	381.627	152.895	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	11.525	13,27	381.627	152.895	0	0	0	0	2,50
		-	-22.616	6,76	381.627	152.895	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	9.877	15,48	381.627	152.895	0	0	0	0	2,50
		-	-24.264	6,30	381.627	152.895	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	8.229	46,38	381.627	416.904	0	0	0	0	2,50
		-	-25.117	15,19	381.627	416.904	0	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 2-12-17-26**				
Trave 2-12	0%	+	16.437	23,31	383.193	410.396	8.104	0	0	0	2,50
		-	-777	NS	383.193	410.396	8.104	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.752	10,64	383.193	156.947	8.104	0	0	0	2,50
		-	-3.297	47,60	383.193	156.947	8.104	0	0	0	2,50
	25,0%	+	12.232	12,83	383.193	156.947	8.104	0	0	0	2,50
		-	-5.816	26,99	383.193	156.947	8.104	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9.713	16,16	383.193	156.947	8.104	0	0	0	2,50
		-	-8.336	18,83	383.193	156.947	8.104	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7.193	21,82	383.193	156.947	8.104	0	0	0	2,50
		-	-10.855	14,46	383.193	156.947	8.104	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4.674	33,58	383.193	156.947	8.104	0	0	0	2,50
		-	-13.375	11,73	383.193	156.947	8.104	0	0	0	2,50
	75,0%	+	2.155	72,83	383.193	156.947	8.104	0	0	0	2,50
		-	-15.894	9,87	383.193	156.947	8.104	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	383.193	156.947	8.104	0	0	0	2,50
		-	-18.413	8,52	383.193	156.947	8.104	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	383.193	410.396	8.104	0	0	0	2,50
		-	-20.098	19,07	383.193	410.396	8.104	0	0	0	2,50
Trave 12-17	0%	+	48.304	7,93	382.827	405.298	6.210	0	0	0	2,50
		-	0	-	382.827	405.298	6.210	0	0	0	2,50
	12,5%	+	46.298	3,54	382.827	163.919	6.210	0	0	0	2,50
		-	-5.137	31,91	382.827	163.919	6.210	0	0	0	2,50
	25,0%	+	40.992	4,00	382.827	163.919	6.210	0	0	0	2,50
		-	-10.442	15,70	382.827	163.919	6.210	0	0	0	2,50
	37,5%	+	35.687	4,59	382.827	163.919	6.210	0	0	0	2,50
		-	-15.746	10,41	382.827	163.919	6.210	0	0	0	2,50
	50,0%	+	30.382	5,40	382.827	163.919	6.210	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-21.050	7,79	382.827	163.919	6.210	0	0	0	2,50
	62,5%	+	25.078	6,54	382.827	163.919	6.210	0	0	0	2,50
		-	-26.353	6,22	382.827	163.919	6.210	0	0	0	2,50
	75,0%	+	19.775	8,29	382.827	163.919	6.210	0	0	0	2,50
		-	-31.656	5,18	382.827	163.919	6.210	0	0	0	2,50
	87,5%	+	14.472	11,33	382.827	163.919	6.210	0	0	0	2,50
		-	-36.940	4,44	382.827	163.919	6.210	0	0	0	2,50
	100%	+	9.170	41,75	382.827	405.298	6.210	0	0	0	2,50
		-	-38.921	9,84	382.827	405.298	6.210	0	0	0	2,50
Trave 17-26	0%	+	21.735	19,35	479.869	420.625	14.677	0	0	0	2,50
		-	0	-	479.869	420.625	14.677	0	0	0	2,50
	12,5%	+	18.413	10,49	479.869	193.171	14.677	0	0	0	2,50
		-	0	-	479.869	193.171	14.677	0	0	0	2,50
	25,0%	+	14.025	13,77	479.869	193.171	14.677	0	0	0	2,50
		-	0	-	479.869	193.171	14.677	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9.637	20,04	479.869	193.171	14.677	0	0	0	2,50
		-	-1.392	NS	479.869	193.171	14.677	0	0	0	2,50
	50,0%	+	5.249	36,80	479.869	193.171	14.677	0	0	0	2,50
		-	-5.780	33,42	479.869	193.171	14.677	0	0	0	2,50
	62,5%	+	860	NS	479.869	193.171	14.677	0	0	0	2,50
		-	-10.168	19,00	479.869	193.171	14.677	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	479.869	193.171	14.677	0	0	0	2,50
		-	-14.556	13,27	479.869	193.171	14.677	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	479.869	193.171	14.677	0	0	0	2,50
		-	-18.944	10,20	479.869	193.171	14.677	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	479.869	420.625	14.677	0	0	0	2,50
		-	-22.307	18,86	479.869	420.625	14.677	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 3-18-27**				
Trave 3-18	0%	+	23.164	18,14	477.979	420.126	4.893	0	0	0	2,50
		-	0	-	477.979	420.126	4.893	0	0	0	2,50
	12,5%	+	19.265	10,00	477.979	192.672	4.893	0	0	0	2,50
		-	0	-	477.979	192.672	4.893	0	0	0	2,50
	25,0%	+	14.301	13,47	477.979	192.672	4.893	0	0	0	2,50
		-	0	-	477.979	192.672	4.893	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9.336	20,64	477.979	192.672	4.893	0	0	0	2,50
		-	-543	NS	477.979	192.672	4.893	0	0	0	2,50
	50,0%	+	4.371	44,08	477.979	192.672	4.893	0	0	0	2,50
		-	-5.507	34,99	477.979	192.672	4.893	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	477.979	192.672	4.893	0	0	0	2,50
		-	-10.472	18,40	477.979	192.672	4.893	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	477.979	192.672	4.893	0	0	0	2,50
		-	-15.437	12,48	477.979	192.672	4.893	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	477.979	192.672	4.893	0	0	0	2,50
		-	-20.402	9,44	477.979	192.672	4.893	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	477.979	420.126	4.893	0	0	0	2,50
		-	-24.293	17,29	477.979	420.126	4.893	0	0	0	2,50
Trave 18-27	0%	+	24.570	17,14	478.634	421.237	8.283	0	0	0	2,50
		-	0	-	478.634	421.237	8.283	0	0	0	2,50
	12,5%	+	21.241	9,12	478.634	193.783	8.283	0	0	0	2,50
		-	0	-	478.634	193.783	8.283	0	0	0	2,50
	25,0%	+	16.853	11,50	478.634	193.783	8.283	0	0	0	2,50
		-	0	-	478.634	193.783	8.283	0	0	0	2,50
	37,5%	+	12.465	15,55	478.634	193.783	8.283	0	0	0	2,50
		-	-1.721	NS	478.634	193.783	8.283	0	0	0	2,50
	50,0%	+	8.077	23,99	478.634	193.783	8.283	0	0	0	2,50
		-	-6.110	31,72	478.634	193.783	8.283	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.689	52,53	478.634	193.783	8.283	0	0	0	2,50
		-	-10.498	18,46	478.634	193.783	8.283	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	478.634	193.783	8.283	0	0	0	2,50
		-	-14.886	13,02	478.634	193.783	8.283	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	478.634	193.783	8.283	0	0	0	2,50
		-	-19.274	10,05	478.634	193.783	8.283	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	478.634	421.237	8.283	0	0	0	2,50
		-	-22.637	18,61	478.634	421.237	8.283	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 5-20-28**				
Trave 5-20	0%	+	25.051	16,83	478.168	421.586	5.875	0	0	0	2,50
		-	0	-	478.168	421.586	5.875	0	0	0	2,50
	12,5%	+	21.103	9,20	478.168	194.132	5.875	0	0	0	2,50
		-	0	-	478.168	194.132	5.875	0	0	0	2,50
	25,0%	+	16.072	12,08	478.168	194.132	5.875	0	0	0	2,50
		-	0	-	478.168	194.132	5.875	0	0	0	2,50
	37,5%	+	11.040	17,58	478.168	194.132	5.875	0	0	0	2,50
		-	-1.510	NS	478.168	194.132	5.875	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.009	32,31	478.168	194.132	5.875	0	0	0	2,50
		-	-6.541	29,68	478.168	194.132	5.875	0	0	0	2,50
	62,5%	+	977	NS	478.168	194.132	5.875	0	0	0	2,50
		-	-11.573	16,77	478.168	194.132	5.875	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	478.168	194.132	5.875	0	0	0	2,50
		-	-16.604	11,69	478.168	194.132	5.875	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	478.168	194.132	5.875	0	0	0	2,50
		-	-21.636	8,97	478.168	194.132	5.875	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	100,0 %	+	0	-	478.168	421.586	5.875	0	0	0	2,50
		-	-25.568	16,49	478.168	421.586	5.875	0	0	0	2,50
Trave 20-28	0%	+	26.522	15,89	478.976	421.443	10.053	0	0	0	2,50
		-	0	-	478.976	421.443	10.053	0	0	0	2,50
	12,5%	+	23.146	8,38	478.976	193.989	10.053	0	0	0	2,50
		-	0	-	478.976	193.989	10.053	0	0	0	2,50
	25,0%	+	18.704	10,37	478.976	193.989	10.053	0	0	0	2,50
		-	0	-	478.976	193.989	10.053	0	0	0	2,50
	37,5%	+	14.262	13,60	478.976	193.989	10.053	0	0	0	2,50
		-	-3.405	56,97	478.976	193.989	10.053	0	0	0	2,50
	50,0%	+	9.821	19,75	478.976	193.989	10.053	0	0	0	2,50
		-	-7.847	24,72	478.976	193.989	10.053	0	0	0	2,50
	62,5%	+	5.379	36,06	478.976	193.989	10.053	0	0	0	2,50
		-	-12.288	15,79	478.976	193.989	10.053	0	0	0	2,50
	75,0%	+	938	NS	478.976	193.989	10.053	0	0	0	2,50
		-	-16.730	11,60	478.976	193.989	10.053	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	478.976	193.989	10.053	0	0	0	2,50
		-	-21.171	9,16	478.976	193.989	10.053	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	478.976	421.443	10.053	0	0	0	2,50
		-	-24.575	17,15	478.976	421.443	10.053	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 6-21-29**				
Trave 6-21	0%	+	27.096	15,57	480.539	421.900	18.143	0	0	0	2,50
		-	0	-	480.539	421.900	18.143	0	0	0	2,50
	12,5%	+	23.201	8,38	480.539	194.446	18.143	0	0	0	2,50
		-	0	-	480.539	194.446	18.143	0	0	0	2,50
	25,0%	+	18.239	10,66	480.539	194.446	18.143	0	0	0	2,50
		-	0	-	480.539	194.446	18.143	0	0	0	2,50
	37,5%	+	13.277	14,65	480.539	194.446	18.143	0	0	0	2,50
		-	-3.728	52,16	480.539	194.446	18.143	0	0	0	2,50
	50,0%	+	8.315	23,38	480.539	194.446	18.143	0	0	0	2,50
		-	-8.690	22,38	480.539	194.446	18.143	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.352	58,01	480.539	194.446	18.143	0	0	0	2,50
		-	-13.652	14,24	480.539	194.446	18.143	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	480.539	194.446	18.143	0	0	0	2,50
		-	-18.614	10,45	480.539	194.446	18.143	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	480.539	194.446	18.143	0	0	0	2,50
		-	-23.577	8,25	480.539	194.446	18.143	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	480.539	421.900	18.143	0	0	0	2,50
		-	-27.472	15,36	480.539	421.900	18.143	0	0	0	2,50
Trave 21-29	0%	+	26.784	15,73	478.691	421.414	8.581	0	0	0	2,50
		-	0	-	478.691	421.414	8.581	0	0	0	2,50
	12,5%	+	23.533	8,24	478.691	193.960	8.581	0	0	0	2,50
		-	0	-	478.691	193.960	8.581	0	0	0	2,50
	25,0%	+	19.215	10,09	478.691	193.960	8.581	0	0	0	2,50
		-	-2.073	93,56	478.691	193.960	8.581	0	0	0	2,50
	37,5%	+	14.898	13,02	478.691	193.960	8.581	0	0	0	2,50
		-	-6.390	30,35	478.691	193.960	8.581	0	0	0	2,50
	50,0%	+	10.581	18,33	478.691	193.960	8.581	0	0	0	2,50
		-	-10.708	18,11	478.691	193.960	8.581	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.263	30,97	478.691	193.960	8.581	0	0	0	2,50
		-	-15.025	12,91	478.691	193.960	8.581	0	0	0	2,50
	75,0%	+	1.946	99,67	478.691	193.960	8.581	0	0	0	2,50
		-	-19.343	10,03	478.691	193.960	8.581	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	478.691	193.960	8.581	0	0	0	2,50
		-	-23.660	8,20	478.691	193.960	8.581	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	478.691	421.414	8.581	0	0	0	2,50
		-	-26.914	15,66	478.691	421.414	8.581	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 7-22-30**				
Trave 7-22	0%	+	32.919	12,78	481.433	420.755	22.772	0	0	0	2,50
		-	0	-	481.433	420.755	22.772	0	0	0	2,50
	12,5%	+	27.977	6,91	481.433	193.301	22.772	0	0	0	2,50
		-	0	-	481.433	193.301	22.772	0	0	0	2,50
	25,0%	+	21.722	8,90	481.433	193.301	22.772	0	0	0	2,50
		-	0	-	481.433	193.301	22.772	0	0	0	2,50
	37,5%	+	15.468	12,50	481.433	193.301	22.772	0	0	0	2,50
		-	-3.163	61,11	481.433	193.301	22.772	0	0	0	2,50
	50,0%	+	9.213	20,98	481.433	193.301	22.772	0	0	0	2,50
		-	-9.418	20,52	481.433	193.301	22.772	0	0	0	2,50
	62,5%	+	2.958	65,35	481.433	193.301	22.772	0	0	0	2,50
		-	-15.672	12,33	481.433	193.301	22.772	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	481.433	193.301	22.772	0	0	0	2,50
		-	-21.927	8,82	481.433	193.301	22.772	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	481.433	193.301	22.772	0	0	0	2,50
		-	-28.181	6,86	481.433	193.301	22.772	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	481.433	420.755	22.772	0	0	0	2,50
		-	-33.130	12,70	481.433	420.755	22.772	0	0	0	2,50
Trave 22-30	0%	+	32.341	13,01	480.081	420.628	15.775	0	0	0	2,50
		-	0	-	480.081	420.628	15.775	0	0	0	2,50
	12,5%	+	28.192	6,85	480.081	193.174	15.775	0	0	0	2,50
		-	0	-	480.081	193.174	15.775	0	0	0	2,50
	25,0%	+	22.725	8,50	480.081	193.174	15.775	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-876	NS	480.081	193.174	15.775	0	0	0	2,50
	37,5%	+	17.258	11,19	480.081	193.174	15.775	0	0	0	2,50
		-	-6.343	30,45	480.081	193.174	15.775	0	0	0	2,50
	50,0%	+	11.790	16,38	480.081	193.174	15.775	0	0	0	2,50
		-	-11.810	16,36	480.081	193.174	15.775	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.323	30,55	480.081	193.174	15.775	0	0	0	2,50
		-	-17.278	11,18	480.081	193.174	15.775	0	0	0	2,50
	75,0%	+	856	NS	480.081	193.174	15.775	0	0	0	2,50
		-	-22.745	8,49	480.081	193.174	15.775	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	480.081	193.174	15.775	0	0	0	2,50
		-	-28.213	6,85	480.081	193.174	15.775	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	480.081	420.628	15.775	0	0	0	2,50
		-	-32.361	13,00	480.081	420.628	15.775	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1a-11-23-24**				
Trave 1a-11	0%	+	2.858	NS	381.627	414.048	0	0	0	0	2,50
		-	-6.671	57,21	381.627	414.048	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	2.858	NS	381.627	414.048	0	0	0	0	2,50
		-	-7.284	52,39	381.627	414.048	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	2.425	66,23	381.627	160.599	0	0	0	0	2,50
		-	-7.898	20,33	381.627	160.599	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	1.813	88,58	381.627	160.599	0	0	0	0	2,50
		-	-8.511	18,87	381.627	160.599	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	1.200	NS	381.627	160.599	0	0	0	0	2,50
		-	-9.125	17,60	381.627	160.599	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	586	NS	381.627	160.599	0	0	0	0	2,50
		-	-9.739	16,49	381.627	160.599	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	381.627	160.599	0	0	0	0	2,50
		-	-10.352	15,51	381.627	160.599	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	381.627	414.048	0	0	0	0	2,50
		-	-10.833	35,23	381.627	414.048	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	381.627	414.048	0	0	0	0	2,50
		-	-10.833	35,23	381.627	414.048	0	0	0	0	2,50
Trave 11-23	0%	+	18.247	20,92	381.815	414.193	972	0	0	0	2,50
		-	-3.145	NS	381.815	414.193	972	0	0	0	2,50
	12,5%	+	17.187	9,35	381.815	160.745	972	0	0	0	2,50
		-	-4.952	32,46	381.815	160.745	972	0	0	0	2,50
	25,0%	+	15.380	10,45	381.815	160.745	972	0	0	0	2,50
		-	-6.758	23,79	381.815	160.745	972	0	0	0	2,50
	37,5%	+	13.574	11,84	381.815	160.745	972	0	0	0	2,50
		-	-8.565	18,77	381.815	160.745	972	0	0	0	2,50
	50,0%	+	11.768	13,66	381.815	160.745	972	0	0	0	2,50
		-	-10.371	15,50	381.815	160.745	972	0	0	0	2,50
	62,5%	+	9.961	16,14	381.815	160.745	972	0	0	0	2,50
		-	-12.177	13,20	381.815	160.745	972	0	0	0	2,50
	75,0%	+	8.155	19,71	381.815	160.745	972	0	0	0	2,50
		-	-13.984	11,49	381.815	160.745	972	0	0	0	2,50
	87,5%	+	6.348	25,32	381.815	160.745	972	0	0	0	2,50
		-	-15.790	10,18	381.815	160.745	972	0	0	0	2,50
	100%	+	4.542	84,06	381.815	414.193	972	0	0	0	2,50
		-	-16.824	22,69	381.815	414.193	972	0	0	0	2,50
Trave 23-24	0%	+	15.220	25,16	382.890	419.284	6.536	0	0	0	2,50
		-	0	-	382.890	419.284	6.536	0	0	0	2,50
	12,5%	+	13.543	11,47	382.890	155.275	6.536	0	0	0	2,50
		-	0	-	382.890	155.275	6.536	0	0	0	2,50
	25,0%	+	11.102	13,99	382.890	155.275	6.536	0	0	0	2,50
		-	-1.323	NS	382.890	155.275	6.536	0	0	0	2,50
	37,5%	+	8.661	17,93	382.890	155.275	6.536	0	0	0	2,50
		-	-3.764	41,25	382.890	155.275	6.536	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.219	24,97	382.890	155.275	6.536	0	0	0	2,50
		-	-6.205	25,02	382.890	155.275	6.536	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.778	41,10	382.890	155.275	6.536	0	0	0	2,50
		-	-8.646	17,96	382.890	155.275	6.536	0	0	0	2,50
	75,0%	+	1.337	NS	382.890	155.275	6.536	0	0	0	2,50
		-	-11.087	14,01	382.890	155.275	6.536	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	382.890	155.275	6.536	0	0	0	2,50
		-	-13.528	11,48	382.890	155.275	6.536	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	382.890	419.284	6.536	0	0	0	2,50
		-	-15.223	25,15	382.890	419.284	6.536	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave S1-16**				
Trave S1-16	0%	+	43.402	8,70	401.889	377.454	3.553	0	0	0	2,50
		-	-28.768	13,12	401.889	377.454	3.553	0	0	0	2,50
	12,5%	+	42.702	8,84	401.889	377.454	3.553	0	0	0	2,50
		-	-32.239	11,71	401.889	377.454	3.553	0	0	0	2,50
	25,0%	+	39.199	4,33	401.889	169.715	3.553	0	0	0	2,50
		-	-35.655	4,76	401.889	169.715	3.553	0	0	0	2,50
	37,5%	+	35.749	4,75	401.889	169.715	3.553	0	0	0	2,50
		-	-39.017	4,35	401.889	169.715	3.553	0	0	0	2,50
	50,0%	+	32.355	5,25	401.889	169.715	3.553	0	0	0	2,50
		-	-42.324	4,01	401.889	169.715	3.553	0	0	0	2,50
	62,5%	+	29.015	5,85	401.889	169.715	3.553	0	0	0	2,50
		-	-45.577	3,72	401.889	169.715	3.553	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	75,0%	+	25.729	6,60	401.889	169.715	3.553	0	0	0	2,50
		-	-48.775	3,48	401.889	169.715	3.553	0	0	0	2,50
	87,5%	+	22.498	16,78	401.889	377.454	3.553	0	0	0	2,50
		-	-51.914	7,27	401.889	377.454	3.553	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	19.321	19,54	401.889	377.454	3.553	0	0	0	2,50
		-	-52.519	7,19	401.889	377.454	3.553	0	0	0	2,50
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 16-25**				
Trave 16-25	0%	+	21.256	19,83	479.581	421.409	13.186	0	0	0	2,50
		-	0	-	479.581	421.409	13.186	0	0	0	2,50
	12,5%	+	17.965	10,80	479.581	193.955	13.186	0	0	0	2,50
		-	0	-	479.581	193.955	13.186	0	0	0	2,50
	25,0%	+	13.609	14,25	479.581	193.955	13.186	0	0	0	2,50
		-	0	-	479.581	193.955	13.186	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9.253	20,96	479.581	193.955	13.186	0	0	0	2,50
		-	-1.303	NS	479.581	193.955	13.186	0	0	0	2,50
	50,0%	+	4.897	39,61	479.581	193.955	13.186	0	0	0	2,50
		-	-5.659	34,27	479.581	193.955	13.186	0	0	0	2,50
	62,5%	+	541	NS	479.581	193.955	13.186	0	0	0	2,50
		-	-10.015	19,37	479.581	193.955	13.186	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	479.581	193.955	13.186	0	0	0	2,50
		-	-14.371	13,50	479.581	193.955	13.186	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	479.581	193.955	13.186	0	0	0	2,50
		-	-18.727	10,36	479.581	193.955	13.186	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	479.581	421.409	13.186	0	0	0	2,50
		-	-22.058	19,10	479.581	421.409	13.186	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 6b-P1-S1**				
Trave 6b-P1	0%	+	10.472	36,95	401.168	386.980	0	0	0	0	2,50
		-	-6.797	56,93	401.168	386.980	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	10.472	36,95	401.168	386.980	0	0	0	0	2,50
		-	-9.110	42,48	401.168	386.980	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	10.109	38,28	401.168	386.980	0	0	0	0	2,50
		-	-11.424	33,87	401.168	386.980	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	8.397	23,97	401.168	201.236	0	0	0	0	2,50
		-	-13.737	14,65	401.168	201.236	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.083	33,08	401.168	201.236	0	0	0	0	2,50
		-	-16.050	12,54	401.168	201.236	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.770	53,38	401.168	201.236	0	0	0	0	2,50
		-	-18.364	10,96	401.168	201.236	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	1.456	NS	401.168	386.980	0	0	0	0	2,50
		-	-20.677	18,72	401.168	386.980	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	401.168	386.980	0	0	0	0	2,50
		-	-21.965	17,62	401.168	386.980	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	401.168	386.980	0	0	0	0	2,50
		-	-21.965	17,62	401.168	386.980	0	0	0	0	2,50
Trave P1-S1	0%	+	37.542	10,41	401.168	390.783	0	0	0	0	2,50
		-	-27.756	14,08	401.168	390.783	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	37.542	10,41	401.168	390.783	0	0	0	0	2,50
		-	-28.335	13,79	401.168	390.783	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	37.328	10,47	401.168	390.783	0	0	0	0	2,50
		-	-28.913	13,52	401.168	390.783	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	36.749	5,93	401.168	218.099	0	0	0	0	2,50
		-	-29.491	7,40	401.168	218.099	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	36.171	6,03	401.168	218.099	0	0	0	0	2,50
		-	-30.070	7,25	401.168	218.099	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	35.593	6,13	401.168	218.099	0	0	0	0	2,50
		-	-30.648	7,12	401.168	218.099	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	35.014	11,16	401.168	390.783	0	0	0	0	2,50
		-	-31.226	12,51	401.168	390.783	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	34.436	11,35	401.168	390.783	0	0	0	0	2,50
		-	-31.440	12,43	401.168	390.783	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	33.858	11,54	401.168	390.783	0	0	0	0	2,50
		-	-31.440	12,43	401.168	390.783	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-2**				
Trave 1-2	0%	+	155.961	5,04	1.337.227	786.208	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.337.227	786.208	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	134.893	4,03	1.337.227	543.312	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.337.227	543.312	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	100.212	5,42	1.337.227	543.312	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.337.227	543.312	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	65.530	8,29	1.337.227	543.312	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.337.227	543.312	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	30.848	17,61	1.337.227	543.312	0	0	0	0	2,50
		-	-27.424	19,81	1.337.227	543.312	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.337.227	543.312	0	0	0	0	2,50
		-	-62.107	8,75	1.337.227	543.312	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.337.227	543.312	0	0	0	0	2,50
		-	-96.790	5,61	1.337.227	543.312	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.337.227	543.312	0	0	0	0	2,50
		-	-131.474	4,13	1.337.227	543.312	0	0	0	0	2,50
	100,0	+	0	-	1.337.227	786.208	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	%	-	-152.321	5,16	1.337.227	786.208	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 11-P2-S1-12**				
Trave 11-P2	0%	+	61.775	6,35	401.168	392.512	0	0	0	0	2,50
		-	-15.471	25,37	401.168	392.512	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	61.775	6,35	401.168	392.512	0	0	0	0	2,50
		-	-21.063	18,64	401.168	392.512	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	59.673	6,58	401.168	392.512	0	0	0	0	2,50
		-	-26.606	14,75	401.168	392.512	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	54.018	3,09	401.168	166.966	0	0	0	0	2,50
		-	-32.099	5,20	401.168	166.966	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	48.414	3,45	401.168	166.966	0	0	0	0	2,50
		-	-37.542	4,45	401.168	166.966	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	42.858	3,90	401.168	166.966	0	0	0	0	2,50
		-	-42.936	3,89	401.168	166.966	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	37.352	10,51	401.168	392.512	0	0	0	0	2,50
		-	-48.281	8,13	401.168	392.512	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	31.896	12,31	401.168	392.512	0	0	0	0	2,50
		-	-50.243	7,81	401.168	392.512	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	26.489	14,82	401.168	392.512	0	0	0	0	2,50
		-	-50.243	7,81	401.168	392.512	0	0	0	0	2,50
Trave P2-S1	0%	+	10.716	36,24	401.168	388.340	0	0	0	0	2,50
		-	-45.028	8,62	401.168	388.340	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	10.716	36,24	401.168	388.340	0	0	0	0	2,50
		-	-48.679	7,98	401.168	388.340	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	9.328	41,63	401.168	388.340	0	0	0	0	2,50
		-	-52.281	7,43	401.168	388.340	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	5.614	38,41	401.168	215.656	0	0	0	0	2,50
		-	-55.833	3,86	401.168	215.656	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	1.950	NS	401.168	215.656	0	0	0	0	2,50
		-	-59.336	3,63	401.168	215.656	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	401.168	215.656	0	0	0	0	2,50
		-	-62.789	3,43	401.168	215.656	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	401.168	388.340	0	0	0	0	2,50
		-	-66.193	5,87	401.168	388.340	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	401.168	388.340	0	0	0	0	2,50
		-	-67.442	5,76	401.168	388.340	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	401.168	388.340	0	0	0	0	2,50
		-	-67.442	5,76	401.168	388.340	0	0	0	0	2,50
Trave S1-12	0%	+	132.219	2,96	802.336	391.041	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	391.041	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	116.661	2,74	802.336	319.276	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	319.276	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	87.957	3,63	802.336	319.276	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	319.276	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	55.705	5,73	802.336	319.276	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	802.336	319.276	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	21.487	14,86	802.336	319.276	0	0	0	0	2,50
		-	-19.182	16,64	802.336	319.276	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	802.336	319.276	0	0	0	0	2,50
		-	-53.405	5,98	802.336	319.276	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	802.336	319.276	0	0	0	0	2,50
		-	-87.627	3,64	802.336	319.276	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	802.336	319.276	0	0	0	0	2,50
		-	-121.849	2,62	802.336	319.276	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	802.336	391.041	0	0	0	0	2,50
		-	-142.598	2,74	802.336	391.041	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**				
Trave 1b-3	0%	+	14.311	28,31	516.227	405.180	531	0	0	0	2,50
		-	-7.521	53,87	516.227	405.180	531	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.311	28,31	516.150	405.180	162	0	0	0	2,50
		-	-8.052	50,32	516.150	405.180	162	0	0	0	2,50
	25,0%	+	14.311	28,31	516.116	405.180	0	0	0	0	2,50
		-	-8.583	47,21	516.116	405.180	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	13.963	21,08	516.116	294.387	0	0	0	0	2,50
		-	-9.114	32,30	516.116	294.387	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	13.432	21,92	516.116	294.387	0	0	0	0	2,50
		-	-9.645	30,52	516.116	294.387	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	12.901	22,82	516.116	294.387	0	0	0	0	2,50
		-	-10.176	28,93	516.116	294.387	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	12.371	32,75	516.116	405.180	0	0	0	0	2,50
		-	-10.524	38,50	516.116	405.180	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	11.840	34,22	516.116	405.180	0	0	0	0	2,50
		-	-10.524	38,50	516.116	405.180	0	0	0	0	2,50
	100%	+	11.309	35,83	516.116	405.180	0	0	0	0	2,50
		-	-10.524	38,50	516.116	405.180	0	0	0	0	2,50
Trave 3-4	0%	+	23.392	17,14	516.116	400.950	0	0	0	0	2,50
		-	-7.458	53,76	516.116	400.950	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	24.042	16,94	516.116	407.187	0	0	0	0	2,50
		-	-7.049	57,77	516.116	407.187	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	20.963	10,53	516.116	220.663	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-9.061	24,35	516.116	220.663	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	15.408	14,39	516.116	221.747	0	0	0	0	2,50
		-	-13.178	16,83	516.116	221.747	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	10.832	20,58	516.116	222.891	0	0	0	0	2,50
		-	-16.647	13,39	516.116	222.891	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4.483	49,88	516.116	223.595	0	0	0	0	2,50
		-	-21.878	10,22	516.116	223.595	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	516.116	223.957	0	0	0	0	2,50
		-	-27.088	8,27	516.116	223.957	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	516.116	411.862	0	0	0	0	2,50
		-	-31.813	12,95	516.116	411.862	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	516.116	409.847	0	0	0	0	2,50
		-	-45.917	8,93	516.116	409.847	0	0	0	0	2,50
Trave 4-5	0%	+	60.774	6,70	516.116	406.965	0	0	0	0	2,50
		-	-34.381	11,84	516.116	406.965	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	60.774	6,70	516.116	406.965	0	0	0	0	2,50
		-	-34.381	11,84	516.116	406.965	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	50.631	8,01	516.116	405.369	0	0	0	0	2,50
		-	-36.074	11,24	516.116	405.369	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	50.631	5,44	516.116	275.533	0	0	0	0	2,50
		-	-36.074	7,64	516.116	275.533	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	46.071	5,95	516.116	273.981	0	0	0	0	2,50
		-	-38.692	7,08	516.116	273.981	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	42.110	6,42	516.116	270.333	0	0	0	0	2,50
		-	-41.159	6,57	516.116	270.333	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	42.110	9,50	516.116	400.168	0	0	0	0	2,50
		-	-41.159	9,72	516.116	400.168	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	47.330	8,13	516.116	384.646	0	0	0	0	2,50
		-	-50.755	7,58	516.116	384.646	0	0	0	0	2,50
	100%	+	47.330	8,13	516.116	384.646	0	0	0	0	2,50
		-	-50.755	7,58	516.116	384.646	0	0	0	0	2,50
Trave 5-2b	0%	+	75.774	5,17	516.116	391.682	0	0	0	0	2,50
		-	-20.583	19,03	516.116	391.682	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	75.737	5,17	516.116	391.682	0	0	0	0	2,50
		-	-20.650	18,97	516.116	391.682	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	67.483	3,52	516.116	237.329	0	0	0	0	2,50
		-	-21.770	10,90	516.116	237.329	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	63.368	3,74	516.116	237.175	0	0	0	0	2,50
		-	-26.068	9,10	516.116	237.175	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	59.698	3,95	516.116	235.944	0	0	0	0	2,50
		-	-29.899	7,89	516.116	235.944	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	57.196	4,10	516.116	234.652	0	0	0	0	2,50
		-	-33.150	7,08	516.116	234.652	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	54.607	4,28	516.116	233.899	0	0	0	0	2,50
		-	-36.428	6,42	516.116	233.899	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	52.086	4,47	516.116	232.598	0	0	0	0	2,50
		-	-38.596	6,03	516.116	232.598	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	60.289	3,76	516.116	226.748	0	0	0	0	2,50
		-	-44.804	5,06	516.116	226.748	0	0	0	0	2,50
Trave 2b-6	0%	+	31.322	6,76	516.116	211.667	0	0	0	0	2,50
		-	-83.277	2,54	516.116	211.667	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	31.322	6,76	516.116	211.667	0	0	0	0	2,50
		-	-83.354	2,54	516.116	211.667	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	29.000	7,35	516.116	213.154	0	0	0	0	2,50
		-	-83.648	2,55	516.116	213.154	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	23.984	8,88	516.116	212.914	0	0	0	0	2,50
		-	-87.938	2,42	516.116	212.914	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	23.941	8,89	516.116	212.914	0	0	0	0	2,50
		-	-87.938	2,42	516.116	212.914	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	18.888	11,49	519.650	217.009	16.907	0	0	0	2,50
		-	-94.833	2,29	519.650	217.009	16.907	0	0	0	2,50
	75,0%	+	15.195	14,75	526.322	224.107	48.831	0	0	0	2,50
		-	-100.619	2,23	526.322	224.107	48.831	0	0	0	2,50
	87,5%	+	13.802	29,00	531.671	400.318	74.421	0	0	0	2,50
		-	-131.672	3,04	531.671	400.318	74.421	0	0	0	2,50
	100%	+	13.759	29,09	531.671	400.318	74.421	0	0	0	2,50
		-	-131.672	3,04	531.671	400.318	74.421	0	0	0	2,50
Trave 6-7	0%	+	143.640	2,77	860.193	398.350	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	860.193	398.350	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	136.354	2,66	860.193	363.342	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	860.193	363.342	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	104.521	3,47	860.193	362.259	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	860.193	362.259	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	72.680	4,97	860.193	361.167	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	860.193	361.167	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	40.829	8,82	860.193	360.064	0	0	0	0	2,50
		-	-30.916	11,65	860.193	360.064	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	8.970	40,02	860.193	358.951	0	0	0	0	2,50
		-	-62.788	5,72	860.193	358.951	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	860.193	357.828	0	0	0	0	2,50
		-	-94.668	3,78	860.193	357.828	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	860.193	356.694	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-126.557	2,82	860.193	356.694	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	860.193	390.966	0	0	0	0	2,50
		-	-134.474	2,91	860.193	390.966	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 3b-8-9-10-4b-5b**				
Trave 3b-8	0%	+	24.425	12,10	295.630	418.913	48.708	0	0	0	2,50
		-	0	-	295.630	418.913	48.708	0	0	0	2,50
	12,5%	+	16.804	7,36	289.271	123.703	15.790	0	0	0	2,50
		-	0	-	289.271	123.703	15.790	0	0	0	2,50
	25,0%	+	13.510	9,21	286.220	124.455	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	286.220	124.455	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9.226	13,55	286.220	124.999	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	286.220	124.999	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	4.664	26,90	286.220	125.484	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	286.220	125.484	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	286.220	125.960	0	0	0	0	2,50
		-	-4.940	25,50	286.220	125.960	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	286.220	126.502	0	0	0	0	2,50
		-	-9.303	13,60	286.220	126.502	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	286.220	125.946	0	0	0	0	2,50
		-	-13.542	9,30	286.220	125.946	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	289.092	420.274	14.867	0	0	0	2,50
		-	-29.138	9,92	289.092	420.274	14.867	0	0	0	2,50
Trave 8-9	0%	+	31.834	9,18	292.117	421.087	30.521	0	0	0	2,50
		-	-177	NS	292.117	421.087	30.521	0	0	0	2,50
	12,5%	+	31.834	9,18	292.117	421.087	30.521	0	0	0	2,50
		-	-460	NS	292.117	421.087	30.521	0	0	0	2,50
	25,0%	+	17.616	7,13	289.716	125.626	18.095	0	0	0	2,50
		-	-5.463	23,00	289.716	125.626	18.095	0	0	0	2,50
	37,5%	+	17.455	7,20	289.716	125.626	18.095	0	0	0	2,50
		-	-5.543	22,66	289.716	125.626	18.095	0	0	0	2,50
	50,0%	+	12.964	9,58	288.633	124.223	12.492	0	0	0	2,50
		-	-8.487	14,64	288.633	124.223	12.492	0	0	0	2,50
	62,5%	+	8.185	15,24	288.613	124.728	12.388	0	0	0	2,50
		-	-11.414	10,93	288.613	124.728	12.388	0	0	0	2,50
	75,0%	+	8.114	15,37	288.613	124.728	12.388	0	0	0	2,50
		-	-11.607	10,75	288.613	124.728	12.388	0	0	0	2,50
	87,5%	+	7.090	40,91	290.070	415.780	19.929	0	0	0	2,50
		-	-19.520	14,86	290.070	415.780	19.929	0	0	0	2,50
	100%	+	6.816	42,56	290.070	415.780	19.929	0	0	0	2,50
		-	-19.520	14,86	290.070	415.780	19.929	0	0	0	2,50
Trave 9-10	0%	+	0	-	524.771	409.504	41.411	0	0	0	2,50
		-	-26.670	15,35	524.771	409.504	41.411	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	524.771	409.504	41.411	0	0	0	2,50
		-	-26.670	15,35	524.771	409.504	41.411	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	527.427	407.364	54.118	0	0	0	2,50
		-	-26.204	15,55	527.427	407.364	54.118	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	527.427	245.791	54.118	0	0	0	2,50
		-	-26.204	9,38	527.427	245.791	54.118	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	531.693	244.044	74.524	0	0	0	2,50
		-	-30.263	8,06	531.693	244.044	74.524	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	537.181	242.360	100.783	0	0	0	2,50
		-	-36.983	6,55	537.181	242.360	100.783	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	537.181	403.933	100.783	0	0	0	2,50
		-	-36.983	10,92	537.181	403.933	100.783	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	543.108	396.424	129.140	0	0	0	2,50
		-	-69.861	5,67	543.108	396.424	129.140	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	543.108	396.424	129.140	0	0	0	2,50
		-	-69.861	5,67	543.108	396.424	129.140	0	0	0	2,50
Trave 10-4b	0%	+	143.124	2,82	558.195	403.810	201.320	0	0	0	2,50
		-	-38.145	10,59	558.195	403.810	201.320	0	0	0	2,50
	12,5%	+	143.124	2,82	558.192	403.810	201.307	0	0	0	2,50
		-	-38.165	10,58	558.192	403.810	201.307	0	0	0	2,50
	25,0%	+	143.124	2,82	558.192	403.810	201.307	0	0	0	2,50
		-	-38.165	10,58	558.192	403.810	201.307	0	0	0	2,50
	37,5%	+	126.133	3,21	548.568	404.910	155.258	0	0	0	2,50
		-	-43.438	9,32	548.568	404.910	155.258	0	0	0	2,50
	50,0%	+	126.133	1,82	548.568	229.974	155.258	0	0	0	2,50
		-	-43.438	5,29	548.568	229.974	155.258	0	0	0	2,50
	62,5%	+	126.133	1,82	548.568	229.974	155.258	0	0	0	2,50
		-	-43.438	5,29	548.568	229.974	155.258	0	0	0	2,50
	75,0%	+	127.346	1,79	539.264	227.398	110.748	0	0	0	2,50
		-	-57.538	3,95	539.264	227.398	110.748	0	0	0	2,50
	87,5%	+	127.346	1,79	539.264	227.398	110.748	0	0	0	2,50
		-	-57.538	3,95	539.264	227.398	110.748	0	0	0	2,50
	100%	+	127.342	1,79	539.264	227.398	110.748	0	0	0	2,50
		-	-57.538	3,95	539.264	227.398	110.748	0	0	0	2,50
Trave 4b-5b	0%	+	57.901	3,86	527.760	223.714	55.707	0	0	0	2,50
		-	0	-	527.760	223.714	55.707	0	0	0	2,50
	12,5%	+	57.901	3,86	527.760	223.714	55.707	0	0	0	2,50
		-	0	-	527.760	223.714	55.707	0	0	0	2,50
	25,0%	+	50.086	4,50	520.122	225.387	19.167	0	0	0	2,50
		-	-121	NS	520.122	225.387	19.167	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	37,5%	+	42.219	5,31	516.116	224.004	0	0	0	0	2,50
		-	-9.185	24,39	516.116	224.004	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	41.988	5,33	516.116	224.004	0	0	0	0	2,50
		-	-9.185	24,39	516.116	224.004	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	32.893	6,82	516.116	224.382	0	0	0	0	2,50
		-	-17.186	13,06	516.116	224.382	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	23.842	9,46	516.116	225.543	0	0	0	0	2,50
		-	-23.141	9,75	516.116	225.543	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	17.161	23,44	516.116	402.204	0	0	0	0	2,50
		-	-24.976	16,10	516.116	402.204	0	0	0	0	2,50
	100%	+	16.930	23,76	516.116	402.204	0	0	0	0	2,50
		-	-24.976	16,10	516.116	402.204	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 9b-13-14-15-7b-8b**				
Trave 9b-13	0%	+	23.381	12,63	295.263	418.900	46.810	0	0	0	2,50
		-	0	-	295.263	418.900	46.810	0	0	0	2,50
	12,5%	+	16.207	7,62	288.811	123.526	13.409	0	0	0	2,50
		-	0	-	288.811	123.526	13.409	0	0	0	2,50
	25,0%	+	13.313	9,34	286.220	124.321	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	286.220	124.321	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	8.496	14,68	286.220	124.734	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	286.220	124.734	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	4.565	27,50	286.220	125.558	0	0	0	0	2,50
		-	-742	NS	286.220	125.558	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	286.220	126.041	0	0	0	0	2,50
		-	-5.959	21,15	286.220	126.041	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	286.220	126.258	0	0	0	0	2,50
		-	-10.793	11,70	286.220	126.258	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	286.220	125.921	0	0	0	0	2,50
		-	-14.152	8,90	286.220	125.921	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	291.129	419.905	25.411	0	0	0	2,50
		-	-30.300	9,61	291.129	419.905	25.411	0	0	0	2,50
Trave 13-14	0%	+	39.091	7,53	294.294	420.365	41.793	0	0	0	2,50
		-	-734	NS	294.294	420.365	41.793	0	0	0	2,50
	12,5%	+	39.091	7,53	294.294	420.365	41.793	0	0	0	2,50
		-	-1.017	NS	294.294	420.365	41.793	0	0	0	2,50
	25,0%	+	22.542	5,52	291.053	124.492	25.016	0	0	0	2,50
		-	-5.741	21,68	291.053	124.492	25.016	0	0	0	2,50
	37,5%	+	22.381	5,56	291.053	124.492	25.016	0	0	0	2,50
		-	-5.822	21,38	291.053	124.492	25.016	0	0	0	2,50
	50,0%	+	17.541	7,07	289.227	124.068	15.564	0	0	0	2,50
		-	-9.559	12,98	289.227	124.068	15.564	0	0	0	2,50
	62,5%	+	12.109	10,21	288.552	123.594	12.072	0	0	0	2,50
		-	-12.186	10,14	288.552	123.594	12.072	0	0	0	2,50
	75,0%	+	12.038	10,27	288.552	123.594	12.072	0	0	0	2,50
		-	-12.379	9,98	288.552	123.594	12.072	0	0	0	2,50
	87,5%	+	14.561	19,88	289.520	415.027	17.083	0	0	0	2,50
		-	-21.215	13,65	289.520	415.027	17.083	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	14.288	20,26	289.520	415.027	17.083	0	0	0	2,50
		-	-21.215	13,65	289.520	415.027	17.083	0	0	0	2,50
Trave 14-15	0%	+	0	-	525.336	408.779	44.111	0	0	0	2,50
		-	-29.173	14,01	525.336	408.779	44.111	0	0	0	2,50
	12,5%	+	0	-	525.336	408.779	44.111	0	0	0	2,50
		-	-29.173	14,01	525.336	408.779	44.111	0	0	0	2,50
	25,0%	+	0	-	528.055	407.212	57.119	0	0	0	2,50
		-	-29.603	13,76	528.055	407.212	57.119	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	528.055	245.638	57.119	0	0	0	2,50
		-	-29.603	8,30	528.055	245.638	57.119	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	532.746	244.788	79.563	0	0	0	2,50
		-	-34.270	7,14	532.746	244.788	79.563	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	538.708	242.283	108.086	0	0	0	2,50
		-	-41.126	5,89	538.708	242.283	108.086	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	538.708	403.857	108.086	0	0	0	2,50
		-	-41.126	9,82	538.708	403.857	108.086	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	545.082	394.544	138.584	0	0	0	2,50
		-	-77.790	5,07	545.082	394.544	138.584	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	545.082	394.544	138.584	0	0	0	2,50
		-	-77.790	5,07	545.082	394.544	138.584	0	0	0	2,50
Trave 15-7b	0%	+	156.786	2,59	561.330	405.434	216.316	0	0	0	2,50
		-	-21.991	18,44	561.330	405.434	216.316	0	0	0	2,50
	12,5%	+	156.786	2,59	561.327	405.434	216.303	0	0	0	2,50
		-	-22.011	18,42	561.327	405.434	216.303	0	0	0	2,50
	25,0%	+	156.786	2,59	561.327	405.434	216.303	0	0	0	2,50
		-	-22.011	18,42	561.327	405.434	216.303	0	0	0	2,50
	37,5%	+	140.204	2,90	548.457	407.282	154.730	0	0	0	2,50
		-	-27.937	14,58	548.457	407.282	154.730	0	0	0	2,50
	50,0%	+	140.204	1,66	548.457	232.346	154.730	0	0	0	2,50
		-	-27.937	8,32	548.457	232.346	154.730	0	0	0	2,50
	62,5%	+	140.204	1,66	548.457	232.346	154.730	0	0	0	2,50
		-	-27.937	8,32	548.457	232.346	154.730	0	0	0	2,50
	75,0%	+	141.982	1,62	535.690	229.686	93.650	0	0	0	2,50
		-	-40.927	5,61	535.690	229.686	93.650	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	87,5%	+	141.982	1,62	535.690	229.686	93.650	0	0	0	2,50
		-	-40.927	5,61	535.690	229.686	93.650	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	141.978	1,62	535.690	229.686	93.650	0	0	0	2,50
		-	-40.927	5,61	535.690	229.686	93.650	0	0	0	2,50
Trave 7b-8b	0%	+	55.015	4,08	522.195	224.429	29.082	0	0	0	2,50
		-	0	-	522.195	224.429	29.082	0	0	0	2,50
	12,5%	+	55.015	4,08	522.195	224.429	29.082	0	0	0	2,50
		-	0	-	522.195	224.429	29.082	0	0	0	2,50
	25,0%	+	46.825	4,79	516.116	224.362	0	0	0	0	2,50
		-	-2.583	86,86	516.116	224.362	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	37.612	5,97	516.116	224.405	0	0	0	0	2,50
		-	-12.444	18,03	516.116	224.405	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	37.382	6,00	516.116	224.405	0	0	0	0	2,50
		-	-12.444	18,03	516.116	224.405	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	29.637	7,54	516.116	223.592	0	0	0	0	2,50
		-	-19.925	11,22	516.116	223.592	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	21.437	10,45	516.116	223.974	0	0	0	0	2,50
		-	-25.797	8,68	516.116	223.974	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	15.303	26,22	516.116	401.239	0	0	0	0	2,50
		-	-27.834	14,42	516.116	401.239	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	15.072	26,62	516.116	401.239	0	0	0	0	2,50
		-	-27.834	14,42	516.116	401.239	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**				
Trave 16-23	0%	+	153.148	2,56	936.059	391.380	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	936.059	391.380	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	139.108	2,81	936.059	391.380	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	936.059	391.380	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	107.373	3,65	936.059	391.380	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	936.059	391.380	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	73.095	5,35	936.059	391.380	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	936.059	391.380	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	36.796	10,64	936.059	391.380	0	0	0	0	2,50
		-	-17.401	22,49	936.059	391.380	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	333	NS	936.059	391.380	0	0	0	0	2,50
		-	-53.864	7,27	936.059	391.380	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	936.059	391.380	0	0	0	0	2,50
		-	-90.327	4,33	936.059	391.380	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	936.059	391.380	0	0	0	0	2,50
		-	-126.790	3,09	936.059	391.380	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	936.059	391.380	0	0	0	0	2,50
		-	-146.601	2,67	936.059	391.380	0	0	0	0	2,50
Trave 16-17	0%	+	166.028	2,47	1.032.232	410.109	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	410.109	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	151.772	2,70	1.032.232	410.109	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	410.109	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	114.045	3,60	1.032.232	410.109	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	410.109	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	76.318	5,37	1.032.232	410.109	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	410.109	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	38.592	10,63	1.032.232	410.109	0	0	0	0	2,50
		-	-32.529	12,61	1.032.232	410.109	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	866	NS	1.032.232	410.109	0	0	0	0	2,50
		-	-70.254	5,84	1.032.232	410.109	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.032.232	410.109	0	0	0	0	2,50
		-	-107.253	3,82	1.032.232	410.109	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	410.109	0	0	0	0	2,50
		-	-140.244	2,92	1.032.232	410.109	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.032.232	410.109	0	0	0	0	2,50
		-	-152.776	2,68	1.032.232	410.109	0	0	0	0	2,50
Trave 17-18	0%	+	131.817	3,42	1.032.232	450.278	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	450.278	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	119.258	3,78	1.032.232	450.278	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	450.278	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	89.902	5,01	1.032.232	450.278	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	450.278	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	60.546	7,44	1.032.232	450.278	0	0	0	0	2,50
		-	-184	NS	1.032.232	450.278	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	31.190	14,44	1.032.232	450.278	0	0	0	0	2,50
		-	-29.540	15,24	1.032.232	450.278	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1.834	NS	1.032.232	450.278	0	0	0	0	2,50
		-	-58.896	7,65	1.032.232	450.278	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.032.232	450.278	0	0	0	0	2,50
		-	-88.252	5,10	1.032.232	450.278	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	450.278	0	0	0	0	2,50
		-	-117.608	3,83	1.032.232	450.278	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.032.232	450.278	0	0	0	0	2,50
		-	-130.167	3,46	1.032.232	450.278	0	0	0	0	2,50
Trave 18-20	0%	+	134.331	3,35	1.032.232	450.206	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	450.206	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	121.772	3,70	1.032.232	450.206	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	450.206	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	25,0%	+	92.416	4,87	1.032.232	450.206	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	450.206	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	63.060	7,14	1.032.232	450.206	0	0	0	0	2,50
		-	-5.272	85,40	1.032.232	450.206	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	33.704	13,36	1.032.232	450.206	0	0	0	0	2,50
		-	-34.628	13,00	1.032.232	450.206	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4.348	NS	1.032.232	450.206	0	0	0	0	2,50
		-	-63.984	7,04	1.032.232	450.206	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.032.232	450.206	0	0	0	0	2,50
		-	-93.340	4,82	1.032.232	450.206	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	450.206	0	0	0	0	2,50
		-	-122.696	3,67	1.032.232	450.206	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.032.232	450.206	0	0	0	0	2,50
		-	-135.255	3,33	1.032.232	450.206	0	0	0	0	2,50
Trave 10b-20	0%	+	62.116	7,05	1.032.232	437.786	0	0	0	0	2,50
		-	-10.768	40,66	1.032.232	437.786	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	62.116	7,05	1.032.232	437.786	0	0	0	0	2,50
		-	-26.239	16,68	1.032.232	437.786	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	47.866	9,15	1.032.232	437.786	0	0	0	0	2,50
		-	-41.728	10,49	1.032.232	437.786	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	32.398	13,51	1.032.232	437.786	0	0	0	0	2,50
		-	-57.235	7,65	1.032.232	437.786	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	16.912	25,89	1.032.232	437.786	0	0	0	0	2,50
		-	-72.760	6,02	1.032.232	437.786	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1.408	NS	1.032.232	437.786	0	0	0	0	2,50
		-	-88.303	4,96	1.032.232	437.786	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.032.232	437.786	0	0	0	0	2,50
		-	-103.863	4,22	1.032.232	437.786	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	437.786	0	0	0	0	2,50
		-	-116.890	3,75	1.032.232	437.786	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.032.232	437.786	0	0	0	0	2,50
		-	-116.890	3,75	1.032.232	437.786	0	0	0	0	2,50
Trave 21-10b	0%	+	283.394	1,56	1.051.122	443.328	90.379	0	0	0	2,50
		-	-19.962	22,21	1.051.122	443.328	90.379	0	0	0	2,50
	12,5%	+	283.394	1,56	1.051.122	443.328	90.379	0	0	0	2,50
		-	-20.913	21,20	1.051.122	443.328	90.379	0	0	0	2,50
	25,0%	+	237.340	1,79	1.043.766	424.777	55.185	0	0	0	2,50
		-	-44.468	9,55	1.043.766	424.777	55.185	0	0	0	2,50
	37,5%	+	215.027	1,95	1.032.966	419.917	3.514	0	0	0	2,50
		-	-63.230	6,64	1.032.966	419.917	3.514	0	0	0	2,50
	50,0%	+	214.146	1,96	1.032.966	419.917	3.514	0	0	0	2,50
		-	-63.230	6,64	1.032.966	419.917	3.514	0	0	0	2,50
	62,5%	+	192.116	2,17	1.032.232	416.880	0	0	0	0	2,50
		-	-82.830	5,03	1.032.232	416.880	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	171.341	2,44	1.032.232	418.027	0	0	0	0	2,50
		-	-101.811	4,11	1.032.232	418.027	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	153.242	2,71	1.032.232	414.844	0	0	0	0	2,50
		-	-117.376	3,53	1.032.232	414.844	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	152.357	2,72	1.032.232	414.844	0	0	0	0	2,50
		-	-117.376	3,53	1.032.232	414.844	0	0	0	0	2,50
Trave 21-22	0%	+	202.004	2,20	1.032.232	444.609	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	444.609	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	189.828	2,34	1.032.232	444.609	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	444.609	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	143.744	3,09	1.032.232	444.609	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	444.609	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	97.660	4,55	1.032.232	444.609	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	444.609	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	51.576	8,62	1.032.232	444.609	0	0	0	0	2,50
		-	-30.982	14,35	1.032.232	444.609	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	5.491	80,97	1.032.232	444.609	0	0	0	0	2,50
		-	-77.066	5,77	1.032.232	444.609	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.032.232	444.609	0	0	0	0	2,50
		-	-123.151	3,61	1.032.232	444.609	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	444.609	0	0	0	0	2,50
		-	-169.235	2,63	1.032.232	444.609	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.032.232	444.609	0	0	0	0	2,50
		-	-179.765	2,47	1.032.232	444.609	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 11b-18**				
Trave 11b-18	0%	+	27.850	14,42	531.024	401.621	71.326	0	0	0	2,50
		-	0	-	531.024	401.621	71.326	0	0	0	2,50
	12,5%	+	27.850	14,42	530.943	401.621	70.936	0	0	0	2,50
		-	0	-	530.943	401.621	70.936	0	0	0	2,50
	25,0%	+	27.850	14,42	530.861	401.621	70.547	0	0	0	2,50
		-	0	-	530.861	401.621	70.547	0	0	0	2,50
	37,5%	+	27.411	8,76	530.780	240.047	70.157	0	0	0	2,50
		-	0	-	530.780	240.047	70.157	0	0	0	2,50
	50,0%	+	26.849	8,94	530.698	240.047	69.767	0	0	0	2,50
		-	0	-	530.698	240.047	69.767	0	0	0	2,50
	62,5%	+	26.288	9,13	530.617	240.047	69.377	0	0	0	2,50
		-	0	-	530.617	240.047	69.377	0	0	0	2,50
	75,0%	+	25.727	15,61	530.553	401.621	69.072	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	0	-	530.553	401.621	69.072	0	0	0	2,50
	87,5%	+	25.166	15,96	530.553	401.621	69.072	0	0	0	2,50
		-	0	-	530.553	401.621	69.072	0	0	0	2,50
	100%	+	24.604	16,32	530.553	401.621	69.072	0	0	0	2,50
		-	0	-	530.553	401.621	69.072	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 18-19-20-10b**				
Trave 18-19	0%	+	5.132	78,35	516.116	402.108	0	0	0	0	2,50
		-	-11.064	36,34	516.116	402.108	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	11.929	34,11	516.116	406.902	0	0	0	0	2,50
		-	-10.700	38,03	516.116	406.902	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	10.172	20,48	516.116	208.347	0	0	0	0	2,50
		-	-13.505	15,43	516.116	208.347	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	5.389	38,80	516.116	209.083	0	0	0	0	2,50
		-	-18.515	11,29	516.116	209.083	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	1.060	NS	516.116	209.906	0	0	0	0	2,50
		-	-22.771	9,22	516.116	209.906	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	516.116	211.018	0	0	0	0	2,50
		-	-28.690	7,36	516.116	211.018	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	516.116	212.185	0	0	0	0	2,50
		-	-34.300	6,19	516.116	212.185	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	516.116	411.417	0	0	0	0	2,50
		-	-39.288	10,47	516.116	411.417	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	519.252	411.562	15.006	0	0	0	2,50
		-	-55.270	7,45	519.252	411.562	15.006	0	0	0	2,50
Trave 19-20	0%	+	123.498	3,27	524.205	404.036	38.700	0	0	0	2,50
		-	-42.617	9,48	524.205	404.036	38.700	0	0	0	2,50
	12,5%	+	123.498	3,27	524.205	404.036	38.700	0	0	0	2,50
		-	-42.617	9,48	524.205	404.036	38.700	0	0	0	2,50
	25,0%	+	105.838	3,80	521.390	402.404	25.235	0	0	0	2,50
		-	-44.683	9,01	521.390	402.404	25.235	0	0	0	2,50
	37,5%	+	105.838	2,58	521.390	272.568	25.235	0	0	0	2,50
		-	-44.683	6,10	521.390	272.568	25.235	0	0	0	2,50
	50,0%	+	99.737	2,73	517.295	271.854	5.641	0	0	0	2,50
		-	-47.128	5,77	517.295	271.854	5.641	0	0	0	2,50
	62,5%	+	94.820	2,82	516.116	266.926	0	0	0	0	2,50
		-	-48.971	5,45	516.116	266.926	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	94.820	4,18	516.116	396.761	0	0	0	0	2,50
		-	-48.971	8,10	516.116	396.761	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	107.220	3,58	516.116	383.682	0	0	0	0	2,50
		-	-60.243	6,37	516.116	383.682	0	0	0	0	2,50
	100%	+	107.220	3,58	516.116	383.682	0	0	0	0	2,50
		-	-60.243	6,37	516.116	383.682	0	0	0	0	2,50
Trave 10b-20	0%	+	42.695	8,98	516.116	383.200	0	0	0	0	2,50
		-	-48.704	7,87	516.116	383.200	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	42.658	8,98	516.116	383.200	0	0	0	0	2,50
		-	-48.771	7,86	516.116	383.200	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	40.189	10,04	516.116	403.438	0	0	0	0	2,50
		-	-40.550	9,95	516.116	403.438	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	38.418	6,04	516.116	231.970	0	0	0	0	2,50
		-	-42.413	5,47	516.116	231.970	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	35.069	6,67	516.116	233.759	0	0	0	0	2,50
		-	-43.290	5,40	516.116	233.759	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	32.387	7,26	516.116	235.101	0	0	0	0	2,50
		-	-45.768	5,14	516.116	235.101	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	29.232	8,06	516.116	235.484	0	0	0	0	2,50
		-	-48.759	4,83	516.116	235.484	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	26.206	15,70	516.116	411.455	0	0	0	0	2,50
		-	-52.555	7,83	516.116	411.455	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	25.800	15,43	516.116	398.100	0	0	0	0	2,50
		-	-58.898	6,76	516.116	398.100	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**				
Trave 24-25	0%	+	129.826	3,16	1.032.232	410.266	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	410.266	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	117.683	3,49	1.032.232	410.266	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	410.266	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	88.238	4,65	1.032.232	410.266	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	410.266	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	58.148	7,06	1.032.232	410.266	0	0	0	0	2,50
		-	-16.826	24,38	1.032.232	410.266	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	27.413	14,97	1.032.232	410.266	0	0	0	0	2,50
		-	-48.310	8,49	1.032.232	410.266	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.032.232	410.266	0	0	0	0	2,50
		-	-80.440	5,10	1.032.232	410.266	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.032.232	410.266	0	0	0	0	2,50
		-	-113.214	3,62	1.032.232	410.266	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	410.266	0	0	0	0	2,50
		-	-146.634	2,80	1.032.232	410.266	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	1.032.232	410.266	0	0	0	0	2,50
		-	-159.142	2,58	1.032.232	410.266	0	0	0	0	2,50
Trave 25-26	0%	+	153.604	2,68	1.032.232	411.409	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	411.409	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	12,5%	+	140.420	2,93	1.032.232	411.409	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	411.409	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	105.615	3,90	1.032.232	411.409	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	411.409	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	70.811	5,81	1.032.232	411.409	0	0	0	0	2,50
		-	-2.490	NS	1.032.232	411.409	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	36.006	11,43	1.032.232	411.409	0	0	0	0	2,50
		-	-37.295	11,03	1.032.232	411.409	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1.201	NS	1.032.232	411.409	0	0	0	0	2,50
		-	-72.100	5,71	1.032.232	411.409	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.032.232	411.409	0	0	0	0	2,50
		-	-106.904	3,85	1.032.232	411.409	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	411.409	0	0	0	0	2,50
		-	-141.709	2,90	1.032.232	411.409	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	1.032.232	411.409	0	0	0	0	2,50
		-	-154.893	2,66	1.032.232	411.409	0	0	0	0	2,50
Trave 26-27	0%	+	154.894	2,65	1.032.232	410.976	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	410.976	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	141.089	2,91	1.032.232	410.976	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	410.976	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	105.663	3,89	1.032.232	410.976	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	410.976	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	70.238	5,85	1.032.232	410.976	0	0	0	0	2,50
		-	-1.511	NS	1.032.232	410.976	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	34.812	11,81	1.032.232	410.976	0	0	0	0	2,50
		-	-36.937	11,13	1.032.232	410.976	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.032.232	410.976	0	0	0	0	2,50
		-	-72.362	5,68	1.032.232	410.976	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.032.232	410.976	0	0	0	0	2,50
		-	-107.788	3,81	1.032.232	410.976	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	410.976	0	0	0	0	2,50
		-	-143.214	2,87	1.032.232	410.976	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.032.232	410.976	0	0	0	0	2,50
		-	-157.019	2,62	1.032.232	410.976	0	0	0	0	2,50
Trave 27-28	0%	+	156.540	2,62	1.032.232	410.731	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	410.731	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	142.426	2,88	1.032.232	410.731	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	410.731	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	106.693	3,85	1.032.232	410.731	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	410.731	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	70.959	5,79	1.032.232	410.731	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	410.731	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	35.225	11,66	1.032.232	410.731	0	0	0	0	2,50
		-	-35.730	11,50	1.032.232	410.731	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.032.232	410.731	0	0	0	0	2,50
		-	-71.463	5,75	1.032.232	410.731	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.032.232	410.731	0	0	0	0	2,50
		-	-107.197	3,83	1.032.232	410.731	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	410.731	0	0	0	0	2,50
		-	-142.931	2,87	1.032.232	410.731	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.032.232	410.731	0	0	0	0	2,50
		-	-156.746	2,62	1.032.232	410.731	0	0	0	0	2,50
Trave 29-28	0%	+	153.577	2,68	1.032.232	411.494	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	411.494	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	138.941	2,96	1.032.232	411.494	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	411.494	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	104.631	3,93	1.032.232	411.494	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	411.494	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	70.259	5,86	1.032.232	411.494	0	0	0	0	2,50
		-	-2.968	NS	1.032.232	411.494	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	35.823	11,49	1.032.232	411.494	0	0	0	0	2,50
		-	-37.477	10,98	1.032.232	411.494	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1.323	NS	1.032.232	411.494	0	0	0	0	2,50
		-	-72.048	5,71	1.032.232	411.494	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.032.232	411.494	0	0	0	0	2,50
		-	-106.684	3,86	1.032.232	411.494	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	411.494	0	0	0	0	2,50
		-	-141.382	2,91	1.032.232	411.494	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	1.032.232	411.494	0	0	0	0	2,50
		-	-154.520	2,66	1.032.232	411.494	0	0	0	0	2,50
Trave 29-30	0%	+	151.266	2,91	1.032.232	440.674	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	440.674	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	142.639	3,09	1.032.232	440.674	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	440.674	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	114.397	3,85	1.032.232	440.674	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	440.674	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	86.155	5,11	1.032.232	440.674	0	0	0	0	2,50
		-	-4.178	NS	1.032.232	440.674	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	57.913	7,61	1.032.232	440.674	0	0	0	0	2,50
		-	-32.420	13,59	1.032.232	440.674	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	29.671	14,85	1.032.232	440.674	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-60.662	7,26	1.032.232	440.674	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	1.429	NS	1.032.232	440.674	0	0	0	0	2,50
		-	-88.904	4,96	1.032.232	440.674	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	440.674	0	0	0	0	2,50
		-	-117.146	3,76	1.032.232	440.674	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.032.232	440.674	0	0	0	0	2,50
		-	-124.125	3,55	1.032.232	440.674	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-S1**				
Trave 1-S1	0%	+	20.989	18,19	381.780	415.998	793	0	0	0	2,50
		-	-11.234	33,98	381.780	415.998	793	0	0	0	2,50
	12,5%	+	19.951	7,62	381.780	151.989	793	0	0	0	2,50
		-	-13.131	11,57	381.780	151.989	793	0	0	0	2,50
	25,0%	+	18.054	8,42	381.780	151.989	793	0	0	0	2,50
		-	-15.027	10,11	381.780	151.989	793	0	0	0	2,50
	37,5%	+	16.158	9,41	381.780	151.989	793	0	0	0	2,50
		-	-16.924	8,98	381.780	151.989	793	0	0	0	2,50
	50,0%	+	14.261	10,66	381.780	151.989	793	0	0	0	2,50
		-	-18.820	8,08	381.780	151.989	793	0	0	0	2,50
	62,5%	+	12.365	12,29	381.780	151.989	793	0	0	0	2,50
		-	-20.717	7,34	381.780	151.989	793	0	0	0	2,50
	75,0%	+	10.468	14,52	381.780	151.989	793	0	0	0	2,50
		-	-22.614	6,72	381.780	151.989	793	0	0	0	2,50
	87,5%	+	8.571	17,73	381.780	151.989	793	0	0	0	2,50
		-	-24.510	6,20	381.780	151.989	793	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	6.675	57,20	381.780	415.998	793	0	0	0	2,50
		-	-25.426	15,02	381.780	415.998	793	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 2-12-17-26**				
Trave 2-12	0%	+	16.250	23,48	381.627	420.556	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	381.627	420.556	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.514	10,79	381.627	156.547	0	0	0	0	2,50
		-	-1.168	NS	381.627	156.547	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	11.913	13,14	381.627	156.547	0	0	0	0	2,50
		-	-3.774	41,48	381.627	156.547	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9.305	16,82	381.627	156.547	0	0	0	0	2,50
		-	-6.386	24,51	381.627	156.547	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.690	23,40	381.627	156.547	0	0	0	0	2,50
		-	-9.006	17,38	381.627	156.547	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4.068	38,48	381.627	156.547	0	0	0	0	2,50
		-	-11.632	13,46	381.627	156.547	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	1.440	NS	381.627	156.547	0	0	0	0	2,50
		-	-14.265	10,97	381.627	156.547	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	381.627	156.547	0	0	0	0	2,50
		-	-16.904	9,26	381.627	156.547	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	381.627	420.556	0	0	0	0	2,50
		-	-18.674	20,44	381.627	420.556	0	0	0	0	2,50
Trave 12-17	0%	+	35.429	10,77	381.627	413.127	0	0	0	0	2,50
		-	-8.425	45,30	381.627	413.127	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	34.310	5,01	381.627	171.748	0	0	0	0	2,50
		-	-11.182	15,36	381.627	171.748	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	31.500	5,45	381.627	171.748	0	0	0	0	2,50
		-	-13.721	12,52	381.627	171.748	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	28.908	5,94	381.627	171.748	0	0	0	0	2,50
		-	-16.042	10,71	381.627	171.748	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	26.534	6,47	381.627	171.748	0	0	0	0	2,50
		-	-18.146	9,46	381.627	171.748	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	24.377	7,05	381.627	171.748	0	0	0	0	2,50
		-	-20.032	8,57	381.627	171.748	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	22.438	7,65	381.627	171.748	0	0	0	0	2,50
		-	-21.700	7,91	381.627	171.748	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	20.716	8,29	381.627	171.748	0	0	0	0	2,50
		-	-23.101	7,43	381.627	171.748	0	0	0	0	2,50
	100%	+	19.212	19,86	381.627	413.127	0	0	0	0	2,50
		-	-23.510	16,23	381.627	413.127	0	0	0	0	2,50
Trave 17-26	0%	+	25.579	16,47	477.034	421.284	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	477.034	421.284	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	21.398	9,06	477.034	193.830	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	477.034	193.830	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	15.806	12,26	477.034	193.830	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	477.034	193.830	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	10.214	18,98	477.034	193.830	0	0	0	0	2,50
		-	-153	NS	477.034	193.830	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	4.622	41,94	477.034	193.830	0	0	0	0	2,50
		-	-5.745	33,74	477.034	193.830	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	477.034	193.830	0	0	0	0	2,50
		-	-11.337	17,10	477.034	193.830	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	477.034	193.830	0	0	0	0	2,50
		-	-16.929	11,45	477.034	193.830	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	477.034	193.830	0	0	0	0	2,50
		-	-22.521	8,61	477.034	193.830	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	477.034	421.284	0	0	0	0	2,50
		-	-26.806	15,72	477.034	421.284	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Primo Impalcato							**Travata: Trave 3-3b-9b-18**				
Trave 3-3b	0%	+	7.506	16,08	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-21.885	5,51	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	7.187	16,79	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-22.335	5,40	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	7.079	17,05	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-7.939	15,20	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	3.870	31,19	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-6.586	18,33	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	3.400	35,50	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-7.191	16,78	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.549	34,01	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-7.195	16,77	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	2.904	41,56	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-6.031	20,01	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	5.603	21,54	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-4.786	25,22	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	100%	+	5.172	23,34	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-5.124	23,55	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
Trave 3b-9b	0%	+	2.315	52,13	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-6.167	19,57	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	1.952	61,83	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-6.668	18,10	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	4.120	29,29	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-6.607	18,27	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	4.696	25,70	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-5.719	21,10	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	5.268	22,91	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-5.529	21,83	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	5.403	22,34	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-6.252	19,30	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	5.005	24,11	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-4.511	26,75	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	5.984	20,17	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-1.922	62,79	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	100%	+	5.485	22,00	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-2.310	52,25	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
Trave 9b-18	0%	+	4.661	25,89	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-4.700	25,68	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	4.388	27,50	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-5.244	23,01	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	6.455	18,70	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-2.922	41,30	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	7.531	16,03	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-2.183	55,29	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.988	17,27	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-2.458	49,10	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	7.162	16,85	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-4.118	29,31	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	7.626	15,83	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	-5.311	22,72	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	27.888	4,33	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
	100%	+	27.345	4,41	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	286.220	120.690	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 4-8-13-19**				
Trave 4-8	0%	+	19.532	14,66	286.379	416.019	821	0	0	0	2,50
		-	0	-	286.379	416.019	821	0	0	0	2,50
	12,5%	+	19.303	6,23	286.379	120.329	821	0	0	0	2,50
		-	0	-	286.379	120.329	821	0	0	0	2,50
	25,0%	+	6.325	19,54	286.220	123.607	0	0	0	0	2,50
		-	-480	NS	286.220	123.607	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	1.848	67,52	286.220	124.782	0	0	0	0	2,50
		-	-1.496	83,41	286.220	124.782	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	629	NS	286.220	125.099	0	0	0	0	2,50
		-	-4.456	28,07	286.220	125.099	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	286.220	125.516	0	0	0	0	2,50
		-	-8.325	15,08	286.220	125.516	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	286.220	125.073	0	0	0	0	2,50
		-	-12.700	9,85	286.220	125.073	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	288.059	122.819	9.521	0	0	0	2,50
		-	-34.057	3,61	288.059	122.819	9.521	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	288.059	418.509	9.521	0	0	0	2,50
		-	-34.322	8,39	288.059	418.509	9.521	0	0	0	2,50
Trave 8-13	0%	+	25.926	11,09	287.472	417.685	6.481	0	0	0	2,50
		-	0	-	287.472	417.685	6.481	0	0	0	2,50
	12,5%	+	25.653	5,02	287.472	128.665	6.481	0	0	0	2,50
		-	0	-	287.472	128.665	6.481	0	0	0	2,50
	25,0%	+	8.370	15,57	286.220	130.307	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	286.220	130.307	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	3.772	34,78	286.220	131.180	0	0	0	0	2,50
		-	-621	NS	286.220	131.180	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	1.727	76,45	286.220	132.036	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-1.218	NS	286.220	132.036	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	116	NS	286.220	132.504	0	0	0	0	2,50
		-	-4.220	31,40	286.220	132.504	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	286.220	131.883	0	0	0	0	2,50
		-	-10.321	12,78	286.220	131.883	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	287.325	128.932	5.718	0	0	0	2,50
		-	-28.696	4,49	287.325	128.932	5.718	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	287.325	417.952	5.718	0	0	0	2,50
		-	-28.988	9,91	287.325	417.952	5.718	0	0	0	2,50
Trave 13-19	0%	+	38.841	7,39	287.211	414.998	5.130	0	0	0	2,50
		-	-3.266	87,94	287.211	414.998	5.130	0	0	0	2,50
	12,5%	+	38.657	7,43	287.211	414.998	5.130	0	0	0	2,50
		-	-3.697	77,69	287.211	414.998	5.130	0	0	0	2,50
	25,0%	+	15.090	8,60	286.220	129.838	0	0	0	0	2,50
		-	-446	NS	286.220	129.838	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	7.820	16,78	286.220	131.185	0	0	0	0	2,50
		-	-408	NS	286.220	131.185	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7.389	17,75	286.220	131.185	0	0	0	0	2,50
		-	-614	NS	286.220	131.185	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.650	35,97	286.220	131.290	0	0	0	0	2,50
		-	-795	NS	286.220	131.290	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	638	NS	286.220	129.549	0	0	0	0	2,50
		-	-7.234	17,91	286.220	129.549	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	286.499	413.132	1.446	0	0	0	2,50
		-	-26.684	10,74	286.499	413.132	1.446	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	286.499	413.132	1.446	0	0	0	2,50
		-	-26.890	10,65	286.499	413.132	1.446	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 5-9-14-20**				
Trave 5-9	0%	+	61.154	4,68	286.220	419.428	0	0	0	0	2,50
		-	-75.536	3,79	286.220	419.428	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	60.949	1,93	286.220	117.703	0	0	0	0	2,50
		-	-75.860	1,55	286.220	117.703	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	25.349	4,58	286.220	116.009	0	0	0	0	2,50
		-	-29.480	3,94	286.220	116.009	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	14.933	7,78	286.220	116.234	0	0	0	0	2,50
		-	-19.755	5,88	286.220	116.234	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	10.384	11,21	286.220	116.372	0	0	0	0	2,50
		-	-18.764	6,20	286.220	116.372	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.813	17,15	286.884	116.816	3.437	0	0	0	2,50
		-	-19.075	6,12	286.884	116.816	3.437	0	0	0	2,50
	75,0%	+	6.630	17,59	289.711	116.654	18.072	0	0	0	2,50
		-	-22.251	5,24	289.711	116.654	18.072	0	0	0	2,50
	87,5%	+	17.709	6,53	293.891	115.728	39.704	0	0	0	2,50
		-	-45.788	2,53	293.891	115.728	39.704	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	17.391	16,90	293.891	417.452	39.704	0	0	0	2,50
		-	-46.021	6,39	293.891	417.452	39.704	0	0	0	2,50
Trave 9-14	0%	+	37.730	7,79	294.077	419.911	40.669	0	0	0	2,50
		-	-19.669	14,95	294.077	419.911	40.669	0	0	0	2,50
	12,5%	+	37.457	3,49	294.077	130.890	40.669	0	0	0	2,50
		-	-20.071	6,52	294.077	130.890	40.669	0	0	0	2,50
	25,0%	+	16.988	7,77	291.538	131.991	27.525	0	0	0	2,50
		-	-10.690	12,35	291.538	131.991	27.525	0	0	0	2,50
	37,5%	+	13.420	9,89	289.816	132.785	18.615	0	0	0	2,50
		-	-11.770	11,28	289.816	132.785	18.615	0	0	0	2,50
	50,0%	+	10.575	12,56	289.797	132.804	18.514	0	0	0	2,50
		-	-13.036	10,19	289.797	132.804	18.514	0	0	0	2,50
	62,5%	+	8.532	15,47	291.148	131.953	25.507	0	0	0	2,50
		-	-16.150	8,17	291.148	131.953	25.507	0	0	0	2,50
	75,0%	+	7.938	16,58	294.347	131.587	42.068	0	0	0	2,50
		-	-21.199	6,21	294.347	131.587	42.068	0	0	0	2,50
	87,5%	+	19.912	6,57	297.926	130.737	60.592	0	0	0	2,50
		-	-51.597	2,53	297.926	130.737	60.592	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	19.526	15,26	297.926	419.757	60.592	0	0	0	2,50
		-	-51.887	5,74	297.926	419.757	60.592	0	0	0	2,50
Trave 14-20	0%	+	54.631	5,46	298.330	415.785	62.681	0	0	0	2,50
		-	-9.569	31,18	298.330	415.785	62.681	0	0	0	2,50
	12,5%	+	54.470	2,33	298.330	126.764	62.681	0	0	0	2,50
		-	-9.964	12,72	298.330	126.764	62.681	0	0	0	2,50
	25,0%	+	25.406	5,00	293.263	126.959	36.454	0	0	0	2,50
		-	-2.037	62,33	293.263	126.959	36.454	0	0	0	2,50
	37,5%	+	20.509	6,16	288.760	126.276	13.145	0	0	0	2,50
		-	-1.746	72,32	288.760	126.276	13.145	0	0	0	2,50
	50,0%	+	20.123	6,28	288.760	126.276	13.145	0	0	0	2,50
		-	-1.916	65,91	288.760	126.276	13.145	0	0	0	2,50
	62,5%	+	21.941	5,72	286.220	125.454	0	0	0	0	2,50
		-	-7.551	16,61	286.220	125.454	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	27.771	4,48	286.220	124.443	0	0	0	0	2,50
		-	-17.626	7,06	286.220	124.443	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	85.027	1,52	286.220	129.490	0	0	0	0	2,50
		-	-70.415	1,84	286.220	129.490	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	100%	+	84.641	3,38	286.220	418.511	0	0	0	0	2,50
		-	-70.585	4,05	286.220	418.511	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 6-5b-8b-21-29**				
Trave 6-5b	0%	+	124.035	3,46	1.040.567	429.570	39.880	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.040.567	429.570	39.880	0	0	0	2,50
	12,5%	+	124.035	3,46	1.040.567	429.570	39.880	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.040.567	429.570	39.880	0	0	0	2,50
	25,0%	+	104.118	4,25	1.035.020	442.916	13.342	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.035.020	442.916	13.342	0	0	0	2,50
	37,5%	+	90.833	4,83	1.032.232	439.098	0	0	0	0	2,50
		-	-533	NS	1.032.232	439.098	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	81.679	5,34	1.032.232	435.805	0	0	0	0	2,50
		-	-5.717	76,23	1.032.232	435.805	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	73.996	5,86	1.032.232	433.806	0	0	0	0	2,50
		-	-11.348	38,23	1.032.232	433.806	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	66.474	6,52	1.032.232	433.608	0	0	0	0	2,50
		-	-15.798	27,45	1.032.232	433.608	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	58.699	7,39	1.032.232	434.076	0	0	0	0	2,50
		-	-17.509	24,79	1.032.232	434.076	0	0	0	0	2,50
	100%	+	58.699	7,39	1.032.232	434.076	0	0	0	0	2,50
		-	-17.509	24,79	1.032.232	434.076	0	0	0	0	2,50
Trave 5b-8b	0%	+	33.019	13,36	1.032.232	441.139	0	0	0	0	2,50
		-	-8.114	54,37	1.032.232	441.139	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	33.019	13,36	1.032.232	441.139	0	0	0	0	2,50
		-	-8.474	52,06	1.032.232	441.139	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	28.492	15,58	1.032.232	444.024	0	0	0	0	2,50
		-	-10.886	40,79	1.032.232	444.024	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	21.727	20,44	1.032.232	444.131	0	0	0	0	2,50
		-	-16.197	27,42	1.032.232	444.131	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	14.952	29,58	1.032.232	442.281	0	0	0	0	2,50
		-	-22.819	19,38	1.032.232	442.281	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	8.997	48,96	1.032.232	440.455	0	0	0	0	2,50
		-	-28.799	15,29	1.032.232	440.455	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	3.173	NS	1.032.232	439.962	0	0	0	0	2,50
		-	-34.602	12,71	1.032.232	439.962	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	244	NS	1.032.232	436.228	0	0	0	0	2,50
		-	-39.721	10,98	1.032.232	436.228	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.032.232	436.228	0	0	0	0	2,50
		-	-39.721	10,98	1.032.232	436.228	0	0	0	0	2,50
Trave 8b-21	0%	+	4.151	NS	1.032.232	428.225	0	0	0	0	2,50
		-	-66.364	6,45	1.032.232	428.225	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	4.151	NS	1.032.232	428.225	0	0	0	0	2,50
		-	-66.506	6,44	1.032.232	428.225	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	1.460	NS	1.032.232	426.081	0	0	0	0	2,50
		-	-75.208	5,67	1.032.232	426.081	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	0	-	1.032.232	430.351	0	0	0	0	2,50
		-	-82.603	5,21	1.032.232	430.351	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	1.032.232	430.351	0	0	0	0	2,50
		-	-82.603	5,21	1.032.232	430.351	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.033.907	433.695	8.013	0	0	0	2,50
		-	-91.257	4,75	1.033.907	433.695	8.013	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.040.884	440.600	41.396	0	0	0	2,50
		-	-103.437	4,26	1.040.884	440.600	41.396	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.045.990	441.860	65.823	0	0	0	2,50
		-	-121.428	3,64	1.045.990	441.860	65.823	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.045.990	441.860	65.823	0	0	0	2,50
		-	-121.428	3,64	1.045.990	441.860	65.823	0	0	0	2,50
Trave 21-29	0%	+	26.805	15,60	477.034	418.275	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	477.034	418.275	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	22.715	8,40	477.034	190.821	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	477.034	190.821	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	17.213	11,09	477.034	190.821	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	477.034	190.821	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	11.712	16,29	477.034	190.821	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	477.034	190.821	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.210	30,73	477.034	190.821	0	0	0	0	2,50
		-	-4.323	44,14	477.034	190.821	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	708	NS	477.034	190.821	0	0	0	0	2,50
		-	-9.825	19,42	477.034	190.821	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	477.034	190.821	0	0	0	0	2,50
		-	-15.326	12,45	477.034	190.821	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	477.034	190.821	0	0	0	0	2,50
		-	-20.828	9,16	477.034	190.821	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	477.034	418.275	0	0	0	0	2,50
		-	-24.928	16,78	477.034	418.275	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 7-22-30**				
Trave 7-22	0%	+	89.313	5,04	1.032.232	449.974	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	449.974	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	76.876	5,87	1.032.232	451.136	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	451.136	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	57.054	7,94	1.032.232	452.986	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	452.986	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	37.232	12,18	1.032.232	453.507	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-7.521	60,30	1.032.232	453.507	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	17.410	26,00	1.032.232	452.658	0	0	0	0	2,50
		-	-27.343	16,55	1.032.232	452.658	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	1.032.232	451.808	0	0	0	0	2,50
		-	-47.165	9,58	1.032.232	451.808	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.032.232	450.622	0	0	0	0	2,50
		-	-66.987	6,73	1.032.232	450.622	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	448.869	0	0	0	0	2,50
		-	-86.809	5,17	1.032.232	448.869	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	1.032.232	447.708	0	0	0	0	2,50
		-	-99.183	4,51	1.032.232	447.708	0	0	0	0	2,50
Trave 22-30	0%	+	94.481	4,70	1.032.232	444.033	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	444.033	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	84.683	5,25	1.032.232	444.812	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	444.812	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	67.436	6,62	1.032.232	446.174	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	1.032.232	446.174	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	50.190	8,92	1.032.232	447.536	0	0	0	0	2,50
		-	-3.066	NS	1.032.232	447.536	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	32.944	13,63	1.032.232	448.898	0	0	0	0	2,50
		-	-20.312	22,10	1.032.232	448.898	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	15.697	28,66	1.032.232	449.845	0	0	0	0	2,50
		-	-37.559	11,98	1.032.232	449.845	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	1.032.232	450.628	0	0	0	0	2,50
		-	-54.805	8,22	1.032.232	450.628	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	1.032.232	451.411	0	0	0	0	2,50
		-	-72.051	6,27	1.032.232	451.411	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	1.032.232	410.646	0	0	0	0	2,50
		-	-81.850	5,02	1.032.232	410.646	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 6b-11-23-24**				
Trave 6b-11	0%	+	4.704	81,13	381.627	414.012	0	0	0	0	2,50
		-	-10.926	34,93	381.627	414.012	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	4.704	81,13	381.627	414.012	0	0	0	0	2,50
		-	-11.632	32,81	381.627	414.012	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	4.271	37,59	381.627	160.563	0	0	0	0	2,50
		-	-12.338	13,01	381.627	160.563	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	3.569	44,99	381.627	160.563	0	0	0	0	2,50
		-	-13.044	12,31	381.627	160.563	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	2.863	56,08	381.627	160.563	0	0	0	0	2,50
		-	-13.750	11,68	381.627	160.563	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	2.157	74,44	381.627	160.563	0	0	0	0	2,50
		-	-14.457	11,11	381.627	160.563	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	1.451	NS	381.627	160.563	0	0	0	0	2,50
		-	-15.163	10,59	381.627	160.563	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	745	NS	381.627	414.012	0	0	0	0	2,50
		-	-15.716	24,28	381.627	414.012	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	39	NS	381.627	414.012	0	0	0	0	2,50
		-	-15.716	24,28	381.627	414.012	0	0	0	0	2,50
Trave 11-23	0%	+	20.512	18,61	381.627	413.858	0	0	0	0	2,50
		-	-3.891	98,08	381.627	413.858	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	19.292	8,31	381.627	160.409	0	0	0	0	2,50
		-	-5.970	26,87	381.627	160.409	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	17.213	9,32	381.627	160.409	0	0	0	0	2,50
		-	-8.049	19,93	381.627	160.409	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	15.134	10,60	381.627	160.409	0	0	0	0	2,50
		-	-10.127	15,84	381.627	160.409	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	13.055	12,29	381.627	160.409	0	0	0	0	2,50
		-	-12.206	13,14	381.627	160.409	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	10.977	14,61	381.627	160.409	0	0	0	0	2,50
		-	-14.285	11,23	381.627	160.409	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	8.898	18,03	381.627	160.409	0	0	0	0	2,50
		-	-16.364	9,80	381.627	160.409	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	6.819	23,52	381.627	160.409	0	0	0	0	2,50
		-	-18.442	8,70	381.627	160.409	0	0	0	0	2,50
	100%	+	4.740	80,51	381.627	413.858	0	0	0	0	2,50
		-	-19.595	19,48	381.627	413.858	0	0	0	0	2,50
Trave 23-24	0%	+	17.561	21,73	381.627	420.174	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	381.627	420.174	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	15.654	9,98	381.627	156.165	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	381.627	156.165	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	12.845	12,16	381.627	156.165	0	0	0	0	2,50
		-	-1.466	NS	381.627	156.165	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	10.036	15,56	381.627	156.165	0	0	0	0	2,50
		-	-4.275	36,53	381.627	156.165	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7.227	21,61	381.627	156.165	0	0	0	0	2,50
		-	-7.084	22,04	381.627	156.165	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4.418	35,35	381.627	156.165	0	0	0	0	2,50
		-	-9.893	15,79	381.627	156.165	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	1.609	97,06	381.627	156.165	0	0	0	0	2,50
		-	-12.702	12,29	381.627	156.165	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	381.627	156.165	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-15.511	10,07	381.627	156.165	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	381.627	420.174	0	0	0	0	2,50
		-	-17.462	21,85	381.627	420.174	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave S1-16**				
Trave S1-16	0%	+	36.233	10,53	381.627	411.543	0	0	0	0	2,50
		-	-12.211	31,25	381.627	411.543	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	34.236	4,62	381.627	158.094	0	0	0	0	2,50
		-	-16.956	9,32	381.627	158.094	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	29.480	5,36	381.627	158.094	0	0	0	0	2,50
		-	-21.624	7,31	381.627	158.094	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	24.801	6,37	381.627	158.094	0	0	0	0	2,50
		-	-26.216	6,03	381.627	158.094	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	20.198	7,83	381.627	158.094	0	0	0	0	2,50
		-	-30.732	5,14	381.627	158.094	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	15.671	10,09	381.627	158.094	0	0	0	0	2,50
		-	-35.171	4,50	381.627	158.094	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	11.221	14,09	381.627	158.094	0	0	0	0	2,50
		-	-39.534	4,00	381.627	158.094	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	6.847	23,09	381.627	158.094	0	0	0	0	2,50
		-	-43.821	3,61	381.627	158.094	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	2.550	NS	381.627	411.543	0	0	0	0	2,50
		-	-45.561	8,38	381.627	411.543	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 16-25**				
Trave 16-25	0%	+	26.119	16,15	477.034	421.777	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	477.034	421.777	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	21.975	8,84	477.034	194.323	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	477.034	194.323	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	16.424	11,83	477.034	194.323	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	477.034	194.323	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	10.874	17,87	477.034	194.323	0	0	0	0	2,50
		-	-551	NS	477.034	194.323	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	5.323	36,51	477.034	194.323	0	0	0	0	2,50
		-	-6.102	31,85	477.034	194.323	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	477.034	194.323	0	0	0	0	2,50
		-	-11.653	16,68	477.034	194.323	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	477.034	194.323	0	0	0	0	2,50
		-	-17.204	11,30	477.034	194.323	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	477.034	194.323	0	0	0	0	2,50
		-	-22.755	8,54	477.034	194.323	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	477.034	421.777	0	0	0	0	2,50
		-	-26.999	15,62	477.034	421.777	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 18-27**				
Trave 18-27	0%	+	26.157	16,12	477.034	421.648	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	477.034	421.648	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	21.975	8,84	477.034	194.194	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	477.034	194.194	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	16.383	11,85	477.034	194.194	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	477.034	194.194	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	10.792	17,99	477.034	194.194	0	0	0	0	2,50
		-	-463	NS	477.034	194.194	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	5.200	37,35	477.034	194.194	0	0	0	0	2,50
		-	-6.055	32,07	477.034	194.194	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	477.034	194.194	0	0	0	0	2,50
		-	-11.647	16,67	477.034	194.194	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	477.034	194.194	0	0	0	0	2,50
		-	-17.239	11,26	477.034	194.194	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	477.034	194.194	0	0	0	0	2,50
		-	-22.831	8,51	477.034	194.194	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	477.034	421.648	0	0	0	0	2,50
		-	-27.116	15,55	477.034	421.648	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 20-28**				
Trave 20-28	0%	+	26.572	15,84	477.034	420.913	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	477.034	420.913	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	22.337	8,66	477.034	193.459	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	477.034	193.459	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	16.672	11,60	477.034	193.459	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	477.034	193.459	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	11.006	17,58	477.034	193.459	0	0	0	0	2,50
		-	-438	NS	477.034	193.459	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	5.340	36,23	477.034	193.459	0	0	0	0	2,50
		-	-6.103	31,70	477.034	193.459	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	477.034	193.459	0	0	0	0	2,50
		-	-11.769	16,44	477.034	193.459	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	477.034	193.459	0	0	0	0	2,50
		-	-17.435	11,10	477.034	193.459	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	477.034	193.459	0	0	0	0	2,50
		-	-23.100	8,37	477.034	193.459	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	477.034	420.913	0	0	0	0	2,50
		-	-27.442	15,34	477.034	420.913	0	0	0	0	2,50
Primo Impalcato							**Travata: Trave 2b-4b-7b-10b**				

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	CtgΘ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Trave 2b-4b	0%	+	8.677	32,99	286.220	414.549	0	0	0	0	2,50
		-	-8.000	35,78	286.220	414.549	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	8.358	14,22	286.220	118.859	0	0	0	0	2,50
		-	-8.451	14,06	286.220	118.859	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	6.814	17,24	286.220	117.483	0	0	0	0	2,50
		-	-1.081	NS	286.220	117.483	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	8.901	13,19	286.220	117.423	0	0	0	0	2,50
		-	-1.762	66,64	286.220	117.423	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.278	18,68	286.220	117.242	0	0	0	0	2,50
		-	-2.096	55,94	286.220	117.242	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	2.809	41,60	286.220	116.848	0	0	0	0	2,50
		-	-3.822	30,57	286.220	116.848	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	286.347	116.177	656	0	0	0	2,50
		-	-7.550	15,39	286.347	116.177	656	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	289.329	118.229	16.093	0	0	0	2,50
		-	-11.886	9,95	289.329	118.229	16.093	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	289.329	118.229	16.093	0	0	0	2,50
		-	-12.225	9,67	289.329	118.229	16.093	0	0	0	2,50
Trave 4b-7b	0%	+	16.167	7,54	287.199	121.878	5.066	0	0	0	2,50
		-	0	-	287.199	121.878	5.066	0	0	0	2,50
	12,5%	+	15.804	7,71	287.199	121.878	5.066	0	0	0	2,50
		-	0	-	287.199	121.878	5.066	0	0	0	2,50
	25,0%	+	10.617	11,64	286.220	123.539	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	286.220	123.539	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	5.282	23,60	286.220	124.660	0	0	0	0	2,50
		-	-1.337	93,24	286.220	124.660	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	3.119	40,14	286.220	125.208	0	0	0	0	2,50
		-	-3.529	35,48	286.220	125.208	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	789	NS	286.220	124.480	0	0	0	0	2,50
		-	-5.696	21,85	286.220	124.480	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	286.220	123.480	0	0	0	0	2,50
		-	-9.933	12,43	286.220	123.480	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	287.317	122.269	5.676	0	0	0	2,50
		-	-15.564	7,86	287.317	122.269	5.676	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	287.317	122.269	5.676	0	0	0	2,50
		-	-15.950	7,67	287.317	122.269	5.676	0	0	0	2,50
Trave 7b-10b	0%	+	12.960	9,10	289.121	117.916	15.016	0	0	0	2,50
		-	0	-	289.121	117.916	15.016	0	0	0	2,50
	12,5%	+	12.709	9,28	289.121	117.916	15.016	0	0	0	2,50
		-	0	-	289.121	117.916	15.016	0	0	0	2,50
	25,0%	+	7.345	15,85	286.220	116.433	0	0	0	0	2,50
		-	-35	NS	286.220	116.433	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	1.536	75,60	286.220	116.120	0	0	0	0	2,50
		-	-3.410	34,05	286.220	116.120	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	1.015	NS	286.220	116.120	0	0	0	0	2,50
		-	-3.703	31,36	286.220	116.120	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	486	NS	286.220	116.818	0	0	0	0	2,50
		-	-5.677	20,58	286.220	116.818	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	720	NS	286.220	116.986	0	0	0	0	2,50
		-	-2.951	39,64	286.220	116.986	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	13.349	8,79	286.220	117.307	0	0	0	0	2,50
		-	-1.837	63,86	286.220	117.307	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	12.828	22,31	286.220	412.997	0	0	0	0	2,50
		-	-2.129	NS	286.220	412.997	0	0	0	0	2,50

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
+/- [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
$V_{Ed,Y}^{(+/-)}$ Valori massimo e minimo del taglio di progetto.
$CS^{(+/-)}$ Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "$V_{Ed,Y}^{(+)}$" e "$V_{Ed,Y}^{(-)}$" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N_{Ed} Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
$V_{Rsd,p}$ Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V_{R1} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
$V_{Rd,f}$ Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	CtgΘ	u_m	A	t	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm^2]	[mm]	
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-2-3-5-6-7**				
Trave 1-2	0%	8.097	7,04	268.100	364.004	57.024	2,50	2.229	220.408	143	NO
	25,0%	8.097	2,86	268.100	23.117	79.469	2,50	2.229	220.408	143	NO
	50,0%	8.097	2,86	268.100	23.117	82.085	2,50	2.229	220.408	143	NO
	75,0%	8.097	2,86	268.100	23.117	91.971	2,50	2.229	220.408	143	NO
	100,0 %	8.097	3,50	268.100	364.004	28.361	2,50	2.229	220.408	143	NO
Trave 2-3	0%	8.419	2,06	195.754	39.944	17.339	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	8.419	4,74	195.754	39.944	54.772	2,50	1.655	168.595	136	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	
	50,0%	8.419	4,74	195.754	39.944	41.592	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	8.419	4,74	195.754	39.944	64.842	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	8.419	2,27	195.754	39.944	19.114	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 3-5	0%	7.901	3,13	195.754	39.944	24.713	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	7.901	5,06	195.754	39.944	74.174	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	7.901	5,06	195.754	39.944	61.293	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	7.901	5,06	195.754	39.944	56.938	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	7.901	3,94	195.754	39.944	31.119	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 6-5	0%	19.434	1,76	195.754	39.944	34.230	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	19.434	2,06	195.754	39.944	54.242	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	19.434	2,06	195.754	39.944	54.864	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	19.434	2,06	195.754	39.944	54.864	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100,0 %	19.434	1,36	195.754	39.944	26.453	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 6-7	0%	3.954	1,33	195.754	5.276	20.853	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	3.954	1,33	195.754	5.276	50.924	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	3.954	1,33	195.754	5.276	59.427	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	3.954	1,33	195.754	5.276	50.302	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	3.954	1,33	195.754	5.276	39.622	2,50	1.655	168.595	136	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1a-P1-S1**				
Trave 1a-P1	0%	2.442	4,57	51.245	88.550	11.167	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	2.442	4,57	51.245	88.550	11.167	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	2.442	5,07	51.245	18.766	12.378	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	2.442	5,51	51.245	88.550	13.467	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	2.442	4,82	51.245	88.550	11.772	2,50	992	59.004	102	NO
Trave P1-S1	0%	1.709	4,55	51.245	88.550	7.776	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.709	4,41	51.245	88.550	7.534	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.709	5,83	51.245	23.673	9.956	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.709	3,70	51.245	88.550	6.323	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	1.709	3,42	51.245	88.550	5.839	2,50	992	59.004	102	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 11-P2-S1-12**				
Trave 11-P2	0%	1.191	4,86	51.245	88.550	5.785	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.191	4,55	51.245	88.550	5.422	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.191	8,92	51.245	23.673	10.629	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.191	9,94	51.245	88.550	11.840	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	1.191	6,12	51.245	88.550	7.292	2,50	992	59.004	102	NO
Trave P2-S1	0%	3.657	2,03	51.245	88.550	7.413	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	3.657	3,07	51.245	88.550	11.234	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	3.657	3,63	51.245	23.673	13.293	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	3.657	2,91	51.245	88.550	10.629	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	3.657	1,61	51.245	88.550	5.906	2,50	992	59.004	102	NO
Trave S1-12	0%	5.296	2,16	137.324	65.621	11.430	2,50	1.520	134.400	120	NO
	25,0%	5.296	6,01	137.324	31.843	42.121	2,50	1.520	134.400	120	NO
	50,0%	5.296	4,74	137.324	31.843	25.100	2,50	1.520	134.400	120	NO
	75,0%	5.296	6,01	137.324	31.843	46.541	2,50	1.520	134.400	120	NO
	100,0 %	5.296	3,08	137.324	65.621	16.300	2,50	1.520	134.400	120	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**				
Trave 16-23	0%	3.555	4,34	169.270	23.547	15.440	2,50	1.691	156.198	127	NO
	25,0%	3.555	6,62	169.270	23.547	50.876	2,50	1.691	156.198	127	NO
	50,0%	3.555	6,62	169.270	23.547	44.295	2,50	1.691	156.198	127	NO
	75,0%	3.555	6,62	169.270	23.547	47.491	2,50	1.691	156.198	127	NO
	100%	3.555	6,62	169.270	23.547	27.935	2,50	1.691	156.198	127	NO
Trave 16-17	0%	5.338	5,19	195.754	39.944	27.697	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	5.338	7,48	195.754	39.944	59.634	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	5.338	7,48	195.754	39.944	60.671	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	5.338	7,48	195.754	39.944	67.008	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	5.338	4,61	195.754	39.944	24.598	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 18-17	0%	11.683	1,57	195.754	39.944	18.399	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	11.683	3,42	195.754	39.944	74.704	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	11.683	3,42	195.754	39.944	46.776	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	11.683	3,42	195.754	39.944	60.371	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	11.683	1,72	195.754	39.944	20.139	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 20-18	0%	6.451	3,24	195.754	39.944	20.888	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	6.451	6,19	195.754	39.944	76.155	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	6.451	6,19	195.754	39.944	50.302	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	6.451	6,19	195.754	39.944	76.155	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	6.451	3,19	195.754	39.944	20.577	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 21-20	0%	11.781	1,39	195.754	39.944	16.406	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	11.781	3,39	195.754	39.944	61.616	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	11.781	3,39	195.754	39.944	48.021	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	11.781	3,39	195.754	39.944	75.118	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100,0 %	11.781	1,56	195.754	39.944	18.399	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 21-22	0%	3.568	1,48	195.754	5.276	15.784	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	3.568	1,48	195.754	5.276	56.431	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	3.568	1,48	195.754	5.276	52.583	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	3.568	1,48	195.754	5.276	52.168	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	3.568	1,48	195.754	5.276	38.896	2,50	1.655	168.595	136	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**				
Trave 24-25	0%	5.575	7,09	195.754	39.944	39.518	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	5.575	7,16	195.754	39.944	54.035	2,50	1.655	168.595	136	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	
	50,0%	5.575	7,16	195.754	39.944	59.219	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	5.575	7,16	195.754	39.944	53.620	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100,0 %	5.575	5,02	195.754	39.944	28.008	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 25-26	0%	5.805	5,74	195.754	39.944	33.296	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	5.805	6,88	195.754	39.944	57.145	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	5.805	6,88	195.754	39.944	60.878	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	5.805	6,88	195.754	39.944	58.597	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100,0 %	5.805	5,47	195.754	39.944	31.741	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 26-27	0%	7.783	4,24	195.754	39.944	32.985	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	7.783	5,13	195.754	39.944	56.938	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	7.783	5,13	195.754	39.944	60.256	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	7.783	5,13	195.754	39.944	58.390	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	7.783	4,08	195.754	39.944	31.741	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 27-28	0%	5.736	5,59	195.754	39.944	32.052	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	5.736	6,96	195.754	39.944	56.731	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	5.736	6,96	195.754	39.944	59.841	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	5.736	6,96	195.754	39.944	59.841	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	5.736	5,64	195.754	39.944	32.363	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 29-28	0%	4.002	1,32	195.754	5.276	34.541	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	4.002	1,32	195.754	5.276	57.145	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	4.002	1,32	195.754	5.276	60.463	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	4.002	1,32	195.754	5.276	57.768	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100,0 %	4.002	1,32	195.754	5.276	32.363	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 29-30	0%	6.366	5,08	195.754	39.944	32.363	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	6.366	6,27	195.754	39.944	54.449	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	6.366	6,27	195.754	39.944	59.427	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	6.366	6,27	195.754	39.944	52.583	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	6.366	6,27	195.754	39.944	43.873	2,50	1.655	168.595	136	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1-S1**				
Trave 1-S1	0%	2.370	3,18	51.245	142.782	7.548	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	2.370	1,59	51.245	3.759	14.450	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	2.370	1,59	51.245	3.759	19.777	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	2.370	1,59	51.245	3.759	14.692	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	2.370	3,18	51.245	142.782	7.548	2,50	992	59.004	102	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 2-12-17-26**				
Trave 2-12	0%	4.236	3,18	51.245	142.782	13.481	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	4.236	2,20	51.245	9.320	18.688	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	4.236	2,20	51.245	9.320	22.199	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	4.236	2,20	51.245	9.320	16.871	2,50	992	59.004	102	NO
	100%	4.236	2,75	51.245	142.782	11.665	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 12-17	0%	5.867	2,25	51.245	142.782	13.185	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	5.867	2,32	51.245	15.675	13.602	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	5.867	2,67	51.245	15.675	20.988	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	5.867	2,38	51.245	15.675	13.965	2,50	992	59.004	102	NO
	100%	5.867	2,27	51.245	142.782	13.299	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 17-26	0%	1.053	13,08	68.441	164.099	13.773	2,50	1.192	78.804	102	NO
	25,0%	1.053	3,92	68.441	4.133	22.924	2,50	1.192	78.804	102	NO
	50,0%	1.053	3,92	68.441	4.133	23.328	2,50	1.192	78.804	102	NO
	75,0%	1.053	3,92	68.441	4.133	21.848	2,50	1.192	78.804	102	NO
	100,0 %	1.053	11,16	68.441	164.099	11.754	2,50	1.192	78.804	102	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 3-18-27**				
Trave 3-18	0%	1.310	8,41	68.441	164.099	11.014	2,50	1.192	78.804	102	NO
	25,0%	1.310	3,15	68.441	4.133	21.848	2,50	1.192	78.804	102	NO
	50,0%	1.310	3,15	68.441	4.133	21.713	2,50	1.192	78.804	102	NO
	75,0%	1.310	3,15	68.441	4.133	21.982	2,50	1.192	78.804	102	NO
	100%	1.310	6,71	68.441	164.099	8.793	2,50	1.192	78.804	102	NO
Trave 18-27	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 5-20-28**				
Trave 5-20	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 20-28	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 6-21-29**				
Trave 6-21	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	
Trave 21-29	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 7-22-30**				
Trave 7-22	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 22-30	0%	1.044	9,40	68.441	164.099	9.817	2,50	1.192	78.804	102	NO
	25,0%	1.044	3,96	68.441	4.133	27.111	2,50	1.192	78.804	102	NO
	50,0%	1.044	3,96	68.441	4.133	21.982	2,50	1.192	78.804	102	NO
	75,0%	1.044	3,96	68.441	4.133	26.708	2,50	1.192	78.804	102	NO
	100%	1.044	8,82	68.441	164.099	9.212	2,50	1.192	78.804	102	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 1a-11-23-24**				
Trave 1a-11	0%	3.440	6,07	51.245	142.782	20.867	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	3.440	2,71	51.245	9.320	22.078	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	3.440	2,71	51.245	9.320	22.199	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	3.440	2,71	51.245	9.320	22.199	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	3.440	6,45	51.245	142.782	22.199	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 11-23	0%	2.856	5,19	51.245	142.782	14.813	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	2.856	3,26	51.245	9.320	17.356	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	2.856	3,26	51.245	9.320	22.199	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	2.856	3,26	51.245	9.320	17.840	2,50	992	59.004	102	NO
	100%	2.856	5,31	51.245	142.782	15.176	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 23-24	0%	1.349	12,42	51.245	142.782	16.750	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.349	2,79	51.245	3.759	20.988	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.349	2,79	51.245	3.759	22.199	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.349	2,79	51.245	3.759	20.988	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	1.349	12,42	51.245	142.782	16.750	2,50	992	59.004	102	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave S1-16**				
Trave S1-16	0%	4.016	2,29	51.245	88.550	9.182	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	4.016	2,62	51.245	10.502	15.782	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	4.016	2,62	51.245	10.502	20.316	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	4.016	2,62	51.245	10.502	19.118	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	4.016	3,06	51.245	88.550	12.277	2,50	992	59.004	102	NO
Impalcato Copertura							**Travata: Trave 16-25**				
Trave 16-25	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 6b-P1-S1**				
Trave 6b-P1	0%	2.367	4,72	51.245	88.550	11.167	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	2.367	5,23	51.245	88.550	12.378	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	2.367	5,74	51.245	18.766	13.589	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	2.367	5,69	51.245	88.550	13.467	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	2.367	4,97	51.245	88.550	11.772	2,50	992	59.004	102	NO
Trave P1-S1	0%	1.161	6,59	51.245	88.550	7.655	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.161	7,64	51.245	88.550	8.866	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.161	8,37	51.245	23.673	9.714	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.161	5,03	51.245	88.550	5.839	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	1.161	4,40	51.245	88.550	5.113	2,50	992	59.004	102	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-2**				
Trave 1-2	0%	3.570	6,33	268.100	364.004	22.613	2,50	2.229	220.408	143	NO
	25,0%	3.570	6,48	268.100	23.117	76.963	2,50	2.229	220.408	143	NO
	50,0%	3.570	6,48	268.100	23.117	56.319	2,50	2.229	220.408	143	NO
	75,0%	3.570	6,48	268.100	23.117	75.756	2,50	2.229	220.408	143	NO
	100,0 %	3.570	8,11	268.100	364.004	28.954	2,50	2.229	220.408	143	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 11-P2-S1-12**				
Trave 11-P2	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave P2-S1	0%	1.920	3,61	51.245	88.550	6.929	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	1.920	6,17	51.245	88.550	11.840	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	1.920	6,80	51.245	23.673	13.050	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	1.920	4,46	51.245	88.550	8.570	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	1.920	1,37	51.245	88.550	2.637	2,50	992	59.004	102	NO
Trave S1-12	0%	2.520	3,41	137.324	65.621	8.600	2,50	1.520	134.400	120	NO
	25,0%	2.520	1,67	137.324	4.206	67.741	2,50	1.520	134.400	120	NO
	50,0%	2.520	1,67	137.324	4.206	25.660	2,50	1.520	134.400	120	NO
	75,0%	2.520	1,67	137.324	4.206	66.121	2,50	1.520	134.400	120	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	
	100,0 %	2.520	3,31	137.324	65.621	8.330	2,50	1.520	134.400	120	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**				
Trave 1b-3	0%	3.216	2,28	68.441	82.255	7.327	2,50	1.192	78.804	102	NO
	25,0%	3.216	2,28	68.441	82.255	7.327	2,50	1.192	78.804	102	NO
	50,0%	3.216	2,66	68.441	39.043	8.539	2,50	1.192	78.804	102	NO
	75,0%	3.216	2,32	68.441	82.255	7.462	2,50	1.192	78.804	102	NO
	100%	3.216	3,52	68.441	82.255	11.305	2,50	1.192	78.804	102	NO
Trave 3-4	0%	4.216	2,06	68.441	82.255	8.673	2,50	1.192	78.804	102	NO
	25,0%	2.370	2,41	68.441	9.335	5.712	2,50	1.192	78.804	102	NO
	50,0%	1.771	5,27	68.441	9.335	10.019	2,50	1.192	78.804	102	NO
	75,0%	1.411	6,62	68.441	9.335	12.711	2,50	1.192	78.804	102	NO
	100%	1.735	1,85	68.441	82.255	3.208	2,50	1.192	78.804	102	NO
Trave 4-5	0%	2.581	2,62	68.441	82.255	6.774	2,50	1.192	78.804	102	NO
	25,0%	3.082	5,04	68.441	82.255	15.522	2,50	1.192	78.804	102	NO
	50,0%	3.605	5,35	68.441	31.616	19.291	2,50	1.192	78.804	102	NO
	75,0%	4.669	3,92	68.441	82.255	18.281	2,50	1.192	78.804	102	NO
	100%	9.271	2,74	68.441	82.255	25.414	2,50	1.192	78.804	102	NO
Trave 5-2b	0%	7.042	3,17	68.441	82.255	22.319	2,50	1.192	78.804	102	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	1.376	10,19	68.441	14.026	40.241	2,50	1.192	78.804	102	NO
	75,0%	2.012	6,97	68.441	14.026	29.474	2,50	1.192	78.804	102	NO
	100,0 %	4.313	3,25	68.441	14.026	29.339	2,50	1.192	78.804	102	NO
Trave 2b-6	0%	9.145	1,53	68.441	14.026	25.033	2,50	1.192	78.804	102	NO
	25,0%	8.683	1,62	68.441	14.026	22.476	2,50	1.192	78.804	102	NO
	50,0%	8.724	1,61	68.441	14.026	32.031	2,50	1.192	78.804	102	NO
	75,0%	5.238	2,68	68.441	14.026	34.439	2,50	1.192	78.804	102	NO
	100%	4.595	4,84	68.441	82.255	22.259	2,50	1.192	78.804	102	NO
Trave 6-7	0%	9.044	3,50	149.672	51.862	31.681	2,50	1.500	140.625	125	NO
	25,0%	9.932	2,80	149.672	27.765	29.094	2,50	1.500	140.625	125	NO
	50,0%	11.261	2,47	149.672	27.765	30.239	2,50	1.500	140.625	125	NO
	75,0%	12.614	1,96	149.672	27.765	24.705	2,50	1.500	140.625	125	NO
	100%	13.513	1,74	149.672	51.862	23.560	2,50	1.500	140.625	125	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 3b-8-9-10-4b-5b**				
Trave 3b-8	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 8-9	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	1.734	7,72	34.048	108.100	13.380	2,50	792	39.204	102	NO
Trave 9-10	0%	1.778	13,88	68.441	82.255	24.674	2,50	1.192	78.804	102	NO
	25,0%	2.349	10,50	68.441	82.255	24.674	2,50	1.192	78.804	102	NO
	50,0%	2.844	6,76	68.441	19.238	24.674	2,50	1.192	78.804	102	NO
	75,0%	3.356	7,35	68.441	82.255	24.674	2,50	1.192	78.804	102	NO
	100,0 %	5.633	5,34	68.441	82.255	30.057	2,50	1.192	78.804	102	NO
Trave 10-4b	0%	3.494	8,60	68.441	82.255	30.057	2,50	1.192	78.804	102	NO
	25,0%	3.494	8,60	68.441	82.255	30.057	2,50	1.192	78.804	102	NO
	50,0%	3.216	4,36	68.441	14.026	30.057	2,50	1.192	78.804	102	NO
	75,0%	4.071	3,45	68.441	14.026	24.539	2,50	1.192	78.804	102	NO
	100%	4.071	3,45	68.441	14.026	24.539	2,50	1.192	78.804	102	NO
Trave 4b-5b	0%	5.258	2,67	68.441	14.026	15.926	2,50	1.192	78.804	102	NO
	25,0%	4.757	2,64	68.441	14.026	12.561	2,50	1.192	78.804	102	NO
	50,0%	5.173	2,69	68.441	14.026	13.907	2,50	1.192	78.804	102	NO
	75,0%	4.681	3,00	68.441	14.026	21.982	2,50	1.192	78.804	102	NO
	100%	4.165	5,60	68.441	82.255	23.328	2,50	1.192	78.804	102	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 9b-13-14-15-7b-8b**				
Trave 9b-13	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 13-14	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	1.963	5,53	34.048	108.100	10.861	2,50	792	39.204	102	NO
Trave 14-15	0%	2.009	12,28	68.441	82.255	24.674	2,50	1.192	78.804	102	NO
	25,0%	2.403	10,27	68.441	82.255	24.674	2,50	1.192	78.804	102	NO
	50,0%	2.616	7,35	68.441	19.238	24.674	2,50	1.192	78.804	102	NO
	75,0%	3.379	7,30	68.441	82.255	24.674	2,50	1.192	78.804	102	NO
	100,0 %	6.183	4,83	68.441	82.255	29.855	2,50	1.192	78.804	102	NO
Trave 15-7b	0%	3.025	9,94	68.441	82.255	30.057	2,50	1.192	78.804	102	NO
	25,0%	3.025	9,94	68.441	82.255	30.057	2,50	1.192	78.804	102	NO
	50,0%	2.524	5,56	68.441	14.026	29.519	2,50	1.192	78.804	102	NO
	75,0%	3.441	4,08	68.441	14.026	20.636	2,50	1.192	78.804	102	NO
	100,0 %	3.441	4,08	68.441	14.026	25.422	2,50	1.192	78.804	102	NO
Trave 7b-8b	0%	5.145	2,73	68.441	14.026	14.520	2,50	1.192	78.804	102	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	
	25,0%	5.159	2,58	68.441	14.026	13.309	2,50	1.192	78.804	102	NO
	50,0%	5.129	2,73	68.441	14.026	15.731	2,50	1.192	78.804	102	NO
	75,0%	5.257	2,67	68.441	14.026	19.156	2,50	1.192	78.804	102	NO
	100,0 %	4.523	5,16	68.441	82.255	23.328	2,50	1.192	78.804	102	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**				
Trave 16-23	0%	2.559	3,88	169.270	23.547	9.935	2,50	1.691	156.198	127	NO
	25,0%	2.559	9,20	169.270	23.547	65.209	2,50	1.691	156.198	127	NO
	50,0%	2.559	9,20	169.270	23.547	36.689	2,50	1.691	156.198	127	NO
	75,0%	2.559	9,20	169.270	23.547	53.634	2,50	1.691	156.198	127	NO
	100%	2.559	5,89	169.270	23.547	15.075	2,50	1.691	156.198	127	NO
Trave 16-17	0%	3.594	1,47	195.754	5.276	13.733	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	3.594	1,47	195.754	5.276	65.372	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	3.594	1,47	195.754	5.276	43.666	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	3.594	1,47	195.754	5.276	58.413	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	3.594	1,47	195.754	5.276	18.181	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 17-18	0%	4.300	5,10	195.754	39.944	21.913	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	4.300	9,29	195.754	39.944	56.339	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	4.300	9,29	195.754	39.944	49.680	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	4.300	9,29	195.754	39.944	49.587	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	4.300	3,96	195.754	39.944	17.028	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 18-20	0%	4.336	3,64	195.754	39.944	15.784	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	4.336	9,21	195.754	39.944	45.025	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	4.336	9,21	195.754	39.944	48.021	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	4.336	9,00	195.754	39.944	39.011	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	4.336	9,21	195.754	39.944	52.295	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 10b-20	0%	12.736	3,14	195.754	39.944	98.898	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	12.736	3,14	195.754	39.944	103.253	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	12.736	3,14	195.754	39.944	109.682	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	12.736	3,14	195.754	39.944	68.666	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	12.736	3,14	195.754	39.944	58.920	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 21-10b	0%	9.201	4,34	195.754	39.944	52.514	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	21.919	1,82	195.754	39.944	91.294	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	25.270	1,58	195.754	39.944	129.291	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	26.616	1,50	195.754	39.944	66.339	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100,0 %	28.622	1,33	195.754	39.944	38.135	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 21-22	0%	8.299	4,81	195.754	39.944	49.714	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	8.299	4,81	195.754	39.944	53.343	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	8.299	4,41	195.754	39.944	36.615	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	8.299	4,25	195.754	39.944	35.278	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	8.299	2,80	195.754	39.944	23.250	2,50	1.655	168.595	136	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 11b-18**				
Trave 11b-18	0%	4.437	2,20	68.441	82.255	9.750	2,50	1.192	78.804	102	NO
	25,0%	4.437	2,20	68.441	82.255	9.750	2,50	1.192	78.804	102	NO
	50,0%	4.437	2,53	68.441	19.238	11.230	2,50	1.192	78.804	102	NO
	75,0%	4.437	2,23	68.441	82.255	9.885	2,50	1.192	78.804	102	NO
	100%	4.437	2,83	68.441	82.255	12.576	2,50	1.192	78.804	102	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 18-19-20-10b**				
Trave 18-19	0%	4.224	1,73	68.441	82.255	7.327	2,50	1.192	78.804	102	NO
	25,0%	2.697	1,72	68.441	5.091	4.636	2,50	1.192	78.804	102	NO
	50,0%	2.176	2,07	68.441	5.091	4.501	2,50	1.192	78.804	102	NO
	75,0%	1.723	2,95	68.441	5.091	10.632	2,50	1.192	78.804	102	NO
	100%	1.208	18,23	68.441	82.255	22.020	2,50	1.192	78.804	102	NO
Trave 19-20	0%	3.507	6,16	68.441	82.255	21.608	2,50	1.192	78.804	102	NO
	25,0%	4.053	6,66	68.441	82.255	26.992	2,50	1.192	78.804	102	NO
	50,0%	4.360	4,43	68.441	31.616	19.305	2,50	1.192	78.804	102	NO
	75,0%	5.775	3,35	68.441	82.255	19.373	2,50	1.192	78.804	102	NO
	100%	9.669	2,09	68.441	82.255	20.255	2,50	1.192	78.804	102	NO
Trave 10b-20	0%	9.629	1,43	68.441	82.255	13.728	2,50	1.192	78.804	102	NO
	25,0%	3.657	5,37	68.441	82.255	19.649	2,50	1.192	78.804	102	NO
	50,0%	1.992	7,04	68.441	14.026	21.130	2,50	1.192	78.804	102	NO
	75,0%	1.519	9,23	68.441	14.026	32.166	2,50	1.192	78.804	102	NO
	100,0 %	5.291	5,69	68.441	82.255	30.080	2,50	1.192	78.804	102	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**				
Trave 24-25	0%	3.514	1,50	195.754	5.276	24.586	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	3.514	1,50	195.754	5.276	42.006	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	3.514	1,50	195.754	5.276	45.947	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	3.514	1,50	195.754	5.276	57.583	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100,0 %	3.514	1,50	195.754	5.276	15.692	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 25-26	0%	2.712	1,95	195.754	5.276	20.047	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	2.712	1,95	195.754	5.276	60.901	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	2.712	1,95	195.754	5.276	48.435	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	2.712	1,95	195.754	5.276	60.901	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100,0 %	2.712	1,95	195.754	5.276	17.869	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 26-27	0%	3.025	1,74	195.754	5.276	18.492	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	3.025	1,74	195.754	5.276	60.279	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	3.025	1,74	195.754	5.276	47.398	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	3.025	1,74	195.754	5.276	60.279	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	3.025	1,74	195.754	5.276	15.070	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 27-28	0%	3.225	1,64	195.754	5.276	16.314	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	3.225	1,64	195.754	5.276	58.205	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	3.225	1,64	195.754	5.276	46.776	2,50	1.655	168.595	136	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	
	75,0%	3.225	1,64	195.754	5.276	59.035	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	3.225	1,64	195.754	5.276	15.381	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 29-28	0%	2.673	1,97	195.754	5.276	14.851	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	2.673	1,97	195.754	5.276	50.417	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	2.673	1,97	195.754	5.276	47.813	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	2.673	1,97	195.754	5.276	58.620	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100,0 %	2.673	1,97	195.754	5.276	19.425	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 29-30	0%	10.826	1,86	195.754	39.944	20.139	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	10.826	3,69	195.754	39.944	52.283	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	10.826	3,69	195.754	39.944	51.961	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	10.826	3,69	195.754	39.944	45.532	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	10.826	2,85	195.754	39.944	30.808	2,50	1.655	168.595	136	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 1-S1**				
Trave 1-S1	0%	2.446	3,65	51.245	142.782	8.940	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	2.446	1,54	51.245	3.759	14.934	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	2.446	1,54	51.245	3.759	20.867	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	2.446	1,54	51.245	3.759	15.782	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	2.446	4,00	51.245	142.782	9.788	2,50	992	59.004	102	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 2-12-17-26**				
Trave 2-12	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 12-17	0%	3.326	2,14	51.245	142.782	7.124	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	3.326	4,31	51.245	15.675	14.329	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	3.326	4,71	51.245	15.675	20.988	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	3.326	4,27	51.245	15.675	14.207	2,50	992	59.004	102	NO
	100%	3.326	2,60	51.245	142.782	8.637	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 17-26	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 4-8-13-19**				
Trave 4-8	0%	1.709	6,62	34.048	108.100	11.309	2,50	792	39.204	102	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	1.048	9,35	34.048	108.100	9.797	2,50	792	39.204	102	NO
Trave 8-13	0%	1.210	9,35	34.048	108.100	11.309	2,50	792	39.204	102	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	1.152	9,55	34.048	108.100	11.006	2,50	792	39.204	102	NO
Trave 13-19	0%	1.989	4,70	34.048	108.100	9.344	2,50	792	39.204	102	NO
	25,0%	1.003	6,96	34.048	6.978	10.301	2,50	792	39.204	102	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	1.008	6,92	34.048	6.978	9.092	2,50	792	39.204	102	NO
	100%	2.449	4,62	34.048	108.100	11.309	2,50	792	39.204	102	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 5-9-14-20**				
Trave 5-9	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	1.303	1,94	34.048	2.533	9.652	2,50	792	39.204	102	NO
	50,0%	1.225	2,07	34.048	2.533	10.301	2,50	792	39.204	102	NO
	75,0%	1.145	2,21	34.048	2.533	11.309	2,50	792	39.204	102	NO
	100,0 %	1.314	8,61	34.048	108.100	11.309	2,50	792	39.204	102	NO
Trave 9-14	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 14-20	0%	1.800	6,28	34.048	108.100	11.309	2,50	792	39.204	102	NO
	25,0%	1.827	3,82	34.048	6.978	11.309	2,50	792	39.204	102	NO
	50,0%	2.000	3,49	34.048	6.978	9.293	2,50	792	39.204	102	NO
	75,0%	2.477	2,12	34.048	6.978	5.262	2,50	792	39.204	102	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 6-5b-8b-21-29**				
Trave 6-5b	0%	17.237	1,49	195.754	39.944	25.738	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	9.601	2,96	195.754	39.944	28.434	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	13.546	2,95	195.754	39.944	40.877	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	16.053	2,49	195.754	39.944	41.707	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	15.583	2,40	195.754	39.944	37.444	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 5b-8b	0%	10.133	3,94	195.754	39.944	41.799	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	7.987	5,00	195.754	39.944	40.347	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	9.234	4,21	195.754	39.944	38.896	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	10.982	3,64	195.754	39.944	39.933	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	13.661	2,32	195.754	39.944	31.637	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 8b-21	0%	19.582	1,82	195.754	39.944	35.578	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	21.112	1,73	195.754	39.944	36.615	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	18.315	1,82	195.754	39.944	33.296	2,50	1.655	168.595	136	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctgϴ	u_m	A	t	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	
	75,0%	11.377	2,91	195.754	39.944	33.089	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	10.015	2,52	195.754	39.944	25.208	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 21-29	0%	2.278	5,34	68.441	164.099	12.165	2,50	1.192	78.804	102	NO
	25,0%	2.278	1,81	68.441	4.133	25.152	2,50	1.192	78.804	102	NO
	50,0%	2.278	1,81	68.441	4.133	21.578	2,50	1.192	78.804	102	NO
	75,0%	2.278	1,81	68.441	4.133	18.752	2,50	1.192	78.804	102	NO
	100%	2.278	4,04	68.441	164.099	9.197	2,50	1.192	78.804	102	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 7-22-30**				
Trave 7-22	0%	3.150	6,13	195.754	39.944	19.298	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	2.147	18,60	195.754	39.944	46.984	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	2.979	13,41	195.754	39.944	49.680	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	4.211	9,49	195.754	39.944	65.256	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100,0 %	5.214	4,20	195.754	39.944	21.913	2,50	1.655	168.595	136	NO
Trave 22-30	0%	7.127	2,99	195.754	39.944	21.291	2,50	1.655	168.595	136	NO
	25,0%	6.284	6,36	195.754	39.944	56.754	2,50	1.655	168.595	136	NO
	50,0%	5.212	7,66	195.754	39.944	55.279	2,50	1.655	168.595	136	NO
	75,0%	4.139	9,65	195.754	39.944	43.251	2,50	1.655	168.595	136	NO
	100%	3.067	1,72	195.754	5.276	22.098	2,50	1.655	168.595	136	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 6b-11-23-24**				
Trave 6b-11	0%	3.487	6,02	51.245	142.782	20.988	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	3.487	2,67	51.245	9.320	20.988	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	3.487	2,67	51.245	9.320	22.199	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	3.487	2,67	51.245	9.320	20.988	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	3.487	5,64	51.245	142.782	19.656	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 11-23	0%	2.875	4,44	51.245	142.782	12.754	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	2.875	3,24	51.245	9.320	17.356	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	2.875	3,24	51.245	9.320	22.199	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	2.875	3,24	51.245	9.320	17.356	2,50	992	59.004	102	NO
	100%	2.875	4,52	51.245	142.782	12.997	2,50	992	59.004	102	NO
Trave 23-24	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave S1-16**				
Trave S1-16	0%	3.343	1,82	51.245	142.782	6.095	2,50	992	59.004	102	NO
	25,0%	3.343	2,79	51.245	9.320	13.239	2,50	992	59.004	102	NO
	50,0%	3.343	2,79	51.245	9.320	19.777	2,50	992	59.004	102	NO
	75,0%	3.343	2,79	51.245	9.320	16.818	2,50	992	59.004	102	NO
	100,0 %	3.343	2,50	51.245	142.782	8.342	2,50	992	59.004	102	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 16-25**				
Trave 16-25	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 18-27**				
Trave 18-27	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 20-28**				
Trave 20-28	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Primo Impalcato							**Travata: Trave 2b-4b-7b-10b**				
Trave 2b-4b	0%	2.101	5,38	34.048	108.100	11.309	2,50	792	39.204	102	NO
	25,0%	2.664	1,74	34.048	4.644	11.309	2,50	792	39.204	102	NO
	50,0%	2.675	1,74	34.048	4.644	11.309	2,50	792	39.204	102	NO
	75,0%	2.911	1,60	34.048	4.644	11.309	2,50	792	39.204	102	NO
	100,0 %	2.305	2,01	34.048	4.644	11.309	2,50	792	39.204	102	NO
Trave 4b-7b	0%	1.136	4,09	34.048	4.644	11.107	2,50	792	39.204	102	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	1.227	3,78	34.048	4.644	10.200	2,50	792	39.204	102	NO
Trave 7b-10b	0%	2.417	1,92	34.048	4.644	9.293	2,50	792	39.204	102	NO
	25,0%	2.862	1,62	34.048	4.644	6.270	2,50	792	39.204	102	NO
	50,0%	2.977	1,56	34.048	4.644	10.861	2,50	792	39.204	102	NO
	75,0%	2.776	1,67	34.048	4.644	6.729	2,50	792	39.204	102	NO
	100,0 %	2.675	2,93	34.048	108.100	7.838	2,50	792	39.204	102	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	CtgΘ	u_m	A	t	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	

dall'estremo iniziale.
T_{Ed} Momento torcente di progetto.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
T_{Rcd} Momento resistente del calcestruzzo.
T_{Rsd} Momento resistente delle staffe.
T_{Rld} Momento resistente dell'armatura longitudinale.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
u_m Perimetro medio del nucleo resistente.
A Area racchiusa dalla fibra media del profilo periferico (u_m).
t Spessore della sezione cava.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLD (Elevazione)

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	CtgΘ	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-2-3-5-6-7**			
Trave 1-2	0%	8097	+	88.334	1.343.919	268.100	2,50	10,42
			-	0	1.343.919	268.100	2,50	VNR
	12,5%	8097	+	75.046	1.343.919	268.100	2,50	11,62
			-	0	1.343.919	268.100	2,50	VNR
	25,0%	8097	+	53.172	1.343.919	268.100	2,50	14,33
			-	0	1.343.919	268.100	2,50	VNR
	37,5%	8097	+	31.298	1.343.919	268.100	2,50	18,70
			-	-15.656	1.343.919	268.100	2,50	23,89
	50,0%	8097	+	9.423	1.343.919	268.100	2,50	26,87
			-	-37.531	1.343.919	268.100	2,50	17,20
	62,5%	8097	+	0	1.343.919	268.100	2,50	VNR
			-	-59.406	1.343.919	268.100	2,50	13,44
	75,0%	8097	+	0	1.343.919	268.100	2,50	VNR
			-	-81.282	1.343.919	268.100	2,50	11,03
	87,5%	8097	+	0	1.343.919	268.100	2,50	VNR
			-	-103.158	1.343.919	268.100	2,50	9,35
	100,0%	8097	+	0	1.343.919	268.100	2,50	VNR
			-	-116.290	1.343.919	268.100	2,50	8,57
Trave 2-3	0%	8419	+	130.874	1.034.124	195.754	2,50	5,90
			-	0	1.034.124	195.754	2,50	VNR
	12,5%	8419	+	116.452	1.034.124	195.754	2,50	6,43
			-	0	1.034.124	195.754	2,50	VNR
	25,0%	8419	+	85.940	1.034.124	195.754	2,50	7,93
			-	0	1.034.124	195.754	2,50	VNR
	37,5%	8419	+	53.544	1.034.124	195.754	2,50	10,55
			-	0	1.034.124	195.754	2,50	VNR
	50,0%	8419	+	21.152	1.034.124	195.754	2,50	15,76
			-	-24.436	1.034.124	195.754	2,50	15,01
	62,5%	8419	+	0	1.034.124	195.754	2,50	VNR
			-	-56.822	1.034.124	195.754	2,50	10,21
	75,0%	8419	+	0	1.034.124	195.754	2,50	VNR
			-	-89.204	1.034.124	195.754	2,50	7,74
	87,5%	8419	+	0	1.034.124	195.754	2,50	VNR
			-	-121.583	1.034.124	195.754	2,50	6,23
	100%	8419	+	0	1.034.124	195.754	2,50	VNR
			-	-139.275	1.034.124	195.754	2,50	5,63
Trave 3-5	0%	7901	+	116.233	1.033.567	195.754	2,50	6,54
			-	0	1.033.567	195.754	2,50	VNR
	12,5%	7901	+	105.255	1.033.567	195.754	2,50	7,03
			-	0	1.033.567	195.754	2,50	VNR
	25,0%	7901	+	79.595	1.033.567	195.754	2,50	8,52
			-	0	1.033.567	195.754	2,50	VNR
	37,5%	7901	+	53.938	1.033.567	195.754	2,50	10,81
			-	0	1.033.567	195.754	2,50	VNR
	50,0%	7901	+	28.282	1.033.567	195.754	2,50	14,77
			-	-14.108	1.033.567	195.754	2,50	18,51
	62,5%	7901	+	2.629	1.033.567	195.754	2,50	23,31
			-	-39.758	1.033.567	195.754	2,50	12,69
	75,0%	7901	+	0	1.033.567	195.754	2,50	VNR
			-	-65.407	1.033.567	195.754	2,50	9,65
	87,5%	7901	+	0	1.033.567	195.754	2,50	VNR
			-	-91.053	1.033.567	195.754	2,50	7,78
	100%	7901	+	0	1.033.567	195.754	2,50	VNR
			-	-102.024	1.033.567	195.754	2,50	7,19
Trave 6-5	0%	19434	+	108.612	1.034.594	195.754	2,50	4,90
			-	0	1.034.594	195.754	2,50	VNR
	12,5%	19434	+	97.741	1.034.594	195.754	2,50	5,16
			-	0	1.034.594	195.754	2,50	VNR
	25,0%	19434	+	72.224	1.034.594	195.754	2,50	5,91
			-	0	1.034.594	195.754	2,50	VNR
	37,5%	19434	+	46.700	1.034.594	195.754	2,50	6,92
			-	-3.359	1.034.594	195.754	2,50	9,75
	50,0%	19434	+	21.170	1.034.594	195.754	2,50	8,35
			-	-28.897	1.034.594	195.754	2,50	7,86
	62,5%	19434	+	0	1.034.594	195.754	2,50	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-54.441	1.034.594	195.754	2,50	6,58
	75,0%	19434	+	0	1.034.594	195.754	2,50	VNR
			-	-79.992	1.034.594	195.754	2,50	5,66
	87,5%	19434	+	0	1.034.594	195.754	2,50	VNR
			-	-105.550	1.034.594	195.754	2,50	4,97
	100,0%	19434	+	0	1.034.594	195.754	2,50	VNR
			-	-116.060	1.034.594	195.754	2,50	4,73
Trave 6-7	0%	3954	+	124.052	1.036.811	195.754	2,50	7,15
			-	0	1.036.811	195.754	2,50	VNR
	12,5%	3954	+	117.535	1.036.811	195.754	2,50	7,49
			-	0	1.036.811	195.754	2,50	VNR
	25,0%	3954	+	96.380	1.036.811	195.754	2,50	8,84
			-	0	1.036.811	195.754	2,50	VNR
	37,5%	3954	+	75.225	1.036.811	195.754	2,50	10,78
			-	-4.748	1.036.811	195.754	2,50	40,36
	50,0%	3954	+	54.070	1.036.811	195.754	2,50	13,82
			-	-25.903	1.036.811	195.754	2,50	22,13
	62,5%	3954	+	32.915	1.036.811	195.754	2,50	19,25
			-	-47.058	1.036.811	195.754	2,50	15,25
	75,0%	3954	+	11.760	1.036.811	195.754	2,50	31,70
			-	-68.213	1.036.811	195.754	2,50	11,63
	87,5%	3954	+	0	1.036.811	195.754	2,50	VNR
			-	-89.368	1.036.811	195.754	2,50	9,40
	100%	3954	+	0	1.036.811	195.754	2,50	VNR
			-	-95.885	1.036.811	195.754	2,50	8,87
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1a-P1-S1**			
Trave 1a-P1	0%	2442	+	6.133	401.168	51.245	2,50	15,89
			-	-4.554	401.168	51.245	2,50	16,95
	12,5%	2442	+	6.133	401.168	51.245	2,50	15,89
			-	-6.341	401.168	51.245	2,50	15,76
	25,0%	2442	+	5.769	401.168	51.245	2,50	16,12
			-	-8.128	401.168	51.245	2,50	14,72
	37,5%	2442	+	4.393	401.168	51.245	2,50	17,06
			-	-9.916	401.168	51.245	2,50	13,82
	50,0%	2442	+	2.606	401.168	51.245	2,50	18,47
			-	-11.703	401.168	51.245	2,50	13,02
	62,5%	2442	+	819	401.168	51.245	2,50	20,12
			-	-13.490	401.168	51.245	2,50	12,30
	75,0%	2442	+	0	401.168	51.245	2,50	VNR
			-	-15.277	401.168	51.245	2,50	11,66
	87,5%	2442	+	0	401.168	51.245	2,50	VNR
			-	-16.272	401.168	51.245	2,50	11,34
	100,0%	2442	+	0	401.168	51.245	2,50	VNR
			-	-16.272	401.168	51.245	2,50	11,34
Trave P1-S1	0%	1709	+	37.991	401.168	51.245	2,50	7,81
			-	-15.742	401.168	51.245	2,50	13,78
	12,5%	1709	+	37.991	401.168	51.245	2,50	7,81
			-	-17.325	401.168	51.245	2,50	13,07
	25,0%	1709	+	37.405	401.168	51.245	2,50	7,90
			-	-18.908	401.168	51.245	2,50	12,43
	37,5%	1709	+	35.822	401.168	51.245	2,50	8,15
			-	-20.490	401.168	51.245	2,50	11,84
	50,0%	1709	+	34.239	401.168	51.245	2,50	8,42
			-	-22.073	401.168	51.245	2,50	11,32
	62,5%	1709	+	32.656	401.168	51.245	2,50	8,71
			-	-23.656	401.168	51.245	2,50	10,83
	75,0%	1709	+	31.073	401.168	51.245	2,50	9,02
			-	-25.239	401.168	51.245	2,50	10,39
	87,5%	1709	+	29.491	401.168	51.245	2,50	9,36
			-	-25.826	401.168	51.245	2,50	10,23
	100,0%	1709	+	27.908	401.168	51.245	2,50	9,72
			-	-25.826	401.168	51.245	2,50	10,23
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 11-P2-S1-12**			
Trave 11-P2	0%	1191	+	54.777	403.068	51.245	2,50	6,28
			-	-18.634	403.068	51.245	2,50	14,39
	12,5%	1191	+	54.777	403.068	51.245	2,50	6,28
			-	-22.690	403.068	51.245	2,50	12,57
	25,0%	1191	+	53.253	403.068	51.245	2,50	6,44
			-	-26.710	403.068	51.245	2,50	11,17
	37,5%	1191	+	49.154	403.068	51.245	2,50	6,89
			-	-30.695	403.068	51.245	2,50	10,06
	50,0%	1191	+	45.089	403.068	51.245	2,50	7,40
			-	-34.646	403.068	51.245	2,50	9,16
	62,5%	1191	+	41.060	403.068	51.245	2,50	7,99
			-	-38.561	403.068	51.245	2,50	8,41
	75,0%	1191	+	37.065	403.068	51.245	2,50	8,68
			-	-42.441	403.068	51.245	2,50	7,78
	87,5%	1191	+	33.106	403.068	51.245	2,50	9,49
			-	-43.866	403.068	51.245	2,50	7,57
	100,0%	1191	+	29.182	403.068	51.245	2,50	10,46
			-	-43.866	403.068	51.245	2,50	7,57
Trave P2-S1	0%	3657	+	7.491	402.708	51.245	2,50	11,12
			-	-38.108	402.708	51.245	2,50	6,02

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	12,5%	3657	+	7.491	402.708	51.245	2,50	11,12
			-	-41.831	402.708	51.245	2,50	5,71
	25,0%	3657	+	6.086	402.708	51.245	2,50	11,56
			-	-45.519	402.708	51.245	2,50	5,42
	37,5%	3657	+	2.319	402.708	51.245	2,50	12,97
			-	-49.171	402.708	51.245	2,50	5,17
	50,0%	3657	+	0	402.708	51.245	2,50	VNR
			-	-52.788	402.708	51.245	2,50	4,94
	62,5%	3657	+	0	402.708	51.245	2,50	VNR
			-	-56.371	402.708	51.245	2,50	4,73
	75,0%	3657	+	0	402.708	51.245	2,50	VNR
			-	-59.918	402.708	51.245	2,50	4,54
	87,5%	3657	+	0	402.708	51.245	2,50	VNR
			-	-61.223	402.708	51.245	2,50	4,48
	100,0%	3657	+	0	402.708	51.245	2,50	VNR
			-	-61.223	402.708	51.245	2,50	4,48
Trave S1-12	0%	5296	+	98.971	810.178	137.324	2,50	6,22
			-	0	810.178	137.324	2,50	VNR
	12,5%	5296	+	87.143	810.178	137.324	2,50	6,84
			-	0	810.178	137.324	2,50	VNR
	25,0%	5296	+	65.622	810.178	137.324	2,50	8,36
			-	0	810.178	137.324	2,50	VNR
	37,5%	5296	+	41.610	810.178	137.324	2,50	11,12
			-	0	810.178	137.324	2,50	VNR
	50,0%	5296	+	16.589	810.178	137.324	2,50	16,94
			-	-15.610	810.178	137.324	2,50	17,29
	62,5%	5296	+	0	810.178	137.324	2,50	VNR
			-	-40.631	810.178	137.324	2,50	11,27
	75,0%	5296	+	0	810.178	137.324	2,50	VNR
			-	-65.651	810.178	137.324	2,50	8,36
	87,5%	5296	+	0	810.178	137.324	2,50	VNR
			-	-90.671	810.178	137.324	2,50	6,65
	100,0%	5296	+	0	810.178	137.324	2,50	VNR
			-	-105.840	810.178	137.324	2,50	5,91
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**			
Trave 16-23	0%	3555	+	114.801	944.340	169.270	2,50	7,01
			-	0	944.340	169.270	2,50	VNR
	12,5%	3555	+	104.374	944.340	169.270	2,50	7,60
			-	0	944.340	169.270	2,50	VNR
	25,0%	3555	+	81.090	944.340	169.270	2,50	9,36
			-	0	944.340	169.270	2,50	VNR
	37,5%	3555	+	56.004	944.340	169.270	2,50	12,45
			-	0	944.340	169.270	2,50	VNR
	50,0%	3555	+	29.487	944.340	169.270	2,50	19,15
			-	-14.838	944.340	169.270	2,50	27,24
	62,5%	3555	+	2.853	944.340	169.270	2,50	41,63
			-	-41.472	944.340	169.270	2,50	15,40
	75,0%	3555	+	0	944.340	169.270	2,50	VNR
			-	-68.106	944.340	169.270	2,50	10,74
	87,5%	3555	+	0	944.340	169.270	2,50	VNR
			-	-94.739	944.340	169.270	2,50	8,24
	100%	3555	+	0	944.340	169.270	2,50	VNR
			-	-109.230	944.340	169.270	2,50	7,32
Trave 16-17	0%	5338	+	117.494	1.038.955	195.754	2,50	7,12
			-	0	1.038.955	195.754	2,50	VNR
	12,5%	5338	+	106.959	1.038.955	195.754	2,50	7,68
			-	0	1.038.955	195.754	2,50	VNR
	25,0%	5338	+	79.244	1.038.955	195.754	2,50	9,66
			-	0	1.038.955	195.754	2,50	VNR
	37,5%	5338	+	51.531	1.038.955	195.754	2,50	13,01
			-	-4.080	1.038.955	195.754	2,50	32,06
	50,0%	5338	+	23.817	1.038.955	195.754	2,50	19,92
			-	-31.793	1.038.955	195.754	2,50	17,28
	62,5%	5338	+	0	1.038.955	195.754	2,50	VNR
			-	-59.506	1.038.955	195.754	2,50	11,83
	75,0%	5338	+	0	1.038.955	195.754	2,50	VNR
			-	-86.704	1.038.955	195.754	2,50	9,03
	87,5%	5338	+	0	1.038.955	195.754	2,50	VNR
			-	-111.063	1.038.955	195.754	2,50	7,45
	100%	5338	+	0	1.038.955	195.754	2,50	VNR
			-	-120.423	1.038.955	195.754	2,50	6,98
Trave 18-17	0%	11683	+	180.771	1.039.139	195.754	2,50	4,28
			-	0	1.039.139	195.754	2,50	VNR
	12,5%	11683	+	163.273	1.039.139	195.754	2,50	4,61
			-	0	1.039.139	195.754	2,50	VNR
	25,0%	11683	+	122.371	1.039.139	195.754	2,50	5,64
			-	0	1.039.139	195.754	2,50	VNR
	37,5%	11683	+	81.468	1.039.139	195.754	2,50	7,24
			-	0	1.039.139	195.754	2,50	VNR
	50,0%	11683	+	40.566	1.039.139	195.754	2,50	10,13
			-	-29.481	1.039.139	195.754	2,50	11,36
	62,5%	11683	+	0	1.039.139	195.754	2,50	VNR
			-	-70.383	1.039.139	195.754	2,50	7,85

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	75,0%	11683	+	0	1.039.139	195.754	2,50	VNR
			-	-111.285	1.039.139	195.754	2,50	6,00
	87,5%	11683	+	0	1.039.139	195.754	2,50	VNR
			-	-152.188	1.039.139	195.754	2,50	4,85
	100%	11683	+	0	1.039.139	195.754	2,50	VNR
			-	-169.687	1.039.139	195.754	2,50	4,48
Trave 20-18	0%	6451	+	174.478	1.038.518	195.754	2,50	4,98
			-	0	1.038.518	195.754	2,50	VNR
	12,5%	6451	+	156.979	1.038.518	195.754	2,50	5,43
			-	0	1.038.518	195.754	2,50	VNR
	25,0%	6451	+	116.077	1.038.518	195.754	2,50	6,91
			-	0	1.038.518	195.754	2,50	VNR
	37,5%	6451	+	75.175	1.038.518	195.754	2,50	9,49
			-	0	1.038.518	195.754	2,50	VNR
	50,0%	6451	+	34.273	1.038.518	195.754	2,50	15,16
			-	-34.405	1.038.518	195.754	2,50	15,13
	62,5%	6451	+	0	1.038.518	195.754	2,50	VNR
			-	-75.307	1.038.518	195.754	2,50	9,48
	75,0%	6451	+	0	1.038.518	195.754	2,50	VNR
			-	-116.209	1.038.518	195.754	2,50	6,90
	87,5%	6451	+	0	1.038.518	195.754	2,50	VNR
			-	-157.111	1.038.518	195.754	2,50	5,43
	100%	6451	+	0	1.038.518	195.754	2,50	VNR
			-	-174.610	1.038.518	195.754	2,50	4,97
Trave 21-20	0%	11781	+	166.859	1.038.772	195.754	2,50	4,53
			-	0	1.038.772	195.754	2,50	VNR
	12,5%	11781	+	149.948	1.038.772	195.754	2,50	4,89
			-	0	1.038.772	195.754	2,50	VNR
	25,0%	11781	+	109.371	1.038.772	195.754	2,50	6,04
			-	0	1.038.772	195.754	2,50	VNR
	37,5%	11781	+	68.748	1.038.772	195.754	2,50	7,91
			-	0	1.038.772	195.754	2,50	VNR
	50,0%	11781	+	28.079	1.038.772	195.754	2,50	11,47
			-	-37.980	1.038.772	195.754	2,50	10,34
	62,5%	11781	+	0	1.038.772	195.754	2,50	VNR
			-	-78.747	1.038.772	195.754	2,50	7,35
	75,0%	11781	+	0	1.038.772	195.754	2,50	VNR
			-	-119.561	1.038.772	195.754	2,50	5,71
	87,5%	11781	+	0	1.038.772	195.754	2,50	VNR
			-	-160.421	1.038.772	195.754	2,50	4,66
	100,0%	11781	+	0	1.038.772	195.754	2,50	VNR
			-	-176.137	1.038.772	195.754	2,50	4,35
Trave 21-22	0%	3568	+	175.826	1.039.394	195.754	2,50	5,34
			-	0	1.039.394	195.754	2,50	VNR
	12,5%	3568	+	165.629	1.039.394	195.754	2,50	5,63
			-	0	1.039.394	195.754	2,50	VNR
	25,0%	3568	+	132.249	1.039.394	195.754	2,50	6,87
			-	0	1.039.394	195.754	2,50	VNR
	37,5%	3568	+	98.868	1.039.394	195.754	2,50	8,82
			-	0	1.039.394	195.754	2,50	VNR
	50,0%	3568	+	65.488	1.039.394	195.754	2,50	12,31
			-	-27.587	1.039.394	195.754	2,50	22,34
	62,5%	3568	+	32.108	1.039.394	195.754	2,50	20,36
			-	-60.967	1.039.394	195.754	2,50	13,01
	75,0%	3568	+	0	1.039.394	195.754	2,50	VNR
			-	-94.348	1.039.394	195.754	2,50	9,17
	87,5%	3568	+	0	1.039.394	195.754	2,50	VNR
			-	-127.728	1.039.394	195.754	2,50	7,09
	100%	3568	+	0	1.039.394	195.754	2,50	VNR
			-	-137.925	1.039.394	195.754	2,50	6,63
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**			
Trave 24-25	0%	5575	+	87.014	1.038.182	195.754	2,50	8,91
			-	0	1.038.182	195.754	2,50	VNR
	12,5%	5575	+	79.481	1.038.182	195.754	2,50	9,52
			-	0	1.038.182	195.754	2,50	VNR
	25,0%	5575	+	61.174	1.038.182	195.754	2,50	11,44
			-	0	1.038.182	195.754	2,50	VNR
	37,5%	5575	+	42.410	1.038.182	195.754	2,50	14,42
			-	-15.966	1.038.182	195.754	2,50	22,80
	50,0%	5575	+	23.189	1.038.182	195.754	2,50	19,68
			-	-35.717	1.038.182	195.754	2,50	15,90
	62,5%	5575	+	3.512	1.038.182	195.754	2,50	31,38
			-	-55.926	1.038.182	195.754	2,50	12,14
	75,0%	5575	+	0	1.038.182	195.754	2,50	VNR
			-	-76.592	1.038.182	195.754	2,50	9,78
	87,5%	5575	+	0	1.038.182	195.754	2,50	VNR
			-	-97.714	1.038.182	195.754	2,50	8,16
	100,0%	5575	+	0	1.038.182	195.754	2,50	VNR
			-	-105.525	1.038.182	195.754	2,50	7,68
Trave 25-26	0%	5805	+	101.310	1.037.569	195.754	2,50	7,86
			-	0	1.037.569	195.754	2,50	VNR
	12,5%	5805	+	93.059	1.037.569	195.754	2,50	8,38
			-	0	1.037.569	195.754	2,50	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	25,0%	5805	+	70.995	1.037.569	195.754	2,50	10,20
			-	0	1.037.569	195.754	2,50	VNR
	37,5%	5805	+	48.931	1.037.569	195.754	2,50	13,02
			-	-6.698	1.037.569	195.754	2,50	27,69
	50,0%	5805	+	26.866	1.037.569	195.754	2,50	18,00
			-	-28.762	1.037.569	195.754	2,50	17,43
	62,5%	5805	+	4.802	1.037.569	195.754	2,50	29,17
			-	-50.827	1.037.569	195.754	2,50	12,72
	75,0%	5805	+	0	1.037.569	195.754	2,50	VNR
			-	-72.891	1.037.569	195.754	2,50	10,01
	87,5%	5805	+	0	1.037.569	195.754	2,50	VNR
			-	-94.955	1.037.569	195.754	2,50	8,25
	100,0%	5805	+	0	1.037.569	195.754	2,50	VNR
			-	-103.206	1.037.569	195.754	2,50	7,74
Trave 26-27	0%	7783	+	102.406	1.037.555	195.754	2,50	7,22
			-	0	1.037.555	195.754	2,50	VNR
	12,5%	7783	+	93.761	1.037.555	195.754	2,50	7,68
			-	0	1.037.555	195.754	2,50	VNR
	25,0%	7783	+	71.300	1.037.555	195.754	2,50	9,22
			-	0	1.037.555	195.754	2,50	VNR
	37,5%	7783	+	48.837	1.037.555	195.754	2,50	11,52
			-	-5.179	1.037.555	195.754	2,50	22,35
	50,0%	7783	+	26.371	1.037.555	195.754	2,50	15,34
			-	-27.647	1.037.555	195.754	2,50	15,06
	62,5%	7783	+	3.903	1.037.555	195.754	2,50	22,98
			-	-50.117	1.037.555	195.754	2,50	11,36
	75,0%	7783	+	0	1.037.555	195.754	2,50	VNR
			-	-72.589	1.037.555	195.754	2,50	9,11
	87,5%	7783	+	0	1.037.555	195.754	2,50	VNR
			-	-95.064	1.037.555	195.754	2,50	7,61
	100%	7783	+	0	1.037.555	195.754	2,50	VNR
			-	-103.715	1.037.555	195.754	2,50	7,16
Trave 27-28	0%	5736	+	103.441	1.037.597	195.754	2,50	7,75
			-	0	1.037.597	195.754	2,50	VNR
	12,5%	5736	+	94.594	1.037.597	195.754	2,50	8,30
			-	0	1.037.597	195.754	2,50	VNR
	25,0%	5736	+	71.919	1.037.597	195.754	2,50	10,14
			-	0	1.037.597	195.754	2,50	VNR
	37,5%	5736	+	49.241	1.037.597	195.754	2,50	13,03
			-	-3.839	1.037.597	195.754	2,50	30,30
	50,0%	5736	+	26.562	1.037.597	195.754	2,50	18,21
			-	-26.521	1.037.597	195.754	2,50	18,23
	62,5%	5736	+	3.880	1.037.597	195.754	2,50	30,26
			-	-49.206	1.037.597	195.754	2,50	13,03
	75,0%	5736	+	0	1.037.597	195.754	2,50	VNR
			-	-71.893	1.037.597	195.754	2,50	10,14
	87,5%	5736	+	0	1.037.597	195.754	2,50	VNR
			-	-94.582	1.037.597	195.754	2,50	8,30
	100%	5736	+	0	1.037.597	195.754	2,50	VNR
			-	-103.223	1.037.597	195.754	2,50	7,76
Trave 29-28	0%	4002	+	101.163	1.037.469	195.754	2,50	8,48
			-	0	1.037.469	195.754	2,50	VNR
	12,5%	4002	+	91.899	1.037.469	195.754	2,50	9,17
			-	0	1.037.469	195.754	2,50	VNR
	25,0%	4002	+	70.178	1.037.469	195.754	2,50	11,35
			-	0	1.037.469	195.754	2,50	VNR
	37,5%	4002	+	48.407	1.037.469	195.754	2,50	14,90
			-	-6.375	1.037.469	195.754	2,50	37,61
	50,0%	4002	+	26.587	1.037.469	195.754	2,50	21,71
			-	-28.251	1.037.469	195.754	2,50	20,98
	62,5%	4002	+	4.717	1.037.469	195.754	2,50	40,01
			-	-50.177	1.037.469	195.754	2,50	14,53
	75,0%	4002	+	0	1.037.469	195.754	2,50	VNR
			-	-72.152	1.037.469	195.754	2,50	11,11
	87,5%	4002	+	0	1.037.469	195.754	2,50	VNR
			-	-94.176	1.037.469	195.754	2,50	8,99
	100,0%	4002	+	0	1.037.469	195.754	2,50	VNR
			-	-102.408	1.037.469	195.754	2,50	8,39
Trave 29-30	0%	6366	+	103.762	1.036.815	195.754	2,50	7,54
			-	0	1.036.815	195.754	2,50	VNR
	12,5%	6366	+	98.116	1.036.815	195.754	2,50	7,86
			-	0	1.036.815	195.754	2,50	VNR
	25,0%	6366	+	79.635	1.036.815	195.754	2,50	9,15
			-	0	1.036.815	195.754	2,50	VNR
	37,5%	6366	+	61.154	1.036.815	195.754	2,50	10,93
			-	-7.297	1.036.815	195.754	2,50	25,28
	50,0%	6366	+	42.673	1.036.815	195.754	2,50	13,57
			-	-25.778	1.036.815	195.754	2,50	17,43
	62,5%	6366	+	24.192	1.036.815	195.754	2,50	17,90
			-	-44.259	1.036.815	195.754	2,50	13,30
	75,0%	6366	+	5.711	1.036.815	195.754	2,50	26,30
			-	-62.740	1.036.815	195.754	2,50	10,75
	87,5%	6366	+	0	1.036.815	195.754	2,50	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-81.221	1.036.815	195.754	2,50	9,02
	100%	6366	+	0	1.036.815	195.754	2,50	VNR
			-	-86.866	1.036.815	195.754	2,50	8,60
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1-S1**			
Trave 1-S1	0%	2370	+	20.667	381.627	51.245	2,50	9,96
			-	-12.727	381.627	51.245	2,50	12,56
	12,5%	2370	+	19.766	381.627	51.245	2,50	10,20
			-	-14.375	381.627	51.245	2,50	11,92
	25,0%	2370	+	18.117	381.627	51.245	2,50	10,67
			-	-16.023	381.627	51.245	2,50	11,33
	37,5%	2370	+	16.469	381.627	51.245	2,50	11,19
			-	-17.671	381.627	51.245	2,50	10,80
	50,0%	2370	+	14.821	381.627	51.245	2,50	11,75
			-	-19.319	381.627	51.245	2,50	10,32
	62,5%	2370	+	13.173	381.627	51.245	2,50	12,38
			-	-20.967	381.627	51.245	2,50	9,88
	75,0%	2370	+	11.525	381.627	51.245	2,50	13,08
			-	-22.616	381.627	51.245	2,50	9,48
	87,5%	2370	+	9.877	381.627	51.245	2,50	13,86
			-	-24.264	381.627	51.245	2,50	9,11
	100,0%	2370	+	8.229	381.627	51.245	2,50	14,75
			-	-25.117	381.627	51.245	2,50	8,92
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 2-12-17-26**			
Trave 2-12	0%	4236	+	16.437	383.193	51.245	2,50	7,96
			-	-777	383.193	51.245	2,50	11,81
	12,5%	4236	+	14.752	383.193	51.245	2,50	8,25
			-	-3.297	383.193	51.245	2,50	10,96
	25,0%	4236	+	12.232	383.193	51.245	2,50	8,73
			-	-5.816	383.193	51.245	2,50	10,22
	37,5%	4236	+	9.713	383.193	51.245	2,50	9,26
			-	-8.336	383.193	51.245	2,50	9,58
	50,0%	4236	+	7.193	383.193	51.245	2,50	9,86
			-	-10.855	383.193	51.245	2,50	9,01
	62,5%	4236	+	4.674	383.193	51.245	2,50	10,54
			-	-13.375	383.193	51.245	2,50	8,51
	75,0%	4236	+	2.155	383.193	51.245	2,50	11,33
			-	-15.894	383.193	51.245	2,50	8,06
	87,5%	4236	+	0	383.193	51.245	2,50	VNR
			-	-18.413	383.193	51.245	2,50	7,65
	100%	4236	+	0	383.193	51.245	2,50	VNR
			-	-20.098	383.193	51.245	2,50	7,40
Trave 12-17	0%	5867	+	48.304	382.827	51.245	2,50	4,16
			-	0	382.827	51.245	2,50	VNR
	12,5%	5867	+	46.298	382.827	51.245	2,50	4,25
			-	-5.137	382.827	51.245	2,50	7,82
	25,0%	5867	+	40.992	382.827	51.245	2,50	4,51
			-	-10.442	382.827	51.245	2,50	7,05
	37,5%	5867	+	35.687	382.827	51.245	2,50	4,81
			-	-15.746	382.827	51.245	2,50	6,43
	50,0%	5867	+	30.382	382.827	51.245	2,50	5,16
			-	-21.050	382.827	51.245	2,50	5,90
	62,5%	5867	+	25.078	382.827	51.245	2,50	5,56
			-	-26.353	382.827	51.245	2,50	5,45
	75,0%	5867	+	19.775	382.827	51.245	2,50	6,02
			-	-31.656	382.827	51.245	2,50	5,07
	87,5%	5867	+	14.472	382.827	51.245	2,50	6,57
			-	-36.940	382.827	51.245	2,50	4,74
	100%	5867	+	9.170	382.827	51.245	2,50	7,22
			-	-38.921	382.827	51.245	2,50	4,63
Trave 17-26	0%	1053	+	21.735	479.869	68.441	2,50	16,48
			-	0	479.869	68.441	2,50	VNR
	12,5%	1053	+	18.413	479.869	68.441	2,50	18,60
			-	0	479.869	68.441	2,50	VNR
	25,0%	1053	+	14.025	479.869	68.441	2,50	22,42
			-	0	479.869	68.441	2,50	VNR
	37,5%	1053	+	9.637	479.869	68.441	2,50	28,19
			-	-1.392	479.869	68.441	2,50	54,69
	50,0%	1053	+	5.249	479.869	68.441	2,50	37,99
			-	-5.780	479.869	68.441	2,50	36,46
	62,5%	1053	+	860	479.869	68.441	2,50	58,22
			-	-10.168	479.869	68.441	2,50	27,34
	75,0%	1053	+	0	479.869	68.441	2,50	VNR
			-	-14.556	479.869	68.441	2,50	21,87
	87,5%	1053	+	0	479.869	68.441	2,50	VNR
			-	-18.944	479.869	68.441	2,50	18,23
	100,0%	1053	+	0	479.869	68.441	2,50	VNR
			-	-22.307	479.869	68.441	2,50	16,16
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 3-18-27**			
Trave 3-18	0%	1310	+	23.164	477.979	68.441	2,50	14,79
			-	0	477.979	68.441	2,50	VNR
	12,5%	1310	+	19.265	477.979	68.441	2,50	16,82
			-	0	477.979	68.441	2,50	VNR
	25,0%	1310	+	14.301	477.979	68.441	2,50	20,38

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	0	477.979	68.441	2,50	VNR
	37,5%	1310	+	9.336	477.979	68.441	2,50	25,86
			-	-543	477.979	68.441	2,50	49,32
	50,0%	1310	+	4.371	477.979	68.441	2,50	35,35
			-	-5.507	477.979	68.441	2,50	32,61
	62,5%	1310	+	0	477.979	68.441	2,50	VNR
			-	-10.472	477.979	68.441	2,50	24,36
	75,0%	1310	+	0	477.979	68.441	2,50	VNR
			-	-15.437	477.979	68.441	2,50	19,44
	87,5%	1310	+	0	477.979	68.441	2,50	VNR
			-	-20.402	477.979	68.441	2,50	16,17
	100%	1310	+	0	477.979	68.441	2,50	VNR
			-	-24.293	477.979	68.441	2,50	14,29
Trave 18-27	0%	0	+	24.570	478.634	-	-	VNR
			-	0	478.634	-	-	VNR
	12,5%	0	+	21.241	478.634	-	-	VNR
			-	0	478.634	-	-	VNR
	25,0%	0	+	16.853	478.634	-	-	VNR
			-	0	478.634	-	-	VNR
	37,5%	0	+	12.465	478.634	-	-	VNR
			-	-1.721	478.634	-	-	VNR
	50,0%	0	+	8.077	478.634	-	-	VNR
			-	-6.110	478.634	-	-	VNR
	62,5%	0	+	3.689	478.634	-	-	VNR
			-	-10.498	478.634	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	478.634	-	-	VNR
			-	-14.886	478.634	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	478.634	-	-	VNR
			-	-19.274	478.634	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	478.634	-	-	VNR
			-	-22.637	478.634	-	-	VNR
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 5-20-28**			
Trave 5-20	0%	0	+	25.051	478.168	-	-	VNR
			-	0	478.168	-	-	VNR
	12,5%	0	+	21.103	478.168	-	-	VNR
			-	0	478.168	-	-	VNR
	25,0%	0	+	16.072	478.168	-	-	VNR
			-	0	478.168	-	-	VNR
	37,5%	0	+	11.040	478.168	-	-	VNR
			-	-1.510	478.168	-	-	VNR
	50,0%	0	+	6.009	478.168	-	-	VNR
			-	-6.541	478.168	-	-	VNR
	62,5%	0	+	977	478.168	-	-	VNR
			-	-11.573	478.168	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	478.168	-	-	VNR
			-	-16.604	478.168	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	478.168	-	-	VNR
			-	-21.636	478.168	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	478.168	-	-	VNR
			-	-25.568	478.168	-	-	VNR
Trave 20-28	0%	0	+	26.522	478.976	-	-	VNR
			-	0	478.976	-	-	VNR
	12,5%	0	+	23.146	478.976	-	-	VNR
			-	0	478.976	-	-	VNR
	25,0%	0	+	18.704	478.976	-	-	VNR
			-	0	478.976	-	-	VNR
	37,5%	0	+	14.262	478.976	-	-	VNR
			-	-3.405	478.976	-	-	VNR
	50,0%	0	+	9.821	478.976	-	-	VNR
			-	-7.847	478.976	-	-	VNR
	62,5%	0	+	5.379	478.976	-	-	VNR
			-	-12.288	478.976	-	-	VNR
	75,0%	0	+	938	478.976	-	-	VNR
			-	-16.730	478.976	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	478.976	-	-	VNR
			-	-21.171	478.976	-	-	VNR
	100%	0	+	0	478.976	-	-	VNR
			-	-24.575	478.976	-	-	VNR
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 6-21-29**			
Trave 6-21	0%	0	+	27.096	480.539	-	-	VNR
			-	0	480.539	-	-	VNR
	12,5%	0	+	23.201	480.539	-	-	VNR
			-	0	480.539	-	-	VNR
	25,0%	0	+	18.239	480.539	-	-	VNR
			-	0	480.539	-	-	VNR
	37,5%	0	+	13.277	480.539	-	-	VNR
			-	-3.728	480.539	-	-	VNR
	50,0%	0	+	8.315	480.539	-	-	VNR
			-	-8.690	480.539	-	-	VNR
	62,5%	0	+	3.352	480.539	-	-	VNR
			-	-13.652	480.539	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	480.539	-	-	VNR
			-	-18.614	480.539	-	-	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	87,5%	0	+	0	480.539	-	-	VNR
			-	-23.577	480.539	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	480.539	-	-	VNR
			-	-27.472	480.539	-	-	VNR
Trave 21-29	0%	0	+	26.784	478.691	-	-	VNR
			-	0	478.691	-	-	VNR
	12,5%	0	+	23.533	478.691	-	-	VNR
			-	0	478.691	-	-	VNR
	25,0%	0	+	19.215	478.691	-	-	VNR
			-	-2.073	478.691	-	-	VNR
	37,5%	0	+	14.898	478.691	-	-	VNR
			-	-6.390	478.691	-	-	VNR
	50,0%	0	+	10.581	478.691	-	-	VNR
			-	-10.708	478.691	-	-	VNR
	62,5%	0	+	6.263	478.691	-	-	VNR
			-	-15.025	478.691	-	-	VNR
	75,0%	0	+	1.946	478.691	-	-	VNR
			-	-19.343	478.691	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	478.691	-	-	VNR
			-	-23.660	478.691	-	-	VNR
	100%	0	+	0	478.691	-	-	VNR
			-	-26.914	478.691	-	-	VNR
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 7-22-30**			
Trave 7-22	0%	0	+	32.919	481.433	-	-	VNR
			-	0	481.433	-	-	VNR
	12,5%	0	+	27.977	481.433	-	-	VNR
			-	0	481.433	-	-	VNR
	25,0%	0	+	21.722	481.433	-	-	VNR
			-	0	481.433	-	-	VNR
	37,5%	0	+	15.468	481.433	-	-	VNR
			-	-3.163	481.433	-	-	VNR
	50,0%	0	+	9.213	481.433	-	-	VNR
			-	-9.418	481.433	-	-	VNR
	62,5%	0	+	2.958	481.433	-	-	VNR
			-	-15.672	481.433	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	481.433	-	-	VNR
			-	-21.927	481.433	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	481.433	-	-	VNR
			-	-28.181	481.433	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	481.433	-	-	VNR
			-	-33.130	481.433	-	-	VNR
Trave 22-30	0%	1044	+	32.341	480.081	68.441	2,50	12,10
			-	0	480.081	68.441	2,50	VNR
	12,5%	1044	+	28.192	480.081	68.441	2,50	13,52
			-	0	480.081	68.441	2,50	VNR
	25,0%	1044	+	22.725	480.081	68.441	2,50	15,98
			-	-876	480.081	68.441	2,50	58,55
	37,5%	1044	+	17.258	480.081	68.441	2,50	19,53
			-	-6.343	480.081	68.441	2,50	35,13
	50,0%	1044	+	11.790	480.081	68.441	2,50	25,12
			-	-11.810	480.081	68.441	2,50	25,09
	62,5%	1044	+	6.323	480.081	68.441	2,50	35,18
			-	-17.278	480.081	68.441	2,50	19,51
	75,0%	1044	+	856	480.081	68.441	2,50	58,70
			-	-22.745	480.081	68.441	2,50	15,97
	87,5%	1044	+	0	480.081	68.441	2,50	VNR
			-	-28.213	480.081	68.441	2,50	13,51
	100%	1044	+	0	480.081	68.441	2,50	VNR
			-	-32.361	480.081	68.441	2,50	12,10
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 1a-11-23-24**			
Trave 1a-11	0%	3440	+	2.858	381.627	51.245	2,50	13,40
			-	-6.671	381.627	51.245	2,50	11,82
	12,5%	3440	+	2.858	381.627	51.245	2,50	13,40
			-	-7.284	381.627	51.245	2,50	11,60
	25,0%	3440	+	2.425	381.627	51.245	2,50	13,61
			-	-7.898	381.627	51.245	2,50	11,39
	37,5%	3440	+	1.813	381.627	51.245	2,50	13,91
			-	-8.511	381.627	51.245	2,50	11,18
	50,0%	3440	+	1.200	381.627	51.245	2,50	14,23
			-	-9.125	381.627	51.245	2,50	10,98
	62,5%	3440	+	586	381.627	51.245	2,50	14,56
			-	-9.739	381.627	51.245	2,50	10,79
	75,0%	3440	+	0	381.627	51.245	2,50	VNR
			-	-10.352	381.627	51.245	2,50	10,61
	87,5%	3440	+	0	381.627	51.245	2,50	VNR
			-	-10.833	381.627	51.245	2,50	10,47
	100,0%	3440	+	0	381.627	51.245	2,50	VNR
			-	-10.833	381.627	51.245	2,50	10,47
Trave 11-23	0%	2856	+	18.247	381.815	51.245	2,50	9,66
			-	-3.145	381.815	51.245	2,50	15,63
	12,5%	2856	+	17.187	381.815	51.245	2,50	9,93
			-	-4.952	381.815	51.245	2,50	14,56
	25,0%	2856	+	15.380	381.815	51.245	2,50	10,42

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-6.758	381.815	51.245	2,50	13,62
	37,5%	2856	+	13.574	381.815	51.245	2,50	10,95
			-	-8.565	381.815	51.245	2,50	12,79
	50,0%	2856	+	11.768	381.815	51.245	2,50	11,55
			-	-10.371	381.815	51.245	2,50	12,06
	62,5%	2856	+	9.961	381.815	51.245	2,50	12,22
			-	-12.177	381.815	51.245	2,50	11,41
	75,0%	2856	+	8.155	381.815	51.245	2,50	12,97
			-	-13.984	381.815	51.245	2,50	10,83
	87,5%	2856	+	6.348	381.815	51.245	2,50	13,82
			-	-15.790	381.815	51.245	2,50	10,30
	100%	2856	+	4.542	381.815	51.245	2,50	14,79
			-	-16.824	381.815	51.245	2,50	10,02
Trave 23-24	0%	1349	+	15.220	382.890	51.245	2,50	15,13
			-	0	382.890	51.245	2,50	VNR
	12,5%	1349	+	13.543	382.890	51.245	2,50	16,21
			-	0	382.890	51.245	2,50	VNR
	25,0%	1349	+	11.102	382.890	51.245	2,50	18,08
			-	-1.323	382.890	51.245	2,50	33,58
	37,5%	1349	+	8.661	382.890	51.245	2,50	20,43
			-	-3.764	382.890	51.245	2,50	27,66
	50,0%	1349	+	6.219	382.890	51.245	2,50	23,49
			-	-6.205	382.890	51.245	2,50	23,51
	62,5%	1349	+	3.778	382.890	51.245	2,50	27,63
			-	-8.646	382.890	51.245	2,50	20,45
	75,0%	1349	+	1.337	382.890	51.245	2,50	33,54
			-	-11.087	382.890	51.245	2,50	18,09
	87,5%	1349	+	0	382.890	51.245	2,50	VNR
			-	-13.528	382.890	51.245	2,50	16,22
	100,0%	1349	+	0	382.890	51.245	2,50	VNR
			-	-15.223	382.890	51.245	2,50	15,13
Impalcato Copertura					**Travata: Trave S1-16**			
Trave S1-16	0%	4016	+	43.402	401.889	51.245	2,50	5,37
			-	-28.768	401.889	51.245	2,50	6,67
	12,5%	4016	+	42.702	401.889	51.245	2,50	5,42
			-	-32.239	401.889	51.245	2,50	6,31
	25,0%	4016	+	39.199	401.889	51.245	2,50	5,68
			-	-35.655	401.889	51.245	2,50	5,98
	37,5%	4016	+	35.749	401.889	51.245	2,50	5,98
			-	-39.017	401.889	51.245	2,50	5,70
	50,0%	4016	+	32.355	401.889	51.245	2,50	6,29
			-	-42.324	401.889	51.245	2,50	5,44
	62,5%	4016	+	29.015	401.889	51.245	2,50	6,64
			-	-45.577	401.889	51.245	2,50	5,21
	75,0%	4016	+	25.729	401.889	51.245	2,50	7,02
			-	-48.775	401.889	51.245	2,50	5,01
	87,5%	4016	+	22.498	401.889	51.245	2,50	7,44
			-	-51.914	401.889	51.245	2,50	4,82
	100,0%	4016	+	19.321	401.889	51.245	2,50	7,91
			-	-52.519	401.889	51.245	2,50	4,78
Impalcato Copertura					**Travata: Trave 16-25**			
Trave 16-25	0%	0	+	21.256	479.581	-	-	VNR
			-	0	479.581	-	-	VNR
	12,5%	0	+	17.965	479.581	-	-	VNR
			-	0	479.581	-	-	VNR
	25,0%	0	+	13.609	479.581	-	-	VNR
			-	0	479.581	-	-	VNR
	37,5%	0	+	9.253	479.581	-	-	VNR
			-	-1.303	479.581	-	-	VNR
	50,0%	0	+	4.897	479.581	-	-	VNR
			-	-5.659	479.581	-	-	VNR
	62,5%	0	+	541	479.581	-	-	VNR
			-	-10.015	479.581	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	479.581	-	-	VNR
			-	-14.371	479.581	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	479.581	-	-	VNR
			-	-18.727	479.581	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	479.581	-	-	VNR
			-	-22.058	479.581	-	-	VNR
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6b-P1-S1**			
Trave 6b-P1	0%	2367	+	10.472	401.168	51.245	2,50	13,83
			-	-6.797	401.168	51.245	2,50	15,84
	12,5%	2367	+	10.472	401.168	51.245	2,50	13,83
			-	-9.110	401.168	51.245	2,50	14,51
	25,0%	2367	+	10.109	401.168	51.245	2,50	14,01
			-	-11.424	401.168	51.245	2,50	13,39
	37,5%	2367	+	8.397	401.168	51.245	2,50	14,90
			-	-13.737	401.168	51.245	2,50	12,43
	50,0%	2367	+	6.083	401.168	51.245	2,50	16,30
			-	-16.050	401.168	51.245	2,50	11,60
	62,5%	2367	+	3.770	401.168	51.245	2,50	17,99
			-	-18.364	401.168	51.245	2,50	10,87
	75,0%	2367	+	1.456	401.168	51.245	2,50	20,07

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-20.677	401.168	51.245	2,50	10,23
	87,5%	2367	+	0	401.168	51.245	2,50	VNR
			-	-21.965	401.168	51.245	2,50	9,91
	100,0%	2367	+	0	401.168	51.245	2,50	VNR
			-	-21.965	401.168	51.245	2,50	9,91
Trave P1-S1	0%	1161	+	37.542	401.168	51.245	2,50	8,60
			-	-27.756	401.168	51.245	2,50	10,89
	12,5%	1161	+	37.542	401.168	51.245	2,50	8,60
			-	-28.335	401.168	51.245	2,50	10,72
	25,0%	1161	+	37.328	401.168	51.245	2,50	8,64
			-	-28.913	401.168	51.245	2,50	10,56
	37,5%	1161	+	36.749	401.168	51.245	2,50	8,75
			-	-29.491	401.168	51.245	2,50	10,40
	50,0%	1161	+	36.171	401.168	51.245	2,50	8,86
			-	-30.070	401.168	51.245	2,50	10,24
	62,5%	1161	+	35.593	401.168	51.245	2,50	8,98
			-	-30.648	401.168	51.245	2,50	10,10
	75,0%	1161	+	35.014	401.168	51.245	2,50	9,10
			-	-31.226	401.168	51.245	2,50	9,95
	87,5%	1161	+	34.436	401.168	51.245	2,50	9,22
			-	-31.440	401.168	51.245	2,50	9,90
	100,0%	1161	+	33.858	401.168	51.245	2,50	9,34
			-	-31.440	401.168	51.245	2,50	9,90
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-2**			
Trave 1-2	0%	3570	+	155.961	1.337.227	268.100	2,50	7,70
			-	0	1.337.227	268.100	2,50	VNR
	12,5%	3570	+	134.893	1.337.227	268.100	2,50	8,76
			-	0	1.337.227	268.100	2,50	VNR
	25,0%	3570	+	100.212	1.337.227	268.100	2,50	11,33
			-	0	1.337.227	268.100	2,50	VNR
	37,5%	3570	+	65.530	1.337.227	268.100	2,50	16,05
			-	0	1.337.227	268.100	2,50	VNR
	50,0%	3570	+	30.848	1.337.227	268.100	2,50	27,48
			-	-27.424	1.337.227	268.100	2,50	29,56
	62,5%	3570	+	0	1.337.227	268.100	2,50	VNR
			-	-62.107	1.337.227	268.100	2,50	16,73
	75,0%	3570	+	0	1.337.227	268.100	2,50	VNR
			-	-96.790	1.337.227	268.100	2,50	11,67
	87,5%	3570	+	0	1.337.227	268.100	2,50	VNR
			-	-131.474	1.337.227	268.100	2,50	8,96
	100,0%	3570	+	0	1.337.227	268.100	2,50	VNR
			-	-152.321	1.337.227	268.100	2,50	7,86
Primo Impalcato					**Travata: Trave 11-P2-S1-12**			
Trave 11-P2	0%	0	+	61.775	401.168	-	-	VNR
			-	-15.471	401.168	-	-	VNR
	12,5%	0	+	61.775	401.168	-	-	VNR
			-	-21.063	401.168	-	-	VNR
	25,0%	0	+	59.673	401.168	-	-	VNR
			-	-26.606	401.168	-	-	VNR
	37,5%	0	+	54.018	401.168	-	-	VNR
			-	-32.099	401.168	-	-	VNR
	50,0%	0	+	48.414	401.168	-	-	VNR
			-	-37.542	401.168	-	-	VNR
	62,5%	0	+	42.858	401.168	-	-	VNR
			-	-42.936	401.168	-	-	VNR
	75,0%	0	+	37.352	401.168	-	-	VNR
			-	-48.281	401.168	-	-	VNR
	87,5%	0	+	31.896	401.168	-	-	VNR
			-	-50.243	401.168	-	-	VNR
	100,0%	0	+	26.489	401.168	-	-	VNR
			-	-50.243	401.168	-	-	VNR
Trave P2-S1	0%	1920	+	10.716	401.168	51.245	2,50	15,58
			-	-45.028	401.168	51.245	2,50	6,68
	12,5%	1920	+	10.716	401.168	51.245	2,50	15,58
			-	-48.679	401.168	51.245	2,50	6,30
	25,0%	1920	+	9.328	401.168	51.245	2,50	16,47
			-	-52.281	401.168	51.245	2,50	5,96
	37,5%	1920	+	5.614	401.168	51.245	2,50	19,43
			-	-55.833	401.168	51.245	2,50	5,66
	50,0%	1920	+	1.950	401.168	51.245	2,50	23,63
			-	-59.336	401.168	51.245	2,50	5,39
	62,5%	1920	+	0	401.168	51.245	2,50	VNR
			-	-62.789	401.168	51.245	2,50	5,16
	75,0%	1920	+	0	401.168	51.245	2,50	VNR
			-	-66.193	401.168	51.245	2,50	4,94
	87,5%	1920	+	0	401.168	51.245	2,50	VNR
			-	-67.442	401.168	51.245	2,50	4,86
	100,0%	1920	+	0	401.168	51.245	2,50	VNR
			-	-67.442	401.168	51.245	2,50	4,86
Trave S1-12	0%	2520	+	132.219	802.336	137.324	2,50	5,46
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	12,5%	2520	+	116.661	802.336	137.324	2,50	6,11
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	25,0%	2520	+	87.957	802.336	137.324	2,50	7,81
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	37,5%	2520	+	55.705	802.336	137.324	2,50	11,39
			-	0	802.336	137.324	2,50	VNR
	50,0%	2520	+	21.487	802.336	137.324	2,50	22,16
			-	-19.182	802.336	137.324	2,50	23,66
	62,5%	2520	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-53.405	802.336	137.324	2,50	11,78
	75,0%	2520	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-87.627	802.336	137.324	2,50	7,84
	87,5%	2520	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-121.849	802.336	137.324	2,50	5,87
	100,0%	2520	+	0	802.336	137.324	2,50	VNR
			-	-142.598	802.336	137.324	2,50	5,10
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**			
Trave 1b-3	0%	3216	+	14.311	516.227	68.441	2,50	13,38
			-	-7.521	516.227	68.441	2,50	16,24
	12,5%	3216	+	14.311	516.150	68.441	2,50	13,38
			-	-8.052	516.150	68.441	2,50	15,98
	25,0%	3216	+	14.311	516.116	68.441	2,50	13,38
			-	-8.583	516.116	68.441	2,50	15,72
	37,5%	3216	+	13.963	516.116	68.441	2,50	13,51
			-	-9.114	516.116	68.441	2,50	15,47
	50,0%	3216	+	13.432	516.116	68.441	2,50	13,70
			-	-9.645	516.116	68.441	2,50	15,23
	62,5%	3216	+	12.901	516.116	68.441	2,50	13,89
			-	-10.176	516.116	68.441	2,50	14,99
	75,0%	3216	+	12.371	516.116	68.441	2,50	14,09
			-	-10.524	516.116	68.441	2,50	14,84
	87,5%	3216	+	11.840	516.116	68.441	2,50	14,30
			-	-10.524	516.116	68.441	2,50	14,84
	100%	3216	+	11.309	516.116	68.441	2,50	14,51
			-	-10.524	516.116	68.441	2,50	14,84
Trave 3-4	0%	4216	+	23.392	516.116	68.441	2,50	9,35
			-	-7.458	516.116	68.441	2,50	13,15
	12,5%	2373	+	24.042	516.116	68.441	2,50	12,31
			-	-7.049	516.116	68.441	2,50	20,69
	25,0%	2370	+	20.963	516.116	68.441	2,50	13,29
			-	-9.061	516.116	68.441	2,50	19,16
	37,5%	2021	+	15.408	516.116	68.441	2,50	16,84
			-	-13.178	516.116	68.441	2,50	18,16
	50,0%	1771	+	10.832	516.116	68.441	2,50	21,34
			-	-16.647	516.116	68.441	2,50	17,20
	62,5%	1580	+	4.483	516.116	68.441	2,50	31,47
			-	-21.878	516.116	68.441	2,50	15,27
	75,0%	1411	+	0	516.116	68.441	2,50	VNR
			-	-27.088	516.116	68.441	2,50	13,68
	87,5%	1096	+	0	516.116	68.441	2,50	VNR
			-	-31.813	516.116	68.441	2,50	12,88
	100%	1735	+	0	516.116	68.441	2,50	VNR
			-	-45.917	516.116	68.441	2,50	8,75
Trave 4-5	0%	2581	+	60.774	516.116	68.441	2,50	6,43
			-	-34.381	516.116	68.441	2,50	9,59
	12,5%	2581	+	60.774	516.116	68.441	2,50	6,43
			-	-34.381	516.116	68.441	2,50	9,59
	25,0%	3082	+	50.631	516.116	68.441	2,50	6,99
			-	-36.074	516.116	68.441	2,50	8,70
	37,5%	3082	+	50.631	516.116	68.441	2,50	6,99
			-	-36.074	516.116	68.441	2,50	8,70
	50,0%	3605	+	46.071	516.116	68.441	2,50	7,05
			-	-38.692	516.116	68.441	2,50	7,83
	62,5%	4669	+	42.110	516.116	68.441	2,50	6,68
			-	-41.159	516.116	68.441	2,50	6,76
	75,0%	4669	+	42.110	516.116	68.441	2,50	6,68
			-	-41.159	516.116	68.441	2,50	6,76
	87,5%	9271	+	47.330	516.116	68.441	2,50	4,40
			-	-50.755	516.116	68.441	2,50	4,28
	100%	9271	+	47.330	516.116	68.441	2,50	4,40
			-	-50.755	516.116	68.441	2,50	4,28
Trave 5-2b	0%	7042	+	75.774	516.116	68.441	2,50	4,00
			-	-20.583	516.116	68.441	2,50	7,00
	12,5%	7042	+	75.737	516.116	68.441	2,50	4,01
			-	-20.650	516.116	68.441	2,50	7,00
	25,0%	0	+	67.483	516.116	-	-	VNR
			-	-21.770	516.116	-	-	VNR
	37,5%	1024	+	63.368	516.116	68.441	2,50	7,26
			-	-26.068	516.116	68.441	2,50	15,27
	50,0%	1376	+	59.698	516.116	68.441	2,50	7,37
			-	-29.899	516.116	68.441	2,50	12,81
	62,5%	1773	+	57.196	516.116	68.441	2,50	7,31
			-	-33.150	516.116	68.441	2,50	11,09
	75,0%	2012	+	54.607	516.116	68.441	2,50	7,40
			-	-36.428	516.116	68.441	2,50	10,00

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	87,5%	2435	+	52.086	516.116	68.441	2,50	7,33
			-	-38.596	516.116	68.441	2,50	9,06
	100,0%	4313	+	60.289	516.116	68.441	2,50	5,56
			-	-44.804	516.116	68.441	2,50	6,67
Trave 2b-6	0%	9145	+	31.322	516.116	68.441	2,50	5,15
			-	-83.277	516.116	68.441	2,50	3,39
	12,5%	9145	+	31.322	516.116	68.441	2,50	5,15
			-	-83.354	516.116	68.441	2,50	3,39
	25,0%	8683	+	29.000	516.116	68.441	2,50	5,46
			-	-83.648	516.116	68.441	2,50	3,46
	37,5%	8724	+	23.984	516.116	68.441	2,50	5,75
			-	-87.938	516.116	68.441	2,50	3,36
	50,0%	8724	+	23.941	516.116	68.441	2,50	5,75
			-	-87.938	516.116	68.441	2,50	3,36
	62,5%	7433	+	18.888	519.650	68.441	2,50	6,90
			-	-94.833	519.650	68.441	2,50	3,44
	75,0%	5238	+	15.195	526.322	68.441	2,50	9,49
			-	-100.619	526.322	68.441	2,50	3,74
	87,5%	4595	+	13.802	531.671	68.441	2,50	10,74
			-	-131.672	531.671	68.441	2,50	3,18
	100%	4595	+	13.759	531.671	68.441	2,50	10,75
			-	-131.672	531.671	68.441	2,50	3,18
Trave 6-7	0%	9044	+	143.640	860.193	149.672	2,50	4,40
			-	0	860.193	149.672	2,50	VNR
	12,5%	9277	+	136.354	860.193	149.672	2,50	4,54
			-	0	860.193	149.672	2,50	VNR
	25,0%	9932	+	104.521	860.193	149.672	2,50	5,32
			-	0	860.193	149.672	2,50	VNR
	37,5%	10594	+	72.680	860.193	149.672	2,50	6,44
			-	0	860.193	149.672	2,50	VNR
	50,0%	11261	+	40.829	860.193	149.672	2,50	8,15
			-	-30.916	860.193	149.672	2,50	8,99
	62,5%	11935	+	8.970	860.193	149.672	2,50	11,09
			-	-62.788	860.193	149.672	2,50	6,55
	75,0%	12614	+	0	860.193	149.672	2,50	VNR
			-	-94.668	860.193	149.672	2,50	5,15
	87,5%	13300	+	0	860.193	149.672	2,50	VNR
			-	-126.557	860.193	149.672	2,50	4,24
	100%	13513	+	0	860.193	149.672	2,50	VNR
			-	-134.474	860.193	149.672	2,50	4,05
Primo Impalcato					**Travata: Trave 3b-8-9-10-4b-5b**			
Trave 3b-8	0%	0	+	24.425	295.630	-	-	VNR
			-	0	295.630	-	-	VNR
	12,5%	0	+	16.804	289.271	-	-	VNR
			-	0	289.271	-	-	VNR
	25,0%	0	+	13.510	286.220	-	-	VNR
			-	0	286.220	-	-	VNR
	37,5%	0	+	9.226	286.220	-	-	VNR
			-	0	286.220	-	-	VNR
	50,0%	0	+	4.664	286.220	-	-	VNR
			-	0	286.220	-	-	VNR
	62,5%	0	+	0	286.220	-	-	VNR
			-	-4.940	286.220	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	286.220	-	-	VNR
			-	-9.303	286.220	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	286.220	-	-	VNR
			-	-13.542	286.220	-	-	VNR
	100%	0	+	0	289.092	-	-	VNR
			-	-29.138	289.092	-	-	VNR
Trave 8-9	0%	0	+	31.834	292.117	-	-	VNR
			-	-177	292.117	-	-	VNR
	12,5%	0	+	31.834	292.117	-	-	VNR
			-	-460	292.117	-	-	VNR
	25,0%	0	+	17.616	289.716	-	-	VNR
			-	-5.463	289.716	-	-	VNR
	37,5%	0	+	17.455	289.716	-	-	VNR
			-	-5.543	289.716	-	-	VNR
	50,0%	0	+	12.964	288.633	-	-	VNR
			-	-8.487	288.633	-	-	VNR
	62,5%	0	+	8.185	288.613	-	-	VNR
			-	-11.414	288.613	-	-	VNR
	75,0%	0	+	8.114	288.613	-	-	VNR
			-	-11.607	288.613	-	-	VNR
	87,5%	1734	+	7.090	290.070	34.048	2,50	13,27
			-	-19.520	290.070	34.048	2,50	8,46
	100%	1734	+	6.816	290.070	34.048	2,50	13,44
			-	-19.520	290.070	34.048	2,50	8,46
Trave 9-10	0%	1778	+	0	524.771	68.441	2,50	VNR
			-	-26.670	524.771	68.441	2,50	13,02
	12,5%	1778	+	0	524.771	68.441	2,50	VNR
			-	-26.670	524.771	68.441	2,50	13,02
	25,0%	2349	+	0	527.427	68.441	2,50	VNR
			-	-26.204	527.427	68.441	2,50	11,90

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	37,5%	2349	+	0	527.427	68.441	2,50	VNR
			-	-26.204	527.427	68.441	2,50	11,90
	50,0%	2844	+	0	531.693	68.441	2,50	VNR
			-	-30.263	531.693	68.441	2,50	10,16
	62,5%	3356	+	0	537.181	68.441	2,50	VNR
			-	-36.983	537.181	68.441	2,50	8,48
	75,0%	3356	+	0	537.181	68.441	2,50	VNR
			-	-36.983	537.181	68.441	2,50	8,48
	87,5%	5633	+	0	543.108	68.441	2,50	VNR
			-	-69.861	543.108	68.441	2,50	4,74
	100,0%	5633	+	0	543.108	68.441	2,50	VNR
			-	-69.861	543.108	68.441	2,50	4,74
Trave 10-4b	0%	3494	+	143.124	558.195	68.441	2,50	3,25
			-	-38.145	558.195	68.441	2,50	8,38
	12,5%	3494	+	143.124	558.192	68.441	2,50	3,25
			-	-38.165	558.192	68.441	2,50	8,37
	25,0%	3494	+	143.124	558.192	68.441	2,50	3,25
			-	-38.165	558.192	68.441	2,50	8,37
	37,5%	3216	+	126.133	548.568	68.441	2,50	3,61
			-	-43.438	548.568	68.441	2,50	7,93
	50,0%	3216	+	126.133	548.568	68.441	2,50	3,61
			-	-43.438	548.568	68.441	2,50	7,93
	62,5%	3216	+	126.133	548.568	68.441	2,50	3,61
			-	-43.438	548.568	68.441	2,50	7,93
	75,0%	4071	+	127.346	539.264	68.441	2,50	3,38
			-	-57.538	539.264	68.441	2,50	6,02
	87,5%	4071	+	127.346	539.264	68.441	2,50	3,38
			-	-57.538	539.264	68.441	2,50	6,02
	100%	4071	+	127.342	539.264	68.441	2,50	3,38
			-	-57.538	539.264	68.441	2,50	6,02
Trave 4b-5b	0%	5258	+	57.901	527.760	68.441	2,50	5,36
			-	0	527.760	68.441	2,50	VNR
	12,5%	5258	+	57.901	527.760	68.441	2,50	5,36
			-	0	527.760	68.441	2,50	VNR
	25,0%	4757	+	50.086	520.122	68.441	2,50	6,03
			-	-121	520.122	68.441	2,50	14,34
	37,5%	5173	+	42.219	516.116	68.441	2,50	6,35
			-	-9.185	516.116	68.441	2,50	10,71
	50,0%	5173	+	41.988	516.116	68.441	2,50	6,37
			-	-9.185	516.116	68.441	2,50	10,71
	62,5%	5048	+	32.893	516.116	68.441	2,50	7,27
			-	-17.186	516.116	68.441	2,50	9,34
	75,0%	4681	+	23.842	516.116	68.441	2,50	8,73
			-	-23.141	516.116	68.441	2,50	8,83
	87,5%	4165	+	17.161	516.116	68.441	2,50	10,63
			-	-24.976	516.116	68.441	2,50	9,15
	100%	4165	+	16.930	516.116	68.441	2,50	10,68
			-	-24.976	516.116	68.441	2,50	9,15
Primo Impalcato					**Travata: Trave 9b-13-14-15-7b-8b**			
Trave 9b-13	0%	0	+	23.381	295.263	-	-	VNR
			-	0	295.263	-	-	VNR
	12,5%	0	+	16.207	288.811	-	-	VNR
			-	0	288.811	-	-	VNR
	25,0%	0	+	13.313	286.220	-	-	VNR
			-	0	286.220	-	-	VNR
	37,5%	0	+	8.496	286.220	-	-	VNR
			-	0	286.220	-	-	VNR
	50,0%	0	+	4.565	286.220	-	-	VNR
			-	-742	286.220	-	-	VNR
	62,5%	0	+	0	286.220	-	-	VNR
			-	-5.959	286.220	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	286.220	-	-	VNR
			-	-10.793	286.220	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	286.220	-	-	VNR
			-	-14.152	286.220	-	-	VNR
	100%	0	+	0	291.129	-	-	VNR
			-	-30.300	291.129	-	-	VNR
Trave 13-14	0%	0	+	39.091	294.294	-	-	VNR
			-	-734	294.294	-	-	VNR
	12,5%	0	+	39.091	294.294	-	-	VNR
			-	-1.017	294.294	-	-	VNR
	25,0%	0	+	22.542	291.053	-	-	VNR
			-	-5.741	291.053	-	-	VNR
	37,5%	0	+	22.381	291.053	-	-	VNR
			-	-5.822	291.053	-	-	VNR
	50,0%	0	+	17.541	289.227	-	-	VNR
			-	-9.559	289.227	-	-	VNR
	62,5%	0	+	12.109	288.552	-	-	VNR
			-	-12.186	288.552	-	-	VNR
	75,0%	0	+	12.038	288.552	-	-	VNR
			-	-12.379	288.552	-	-	VNR
	87,5%	1963	+	14.561	289.520	34.048	2,50	9,26
			-	-21.215	289.520	34.048	2,50	7,64

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	100,0%	1963	+	14.288	289.520	34.048	2,50	9,35
			-	-21.215	289.520	34.048	2,50	7,64
Trave 14-15	0%	2009	+	0	525.336	68.441	2,50	VNR
			-	-29.173	525.336	68.441	2,50	11,78
	12,5%	2009	+	0	525.336	68.441	2,50	VNR
			-	-29.173	525.336	68.441	2,50	11,78
	25,0%	2403	+	0	528.055	68.441	2,50	VNR
			-	-29.603	528.055	68.441	2,50	10,97
	37,5%	2403	+	0	528.055	68.441	2,50	VNR
			-	-29.603	528.055	68.441	2,50	10,97
	50,0%	2616	+	0	532.746	68.441	2,50	VNR
			-	-34.270	532.746	68.441	2,50	9,75
	62,5%	3379	+	0	538.708	68.441	2,50	VNR
			-	-41.126	538.708	68.441	2,50	7,95
	75,0%	3379	+	0	538.708	68.441	2,50	VNR
			-	-41.126	538.708	68.441	2,50	7,95
	87,5%	6183	+	0	545.082	68.441	2,50	VNR
			-	-77.790	545.082	68.441	2,50	4,29
	100,0%	6183	+	0	545.082	68.441	2,50	VNR
			-	-77.790	545.082	68.441	2,50	4,29
Trave 15-7b	0%	3025	+	156.786	561.330	68.441	2,50	3,09
			-	-21.991	561.330	68.441	2,50	11,99
	12,5%	3025	+	156.786	561.327	68.441	2,50	3,09
			-	-22.011	561.327	68.441	2,50	11,99
	25,0%	3025	+	156.786	561.327	68.441	2,50	3,09
			-	-22.011	561.327	68.441	2,50	11,99
	37,5%	2524	+	140.204	548.457	68.441	2,50	3,42
			-	-27.937	548.457	68.441	2,50	11,39
	50,0%	2524	+	140.204	548.457	68.441	2,50	3,42
			-	-27.937	548.457	68.441	2,50	11,39
	62,5%	2524	+	140.204	548.457	68.441	2,50	3,42
			-	-27.937	548.457	68.441	2,50	11,39
	75,0%	3441	+	141.982	535.690	68.441	2,50	3,17
			-	-40.927	535.690	68.441	2,50	7,89
	87,5%	3441	+	141.982	535.690	68.441	2,50	3,17
			-	-40.927	535.690	68.441	2,50	7,89
	100,0%	3441	+	141.978	535.690	68.441	2,50	3,17
			-	-40.927	535.690	68.441	2,50	7,89
Trave 7b-8b	0%	5145	+	55.015	522.195	68.441	2,50	5,54
			-	0	522.195	68.441	2,50	VNR
	12,5%	5145	+	55.015	522.195	68.441	2,50	5,54
			-	0	522.195	68.441	2,50	VNR
	25,0%	5159	+	46.825	516.116	68.441	2,50	6,02
			-	-2.583	516.116	68.441	2,50	12,44
	37,5%	5129	+	37.612	516.116	68.441	2,50	6,77
			-	-12.444	516.116	68.441	2,50	10,10
	50,0%	5129	+	37.382	516.116	68.441	2,50	6,79
			-	-12.444	516.116	68.441	2,50	10,10
	62,5%	5380	+	29.637	516.116	68.441	2,50	7,35
			-	-19.925	516.116	68.441	2,50	8,53
	75,0%	5257	+	21.437	516.116	68.441	2,50	8,45
			-	-25.797	516.116	68.441	2,50	7,89
	87,5%	4523	+	15.303	516.116	68.441	2,50	10,45
			-	-27.834	516.116	68.441	2,50	8,33
	100,0%	4523	+	15.072	516.116	68.441	2,50	10,49
			-	-27.834	516.116	68.441	2,50	8,33
Primo Impalcato					**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**			
Trave 16-23	0%	2559	+	153.148	936.059	169.270	2,50	5,60
			-	0	936.059	169.270	2,50	VNR
	12,5%	2559	+	139.108	936.059	169.270	2,50	6,11
			-	0	936.059	169.270	2,50	VNR
	25,0%	2559	+	107.373	936.059	169.270	2,50	7,70
			-	0	936.059	169.270	2,50	VNR
	37,5%	2559	+	73.095	936.059	169.270	2,50	10,73
			-	0	936.059	169.270	2,50	VNR
	50,0%	2559	+	36.796	936.059	169.270	2,50	18,37
			-	-17.401	936.059	169.270	2,50	29,67
	62,5%	2559	+	333	936.059	169.270	2,50	64,63
			-	-53.864	936.059	169.270	2,50	13,76
	75,0%	2559	+	0	936.059	169.270	2,50	VNR
			-	-90.327	936.059	169.270	2,50	8,96
	87,5%	2559	+	0	936.059	169.270	2,50	VNR
			-	-126.790	936.059	169.270	2,50	6,64
	100%	2559	+	0	936.059	169.270	2,50	VNR
			-	-146.601	936.059	169.270	2,50	5,82
Trave 16-17	0%	3594	+	166.028	1.032.232	195.754	2,50	5,58
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	12,5%	3594	+	151.772	1.032.232	195.754	2,50	6,05
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	25,0%	3594	+	114.045	1.032.232	195.754	2,50	7,76
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	37,5%	3594	+	76.318	1.032.232	195.754	2,50	10,83
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	50,0%	3594	+	38.592	1.032.232	195.754	2,50	17,94
			-	-32.529	1.032.232	195.754	2,50	20,05
	62,5%	3594	+	866	1.032.232	195.754	2,50	52,09
			-	-70.254	1.032.232	195.754	2,50	11,57
	75,0%	3594	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-107.253	1.032.232	195.754	2,50	8,18
	87,5%	3594	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-140.244	1.032.232	195.754	2,50	6,48
	100%	3594	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-152.776	1.032.232	195.754	2,50	6,01
Trave 17-18	0%	4300	+	131.817	1.032.232	195.754	2,50	6,68
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	12,5%	4300	+	119.258	1.032.232	195.754	2,50	7,27
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	25,0%	4300	+	89.902	1.032.232	195.754	2,50	9,17
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	37,5%	4300	+	60.546	1.032.232	195.754	2,50	12,40
			-	-184	1.032.232	195.754	2,50	45,16
	50,0%	4300	+	31.190	1.032.232	195.754	2,50	19,16
			-	-29.540	1.032.232	195.754	2,50	19,77
	62,5%	4300	+	1.834	1.032.232	195.754	2,50	42,12
			-	-58.896	1.032.232	195.754	2,50	12,65
	75,0%	4300	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-88.252	1.032.232	195.754	2,50	9,31
	87,5%	4300	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-117.608	1.032.232	195.754	2,50	7,36
	100%	4300	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-130.167	1.032.232	195.754	2,50	6,75
Trave 18-20	0%	4336	+	134.331	1.032.232	195.754	2,50	6,57
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	12,5%	4336	+	121.772	1.032.232	195.754	2,50	7,14
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	25,0%	4336	+	92.416	1.032.232	195.754	2,50	8,95
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	37,5%	4336	+	63.060	1.032.232	195.754	2,50	12,01
			-	-5.272	1.032.232	195.754	2,50	36,69
	50,0%	4336	+	33.704	1.032.232	195.754	2,50	18,25
			-	-34.628	1.032.232	195.754	2,50	17,95
	62,5%	4336	+	4.348	1.032.232	195.754	2,50	37,93
			-	-63.984	1.032.232	195.754	2,50	11,89
	75,0%	4336	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-93.340	1.032.232	195.754	2,50	8,88
	87,5%	4336	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-122.696	1.032.232	195.754	2,50	7,09
	100%	4336	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-135.255	1.032.232	195.754	2,50	6,53
Trave 10b-20	0%	12736	+	62.116	1.032.232	195.754	2,50	7,98
			-	-10.768	1.032.232	195.754	2,50	13,25
	12,5%	12736	+	62.116	1.032.232	195.754	2,50	7,98
			-	-26.239	1.032.232	195.754	2,50	11,05
	25,0%	12736	+	47.866	1.032.232	195.754	2,50	8,97
			-	-41.728	1.032.232	195.754	2,50	9,48
	37,5%	12736	+	32.398	1.032.232	195.754	2,50	10,37
			-	-57.235	1.032.232	195.754	2,50	8,30
	50,0%	12736	+	16.912	1.032.232	195.754	2,50	12,28
			-	-72.760	1.032.232	195.754	2,50	7,38
	62,5%	12736	+	1.408	1.032.232	195.754	2,50	15,05
			-	-88.303	1.032.232	195.754	2,50	6,64
	75,0%	12736	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-103.863	1.032.232	195.754	2,50	6,04
	87,5%	12736	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-116.890	1.032.232	195.754	2,50	5,61
	100%	12736	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-116.890	1.032.232	195.754	2,50	5,61
Trave 21-10b	0%	9201	+	283.394	1.051.122	195.754	2,50	3,16
			-	-19.962	1.051.122	195.754	2,50	15,15
	12,5%	9201	+	283.394	1.051.122	195.754	2,50	3,16
			-	-20.913	1.051.122	195.754	2,50	14,95
	25,0%	21919	+	237.340	1.043.766	195.754	2,50	2,95
			-	-44.468	1.043.766	195.754	2,50	6,47
	37,5%	25270	+	215.027	1.032.966	195.754	2,50	2,97
			-	-63.230	1.032.966	195.754	2,50	5,25
	50,0%	25270	+	214.146	1.032.966	195.754	2,50	2,97
			-	-63.230	1.032.966	195.754	2,50	5,25
	62,5%	27410	+	192.116	1.032.232	195.754	2,50	3,07
			-	-82.830	1.032.232	195.754	2,50	4,54
	75,0%	26616	+	171.341	1.032.232	195.754	2,50	3,31
			-	-101.811	1.032.232	195.754	2,50	4,26
	87,5%	28622	+	153.242	1.032.232	195.754	2,50	3,39
			-	-117.376	1.032.232	195.754	2,50	3,85
	100,0%	28622	+	152.357	1.032.232	195.754	2,50	3,40
			-	-117.376	1.032.232	195.754	2,50	3,85
Trave 21-22	0%	8299	+	202.004	1.032.232	195.754	2,50	4,20

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	12,5%	8299	+	189.828	1.032.232	195.754	2,50	4,42
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	25,0%	8299	+	143.744	1.032.232	195.754	2,50	5,51
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	37,5%	8299	+	97.660	1.032.232	195.754	2,50	7,30
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	50,0%	8299	+	51.576	1.032.232	195.754	2,50	10,83
			-	-30.982	1.032.232	195.754	2,50	13,81
	62,5%	8299	+	5.491	1.032.232	195.754	2,50	20,96
			-	-77.066	1.032.232	195.754	2,50	8,54
	75,0%	8299	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-123.151	1.032.232	195.754	2,50	6,18
	87,5%	8299	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-169.235	1.032.232	195.754	2,50	4,85
	100%	8299	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-179.765	1.032.232	195.754	2,50	4,62
Primo Impalcato					**Travata: Trave 11b-18**			
Trave 11b-18	0%	4437	+	27.850	531.024	68.441	2,50	8,53
			-	0	531.024	68.441	2,50	VNR
	12,5%	4437	+	27.850	530.943	68.441	2,50	8,53
			-	0	530.943	68.441	2,50	VNR
	25,0%	4437	+	27.850	530.861	68.441	2,50	8,53
			-	0	530.861	68.441	2,50	VNR
	37,5%	4437	+	27.411	530.780	68.441	2,50	8,59
			-	0	530.780	68.441	2,50	VNR
	50,0%	4437	+	26.849	530.698	68.441	2,50	8,66
			-	0	530.698	68.441	2,50	VNR
	62,5%	4437	+	26.288	530.617	68.441	2,50	8,74
			-	0	530.617	68.441	2,50	VNR
	75,0%	4437	+	25.727	530.553	68.441	2,50	8,82
			-	0	530.553	68.441	2,50	VNR
	87,5%	4437	+	25.166	530.553	68.441	2,50	8,91
			-	0	530.553	68.441	2,50	VNR
	100%	4437	+	24.604	530.553	68.441	2,50	8,99
			-	0	530.553	68.441	2,50	VNR
Primo Impalcato					**Travata: Trave 18-19-20-10b**			
Trave 18-19	0%	4224	+	5.132	516.116	68.441	2,50	13,95
			-	-11.064	516.116	68.441	2,50	12,03
	12,5%	2343	+	11.929	516.116	68.441	2,50	17,44
			-	-10.700	516.116	68.441	2,50	18,19
	25,0%	2697	+	10.172	516.116	68.441	2,50	16,92
			-	-13.505	516.116	68.441	2,50	15,25
	37,5%	2340	+	5.389	516.116	68.441	2,50	22,41
			-	-18.515	516.116	68.441	2,50	14,27
	50,0%	2176	+	1.060	516.116	68.441	2,50	29,54
			-	-22.771	516.116	68.441	2,50	13,17
	62,5%	2071	+	0	516.116	68.441	2,50	VNR
			-	-28.690	516.116	68.441	2,50	11,65
	75,0%	1723	+	0	516.116	68.441	2,50	VNR
			-	-34.300	516.116	68.441	2,50	10,91
	87,5%	1265	+	0	516.116	68.441	2,50	VNR
			-	-39.288	516.116	68.441	2,50	10,57
	100%	1208	+	0	519.252	68.441	2,50	VNR
			-	-55.270	519.252	68.441	2,50	8,06
Trave 19-20	0%	3507	+	123.498	524.205	68.441	2,50	3,49
			-	-42.617	524.205	68.441	2,50	7,54
	12,5%	3507	+	123.498	524.205	68.441	2,50	3,49
			-	-42.617	524.205	68.441	2,50	7,54
	25,0%	4053	+	105.838	521.390	68.441	2,50	3,81
			-	-44.683	521.390	68.441	2,50	6,90
	37,5%	4053	+	105.838	521.390	68.441	2,50	3,81
			-	-44.683	521.390	68.441	2,50	6,90
	50,0%	4360	+	99.737	517.295	68.441	2,50	3,90
			-	-47.128	517.295	68.441	2,50	6,46
	62,5%	5775	+	94.820	516.116	68.441	2,50	3,73
			-	-48.971	516.116	68.441	2,50	5,58
	75,0%	5775	+	94.820	516.116	68.441	2,50	3,73
			-	-48.971	516.116	68.441	2,50	5,58
	87,5%	9669	+	107.220	516.116	68.441	2,50	2,87
			-	-60.243	516.116	68.441	2,50	3,88
	100%	9669	+	107.220	516.116	68.441	2,50	2,87
			-	-60.243	516.116	68.441	2,50	3,88
Trave 10b-20	0%	9629	+	42.695	516.116	68.441	2,50	4,48
			-	-48.704	516.116	68.441	2,50	4,25
	12,5%	9629	+	42.658	516.116	68.441	2,50	4,48
			-	-48.771	516.116	68.441	2,50	4,25
	25,0%	3657	+	40.189	516.116	68.441	2,50	7,62
			-	-40.550	516.116	68.441	2,50	7,58
	37,5%	2563	+	38.418	516.116	68.441	2,50	8,94
			-	-42.413	516.116	68.441	2,50	8,36
	50,0%	1992	+	35.069	516.116	68.441	2,50	10,30
			-	-43.290	516.116	68.441	2,50	8,85

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	62,5%	1578	+	32.387	516.116	68.441	2,50	11,65
			-	-45.768	516.116	68.441	2,50	8,95
	75,0%	1519	+	29.232	516.116	68.441	2,50	12,69
			-	-48.759	516.116	68.441	2,50	8,57
	87,5%	1264	+	26.206	516.116	68.441	2,50	14,44
			-	-52.555	516.116	68.441	2,50	8,31
	100,0%	5291	+	25.800	516.116	68.441	2,50	7,86
			-	-58.898	516.116	68.441	2,50	5,22
Primo Impalcato					**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**			
Trave 24-25	0%	3514	+	129.826	1.032.232	195.754	2,50	6,96
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	12,5%	3514	+	117.683	1.032.232	195.754	2,50	7,58
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	25,0%	3514	+	88.238	1.032.232	195.754	2,50	9,67
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	37,5%	3514	+	58.148	1.032.232	195.754	2,50	13,46
			-	-16.826	1.032.232	195.754	2,50	29,20
	50,0%	3514	+	27.413	1.032.232	195.754	2,50	22,47
			-	-48.310	1.032.232	195.754	2,50	15,44
	62,5%	3514	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-80.440	1.032.232	195.754	2,50	10,43
	75,0%	3514	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-113.214	1.032.232	195.754	2,50	7,84
	87,5%	3514	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-146.634	1.032.232	195.754	2,50	6,25
	100,0%	3514	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-159.142	1.032.232	195.754	2,50	5,81
Trave 25-26	0%	2712	+	153.604	1.032.232	195.754	2,50	6,15
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	12,5%	2712	+	140.420	1.032.232	195.754	2,50	6,67
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	25,0%	2712	+	105.615	1.032.232	195.754	2,50	8,61
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	37,5%	2712	+	70.811	1.032.232	195.754	2,50	12,13
			-	-2.490	1.032.232	195.754	2,50	61,48
	50,0%	2712	+	36.006	1.032.232	195.754	2,50	20,52
			-	-37.295	1.032.232	195.754	2,50	20,01
	62,5%	2712	+	1.201	1.032.232	195.754	2,50	66,59
			-	-72.100	1.032.232	195.754	2,50	11,95
	75,0%	2712	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-106.904	1.032.232	195.754	2,50	8,52
	87,5%	2712	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-141.709	1.032.232	195.754	2,50	6,62
	100,0%	2712	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-154.893	1.032.232	195.754	2,50	6,10
Trave 26-27	0%	3025	+	154.894	1.032.232	195.754	2,50	6,04
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	12,5%	3025	+	141.089	1.032.232	195.754	2,50	6,57
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	25,0%	3025	+	105.663	1.032.232	195.754	2,50	8,49
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	37,5%	3025	+	70.238	1.032.232	195.754	2,50	11,98
			-	-1.511	1.032.232	195.754	2,50	59,11
	50,0%	3025	+	34.812	1.032.232	195.754	2,50	20,33
			-	-36.937	1.032.232	195.754	2,50	19,52
	62,5%	3025	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-72.362	1.032.232	195.754	2,50	11,69
	75,0%	3025	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-107.788	1.032.232	195.754	2,50	8,34
	87,5%	3025	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-143.214	1.032.232	195.754	2,50	6,49
	100%	3025	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-157.019	1.032.232	195.754	2,50	5,97
Trave 27-28	0%	3225	+	156.540	1.032.232	195.754	2,50	5,95
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	12,5%	3225	+	142.426	1.032.232	195.754	2,50	6,47
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	25,0%	3225	+	106.693	1.032.232	195.754	2,50	8,34
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	37,5%	3225	+	70.959	1.032.232	195.754	2,50	11,73
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	50,0%	3225	+	35.225	1.032.232	195.754	2,50	19,76
			-	-35.730	1.032.232	195.754	2,50	19,57
	62,5%	3225	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-71.463	1.032.232	195.754	2,50	11,67
	75,0%	3225	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-107.197	1.032.232	195.754	2,50	8,31
	87,5%	3225	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-142.931	1.032.232	195.754	2,50	6,45
	100%	3225	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-156.746	1.032.232	195.754	2,50	5,94
Trave 29-28	0%	2673	+	153.577	1.032.232	195.754	2,50	6,16
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	12,5%	2673	+	138.941	1.032.232	195.754	2,50	6,75
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	25,0%	2673	+	104.631	1.032.232	195.754	2,50	8,69
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	37,5%	2673	+	70.259	1.032.232	195.754	2,50	12,24
			-	-2.968	1.032.232	195.754	2,50	60,50
	50,0%	2673	+	35.823	1.032.232	195.754	2,50	20,68
			-	-37.477	1.032.232	195.754	2,50	20,02
	62,5%	2673	+	1.323	1.032.232	195.754	2,50	66,95
			-	-72.048	1.032.232	195.754	2,50	11,98
	75,0%	2673	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-106.684	1.032.232	195.754	2,50	8,55
	87,5%	2673	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-141.382	1.032.232	195.754	2,50	6,64
	100,0%	2673	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-154.520	1.032.232	195.754	2,50	6,12
Trave 29-30	0%	10826	+	151.266	1.032.232	195.754	2,50	4,95
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	12,5%	10826	+	142.639	1.032.232	195.754	2,50	5,17
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	25,0%	10826	+	114.397	1.032.232	195.754	2,50	6,02
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	37,5%	10826	+	86.155	1.032.232	195.754	2,50	7,21
			-	-4.178	1.032.232	195.754	2,50	16,85
	50,0%	10826	+	57.913	1.032.232	195.754	2,50	8,98
			-	-32.420	1.032.232	195.754	2,50	11,53
	62,5%	10826	+	29.671	1.032.232	195.754	2,50	11,90
			-	-60.662	1.032.232	195.754	2,50	8,77
	75,0%	10826	+	1.429	1.032.232	195.754	2,50	17,64
			-	-88.904	1.032.232	195.754	2,50	7,07
	87,5%	10826	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-117.146	1.032.232	195.754	2,50	5,92
	100%	10826	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-124.125	1.032.232	195.754	2,50	5,70
Primo Impalcato					**Travata: Trave 1-S1**			
Trave 1-S1	0%	2446	+	20.989	381.780	51.245	2,50	9,74
			-	-11.234	381.780	51.245	2,50	12,96
	12,5%	2446	+	19.951	381.780	51.245	2,50	10,00
			-	-13.131	381.780	51.245	2,50	12,18
	25,0%	2446	+	18.054	381.780	51.245	2,50	10,52
			-	-15.027	381.780	51.245	2,50	11,48
	37,5%	2446	+	16.158	381.780	51.245	2,50	11,10
			-	-16.924	381.780	51.245	2,50	10,86
	50,0%	2446	+	14.261	381.780	51.245	2,50	11,75
			-	-18.820	381.780	51.245	2,50	10,31
	62,5%	2446	+	12.365	381.780	51.245	2,50	12,48
			-	-20.717	381.780	51.245	2,50	9,80
	75,0%	2446	+	10.468	381.780	51.245	2,50	13,31
			-	-22.614	381.780	51.245	2,50	9,35
	87,5%	2446	+	8.571	381.780	51.245	2,50	14,25
			-	-24.510	381.780	51.245	2,50	8,93
	100,0%	2446	+	6.675	381.780	51.245	2,50	15,33
			-	-25.426	381.780	51.245	2,50	8,75
Primo Impalcato					**Travata: Trave 2-12-17-26**			
Trave 2-12	0%	0	+	16.250	381.627	-	-	VNR
			-	0	381.627	-	-	VNR
	12,5%	0	+	14.514	381.627	-	-	VNR
			-	-1.168	381.627	-	-	VNR
	25,0%	0	+	11.913	381.627	-	-	VNR
			-	-3.774	381.627	-	-	VNR
	37,5%	0	+	9.305	381.627	-	-	VNR
			-	-6.386	381.627	-	-	VNR
	50,0%	0	+	6.690	381.627	-	-	VNR
			-	-9.006	381.627	-	-	VNR
	62,5%	0	+	4.068	381.627	-	-	VNR
			-	-11.632	381.627	-	-	VNR
	75,0%	0	+	1.440	381.627	-	-	VNR
			-	-14.265	381.627	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	381.627	-	-	VNR
			-	-16.904	381.627	-	-	VNR
	100%	0	+	0	381.627	-	-	VNR
			-	-18.674	381.627	-	-	VNR
Trave 12-17	0%	3326	+	35.429	381.627	51.245	2,50	6,34
			-	-8.425	381.627	51.245	2,50	11,50
	12,5%	3326	+	34.310	381.627	51.245	2,50	6,46
			-	-11.182	381.627	51.245	2,50	10,62
	25,0%	3326	+	31.500	381.627	51.245	2,50	6,78
			-	-13.721	381.627	51.245	2,50	9,91
	37,5%	3326	+	28.908	381.627	51.245	2,50	7,11
			-	-16.042	381.627	51.245	2,50	9,35
	50,0%	3326	+	26.534	381.627	51.245	2,50	7,44
			-	-18.146	381.627	51.245	2,50	8,89
	62,5%	3326	+	24.377	381.627	51.245	2,50	7,77

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-20.032	381.627	51.245	2,50	8,52
	75,0%	3326	+	22.438	381.627	51.245	2,50	8,08
			-	-21.700	381.627	51.245	2,50	8,21
	87,5%	3326	+	20.716	381.627	51.245	2,50	8,39
			-	-23.101	381.627	51.245	2,50	7,97
	100%	3326	+	19.212	381.627	51.245	2,50	8,68
			-	-23.510	381.627	51.245	2,50	7,90
Trave 17-26	0%	0	+	25.579	477.034	-	-	VNR
			-	0	477.034	-	-	VNR
	12,5%	0	+	21.398	477.034	-	-	VNR
			-	0	477.034	-	-	VNR
	25,0%	0	+	15.806	477.034	-	-	VNR
			-	0	477.034	-	-	VNR
	37,5%	0	+	10.214	477.034	-	-	VNR
			-	-153	477.034	-	-	VNR
	50,0%	0	+	4.622	477.034	-	-	VNR
			-	-5.745	477.034	-	-	VNR
	62,5%	0	+	0	477.034	-	-	VNR
			-	-11.337	477.034	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	477.034	-	-	VNR
			-	-16.929	477.034	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	477.034	-	-	VNR
			-	-22.521	477.034	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	477.034	-	-	VNR
			-	-26.806	477.034	-	-	VNR
Primo Impalcato					**Travata: Trave 4-8-13-19**			
Trave 4-8	0%	1709	+	19.532	286.379	34.048	2,50	8,45
			-	0	286.379	34.048	2,50	VNR
	12,5%	1709	+	19.303	286.379	34.048	2,50	8,50
			-	0	286.379	34.048	2,50	VNR
	25,0%	0	+	6.325	286.220	-	-	VNR
			-	-480	286.220	-	-	VNR
	37,5%	0	+	1.848	286.220	-	-	VNR
			-	-1.496	286.220	-	-	VNR
	50,0%	0	+	629	286.220	-	-	VNR
			-	-4.456	286.220	-	-	VNR
	62,5%	0	+	0	286.220	-	-	VNR
			-	-8.325	286.220	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	286.220	-	-	VNR
			-	-12.700	286.220	-	-	VNR
	87,5%	1048	+	0	288.059	34.048	2,50	VNR
			-	-34.057	288.059	34.048	2,50	6,71
	100%	1048	+	0	288.059	34.048	2,50	VNR
			-	-34.322	288.059	34.048	2,50	6,67
Trave 8-13	0%	1210	+	25.926	287.472	34.048	2,50	7,95
			-	0	287.472	34.048	2,50	VNR
	12,5%	1210	+	25.653	287.472	34.048	2,50	8,01
			-	0	287.472	34.048	2,50	VNR
	25,0%	0	+	8.370	286.220	-	-	VNR
			-	0	286.220	-	-	VNR
	37,5%	0	+	3.772	286.220	-	-	VNR
			-	-621	286.220	-	-	VNR
	50,0%	0	+	1.727	286.220	-	-	VNR
			-	-1.218	286.220	-	-	VNR
	62,5%	0	+	116	286.220	-	-	VNR
			-	-4.220	286.220	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	286.220	-	-	VNR
			-	-10.321	286.220	-	-	VNR
	87,5%	1152	+	0	287.325	34.048	2,50	VNR
			-	-28.696	287.325	34.048	2,50	7,48
	100,0%	1152	+	0	287.325	34.048	2,50	VNR
			-	-28.988	287.325	34.048	2,50	7,42
Trave 13-19	0%	1989	+	38.841	287.211	34.048	2,50	5,16
			-	-3.266	287.211	34.048	2,50	14,33
	12,5%	1989	+	38.657	287.211	34.048	2,50	5,18
			-	-3.697	287.211	34.048	2,50	14,03
	25,0%	1003	+	15.090	286.220	34.048	2,50	12,17
			-	-446	286.220	34.048	2,50	32,24
	37,5%	0	+	7.820	286.220	-	-	VNR
			-	-408	286.220	-	-	VNR
	50,0%	0	+	7.389	286.220	-	-	VNR
			-	-614	286.220	-	-	VNR
	62,5%	0	+	3.650	286.220	-	-	VNR
			-	-795	286.220	-	-	VNR
	75,0%	1008	+	638	286.220	34.048	2,50	31,41
			-	-7.234	286.220	34.048	2,50	18,22
	87,5%	2449	+	0	286.499	34.048	2,50	VNR
			-	-26.684	286.499	34.048	2,50	6,06
	100%	2449	+	0	286.499	34.048	2,50	VNR
			-	-26.890	286.499	34.048	2,50	6,03
Primo Impalcato					**Travata: Trave 5-9-14-20**			
Trave 5-9	0%	0	+	61.154	286.220	-	-	VNR
			-	-75.536	286.220	-	-	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	12,5%	0	+	60.949	286.220	-	-	VNR
			-	-75.860	286.220	-	-	VNR
	25,0%	1303	+	25.349	286.220	34.048	2,50	7,88
			-	-29.480	286.220	34.048	2,50	7,08
	37,5%	1252	+	14.933	286.220	34.048	2,50	11,24
			-	-19.755	286.220	34.048	2,50	9,45
	50,0%	1225	+	10.384	286.220	34.048	2,50	13,84
			-	-18.764	286.220	34.048	2,50	9,85
	62,5%	1113	+	6.813	286.884	34.048	2,50	17,72
			-	-19.075	286.884	34.048	2,50	10,08
	75,0%	1145	+	6.630	289.711	34.048	2,50	17,69
			-	-22.251	289.711	34.048	2,50	9,06
	87,5%	1314	+	17.709	293.891	34.048	2,50	10,12
			-	-45.788	293.891	34.048	2,50	5,14
	100,0%	1314	+	17.391	293.891	34.048	2,50	10,23
			-	-46.021	293.891	34.048	2,50	5,12
Trave 9-14	0%	0	+	37.730	294.077	-	-	VNR
			-	-19.669	294.077	-	-	VNR
	12,5%	0	+	37.457	294.077	-	-	VNR
			-	-20.071	294.077	-	-	VNR
	25,0%	0	+	16.988	291.538	-	-	VNR
			-	-10.690	291.538	-	-	VNR
	37,5%	0	+	13.420	289.816	-	-	VNR
			-	-11.770	289.816	-	-	VNR
	50,0%	0	+	10.575	289.797	-	-	VNR
			-	-13.036	289.797	-	-	VNR
	62,5%	0	+	8.532	291.148	-	-	VNR
			-	-16.150	291.148	-	-	VNR
	75,0%	0	+	7.938	294.347	-	-	VNR
			-	-21.199	294.347	-	-	VNR
	87,5%	0	+	19.912	297.926	-	-	VNR
			-	-51.597	297.926	-	-	VNR
	100,0%	0	+	19.526	297.926	-	-	VNR
			-	-51.887	297.926	-	-	VNR
Trave 14-20	0%	1800	+	54.631	298.330	34.048	2,50	4,24
			-	-9.569	298.330	34.048	2,50	11,77
	12,5%	1800	+	54.470	298.330	34.048	2,50	4,25
			-	-9.964	298.330	34.048	2,50	11,59
	25,0%	1827	+	25.406	293.263	34.048	2,50	7,13
			-	-2.037	293.263	34.048	2,50	16,50
	37,5%	2000	+	20.509	288.760	34.048	2,50	7,71
			-	-1.746	288.760	34.048	2,50	15,44
	50,0%	2000	+	20.123	288.760	34.048	2,50	7,79
			-	-1.916	288.760	34.048	2,50	15,30
	62,5%	2216	+	21.941	286.220	34.048	2,50	7,06
			-	-7.551	286.220	34.048	2,50	10,93
	75,0%	2477	+	27.771	286.220	34.048	2,50	5,89
			-	-17.626	286.220	34.048	2,50	7,44
	87,5%	0	+	85.027	286.220	-	-	VNR
			-	-70.415	286.220	-	-	VNR
	100%	0	+	84.641	286.220	-	-	VNR
			-	-70.585	286.220	-	-	VNR
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6-5b-8b-21-29**			
Trave 6-5b	0%	17237	+	124.035	1.040.567	195.754	2,50	4,83
			-	0	1.040.567	195.754	2,50	VNR
	12,5%	17237	+	124.035	1.040.567	195.754	2,50	4,83
			-	0	1.040.567	195.754	2,50	VNR
	25,0%	9601	+	104.118	1.035.020	195.754	2,50	6,68
			-	0	1.035.020	195.754	2,50	VNR
	37,5%	11153	+	90.833	1.032.232	195.754	2,50	6,90
			-	-533	1.032.232	195.754	2,50	17,39
	50,0%	13546	+	81.679	1.032.232	195.754	2,50	6,74
			-	-5.717	1.032.232	195.754	2,50	13,38
	62,5%	15534	+	73.996	1.032.232	195.754	2,50	6,62
			-	-11.348	1.032.232	195.754	2,50	11,07
	75,0%	16053	+	66.474	1.032.232	195.754	2,50	6,83
			-	-15.798	1.032.232	195.754	2,50	10,28
	87,5%	15583	+	58.699	1.032.232	195.754	2,50	7,33
			-	-17.509	1.032.232	195.754	2,50	10,36
	100%	15583	+	58.699	1.032.232	195.754	2,50	7,33
			-	-17.509	1.032.232	195.754	2,50	10,36
Trave 5b-8b	0%	10133	+	33.019	1.032.232	195.754	2,50	11,94
			-	-8.114	1.032.232	195.754	2,50	16,77
	12,5%	10133	+	33.019	1.032.232	195.754	2,50	11,94
			-	-8.474	1.032.232	195.754	2,50	16,67
	25,0%	7987	+	28.492	1.032.232	195.754	2,50	14,62
			-	-10.886	1.032.232	195.754	2,50	19,48
	37,5%	7949	+	21.727	1.032.232	195.754	2,50	16,22
			-	-16.197	1.032.232	195.754	2,50	17,76
	50,0%	9234	+	14.952	1.032.232	195.754	2,50	16,22
			-	-22.819	1.032.232	195.754	2,50	14,43
	62,5%	10532	+	8.997	1.032.232	195.754	2,50	16,00
			-	-28.799	1.032.232	195.754	2,50	12,24

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	75,0%	10982	+	3.173	1.032.232	195.754	2,50	16,90
			-	-34.602	1.032.232	195.754	2,50	11,16
	87,5%	13661	+	244	1.032.232	195.754	2,50	14,28
			-	-39.721	1.032.232	195.754	2,50	9,24
	100%	13661	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-39.721	1.032.232	195.754	2,50	9,24
Trave 8b-21	0%	19582	+	4.151	1.032.232	195.754	2,50	9,61
			-	-66.364	1.032.232	195.754	2,50	6,09
	12,5%	19582	+	4.151	1.032.232	195.754	2,50	9,61
			-	-66.506	1.032.232	195.754	2,50	6,08
	25,0%	21112	+	1.460	1.032.232	195.754	2,50	9,15
			-	-75.208	1.032.232	195.754	2,50	5,53
	37,5%	18315	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-82.603	1.032.232	195.754	2,50	5,76
	50,0%	18315	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-82.603	1.032.232	195.754	2,50	5,76
	62,5%	16095	+	0	1.033.907	195.754	2,50	VNR
			-	-91.257	1.033.907	195.754	2,50	5,87
	75,0%	11377	+	0	1.040.884	195.754	2,50	VNR
			-	-103.437	1.040.884	195.754	2,50	6,35
	87,5%	10015	+	0	1.045.990	195.754	2,50	VNR
			-	-121.428	1.045.990	195.754	2,50	5,98
	100%	10015	+	0	1.045.990	195.754	2,50	VNR
			-	-121.428	1.045.990	195.754	2,50	5,98
Trave 21-29	0%	2278	+	26.805	477.034	68.441	2,50	11,18
			-	0	477.034	68.441	2,50	VNR
	12,5%	2278	+	22.715	477.034	68.441	2,50	12,36
			-	0	477.034	68.441	2,50	VNR
	25,0%	2278	+	17.213	477.034	68.441	2,50	14,42
			-	0	477.034	68.441	2,50	VNR
	37,5%	2278	+	11.712	477.034	68.441	2,50	17,29
			-	0	477.034	68.441	2,50	VNR
	50,0%	2278	+	6.210	477.034	68.441	2,50	21,60
			-	-4.323	477.034	68.441	2,50	23,61
	62,5%	2278	+	708	477.034	68.441	2,50	28,76
			-	-9.825	477.034	68.441	2,50	18,56
	75,0%	2278	+	0	477.034	68.441	2,50	VNR
			-	-15.326	477.034	68.441	2,50	15,29
	87,5%	2278	+	0	477.034	68.441	2,50	VNR
			-	-20.828	477.034	68.441	2,50	13,00
	100%	2278	+	0	477.034	68.441	2,50	VNR
			-	-24.928	477.034	68.441	2,50	11,69
Primo Impalcato					**Travata: Trave 7-22-30**			
Trave 7-22	0%	3150	+	89.313	1.032.232	195.754	2,50	9,75
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	12,5%	2763	+	76.876	1.032.232	195.754	2,50	11,29
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	25,0%	2147	+	57.054	1.032.232	195.754	2,50	15,10
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	37,5%	2362	+	37.232	1.032.232	195.754	2,50	20,77
			-	-7.521	1.032.232	195.754	2,50	51,67
	50,0%	2979	+	17.410	1.032.232	195.754	2,50	31,17
			-	-27.343	1.032.232	195.754	2,50	23,98
	62,5%	3595	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-47.165	1.032.232	195.754	2,50	15,61
	75,0%	4211	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-66.987	1.032.232	195.754	2,50	11,57
	87,5%	4827	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-86.809	1.032.232	195.754	2,50	9,19
	100,0%	5214	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-99.183	1.032.232	195.754	2,50	8,15
Trave 22-30	0%	7127	+	94.481	1.032.232	195.754	2,50	7,82
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	12,5%	6820	+	84.683	1.032.232	195.754	2,50	8,56
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	25,0%	6284	+	67.436	1.032.232	195.754	2,50	10,26
			-	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
	37,5%	5748	+	50.190	1.032.232	195.754	2,50	12,82
			-	-3.066	1.032.232	195.754	2,50	30,93
	50,0%	5212	+	32.944	1.032.232	195.754	2,50	17,08
			-	-20.312	1.032.232	195.754	2,50	21,60
	62,5%	4675	+	15.697	1.032.232	195.754	2,50	25,58
			-	-37.559	1.032.232	195.754	2,50	16,59
	75,0%	4139	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-54.805	1.032.232	195.754	2,50	13,47
	87,5%	3603	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-72.051	1.032.232	195.754	2,50	11,34
	100%	3067	+	0	1.032.232	195.754	2,50	VNR
			-	-81.850	1.032.232	195.754	2,50	10,53
Primo Impalcato					**Travata: Trave 6b-11-23-24**			
Trave 6b-11	0%	3487	+	4.704	381.627	51.245	2,50	12,44
			-	-10.926	381.627	51.245	2,50	10,34
	12,5%	3487	+	4.704	381.627	51.245	2,50	12,44

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
			-	-11.632	381.627	51.245	2,50	10,15
	25,0%	3487	+	4.271	381.627	51.245	2,50	12,62
			-	-12.338	381.627	51.245	2,50	9,96
	37,5%	3487	+	3.569	381.627	51.245	2,50	12,92
			-	-13.044	381.627	51.245	2,50	9,78
	50,0%	3487	+	2.863	381.627	51.245	2,50	13,24
			-	-13.750	381.627	51.245	2,50	9,61
	62,5%	3487	+	2.157	381.627	51.245	2,50	13,57
			-	-14.457	381.627	51.245	2,50	9,44
	75,0%	3487	+	1.451	381.627	51.245	2,50	13,92
			-	-15.163	381.627	51.245	2,50	9,28
	87,5%	3487	+	745	381.627	51.245	2,50	14,29
			-	-15.716	381.627	51.245	2,50	9,16
	100,0%	3487	+	39	381.627	51.245	2,50	14,67
			-	-15.716	381.627	51.245	2,50	9,16
Trave 11-23	0%	2875	+	20.512	381.627	51.245	2,50	9,10
			-	-3.891	381.627	51.245	2,50	15,08
	12,5%	2875	+	19.292	381.627	51.245	2,50	9,38
			-	-5.970	381.627	51.245	2,50	13,94
	25,0%	2875	+	17.213	381.627	51.245	2,50	9,88
			-	-8.049	381.627	51.245	2,50	12,95
	37,5%	2875	+	15.134	381.627	51.245	2,50	10,44
			-	-10.127	381.627	51.245	2,50	12,10
	50,0%	2875	+	13.055	381.627	51.245	2,50	11,07
			-	-12.206	381.627	51.245	2,50	11,35
	62,5%	2875	+	10.977	381.627	51.245	2,50	11,78
			-	-14.285	381.627	51.245	2,50	10,69
	75,0%	2875	+	8.898	381.627	51.245	2,50	12,59
			-	-16.364	381.627	51.245	2,50	10,10
	87,5%	2875	+	6.819	381.627	51.245	2,50	13,52
			-	-18.442	381.627	51.245	2,50	9,58
	100%	2875	+	4.740	381.627	51.245	2,50	14,59
			-	-19.595	381.627	51.245	2,50	9,31
Trave 23-24	0%	0	+	17.561	381.627	-	-	VNR
			-	0	381.627	-	-	VNR
	12,5%	0	+	15.654	381.627	-	-	VNR
			-	0	381.627	-	-	VNR
	25,0%	0	+	12.845	381.627	-	-	VNR
			-	-1.466	381.627	-	-	VNR
	37,5%	0	+	10.036	381.627	-	-	VNR
			-	-4.275	381.627	-	-	VNR
	50,0%	0	+	7.227	381.627	-	-	VNR
			-	-7.084	381.627	-	-	VNR
	62,5%	0	+	4.418	381.627	-	-	VNR
			-	-9.893	381.627	-	-	VNR
	75,0%	0	+	1.609	381.627	-	-	VNR
			-	-12.702	381.627	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	381.627	-	-	VNR
			-	-15.511	381.627	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	381.627	-	-	VNR
			-	-17.462	381.627	-	-	VNR
Primo Impalcato					**Travata: Trave S1-16**			
Trave S1-16	0%	3343	+	36.233	381.627	51.245	2,50	6,24
			-	-12.211	381.627	51.245	2,50	10,28
	12,5%	3343	+	34.236	381.627	51.245	2,50	6,45
			-	-16.956	381.627	51.245	2,50	9,12
	25,0%	3343	+	29.480	381.627	51.245	2,50	7,02
			-	-21.624	381.627	51.245	2,50	8,20
	37,5%	3343	+	24.801	381.627	51.245	2,50	7,68
			-	-26.216	381.627	51.245	2,50	7,47
	50,0%	3343	+	20.198	381.627	51.245	2,50	8,46
			-	-30.732	381.627	51.245	2,50	6,86
	62,5%	3343	+	15.671	381.627	51.245	2,50	9,41
			-	-35.171	381.627	51.245	2,50	6,35
	75,0%	3343	+	11.221	381.627	51.245	2,50	10,57
			-	-39.534	381.627	51.245	2,50	5,92
	87,5%	3343	+	6.847	381.627	51.245	2,50	12,02
			-	-43.821	381.627	51.245	2,50	5,55
	100,0%	3343	+	2.550	381.627	51.245	2,50	13,90
			-	-45.561	381.627	51.245	2,50	5,42
Primo Impalcato					**Travata: Trave 16-25**			
Trave 16-25	0%	0	+	26.119	477.034	-	-	VNR
			-	0	477.034	-	-	VNR
	12,5%	0	+	21.975	477.034	-	-	VNR
			-	0	477.034	-	-	VNR
	25,0%	0	+	16.424	477.034	-	-	VNR
			-	0	477.034	-	-	VNR
	37,5%	0	+	10.874	477.034	-	-	VNR
			-	-551	477.034	-	-	VNR
	50,0%	0	+	5.323	477.034	-	-	VNR
			-	-6.102	477.034	-	-	VNR
	62,5%	0	+	0	477.034	-	-	VNR
			-	-11.653	477.034	-	-	VNR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	75,0%	0	+	0	477.034	-	-	VNR
			-	-17.204	477.034	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	477.034	-	-	VNR
			-	-22.755	477.034	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	477.034	-	-	VNR
			-	-26.999	477.034	-	-	VNR
Primo Impalcato					**Travata: Trave 18-27**			
Trave 18-27	0%	0	+	26.157	477.034	-	-	VNR
			-	0	477.034	-	-	VNR
	12,5%	0	+	21.975	477.034	-	-	VNR
			-	0	477.034	-	-	VNR
	25,0%	0	+	16.383	477.034	-	-	VNR
			-	0	477.034	-	-	VNR
	37,5%	0	+	10.792	477.034	-	-	VNR
			-	-463	477.034	-	-	VNR
	50,0%	0	+	5.200	477.034	-	-	VNR
			-	-6.055	477.034	-	-	VNR
	62,5%	0	+	0	477.034	-	-	VNR
			-	-11.647	477.034	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	477.034	-	-	VNR
			-	-17.239	477.034	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	477.034	-	-	VNR
			-	-22.831	477.034	-	-	VNR
	100,0%	0	+	0	477.034	-	-	VNR
			-	-27.116	477.034	-	-	VNR
Primo Impalcato					**Travata: Trave 20-28**			
Trave 20-28	0%	0	+	26.572	477.034	-	-	VNR
			-	0	477.034	-	-	VNR
	12,5%	0	+	22.337	477.034	-	-	VNR
			-	0	477.034	-	-	VNR
	25,0%	0	+	16.672	477.034	-	-	VNR
			-	0	477.034	-	-	VNR
	37,5%	0	+	11.006	477.034	-	-	VNR
			-	-438	477.034	-	-	VNR
	50,0%	0	+	5.340	477.034	-	-	VNR
			-	-6.103	477.034	-	-	VNR
	62,5%	0	+	0	477.034	-	-	VNR
			-	-11.769	477.034	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	477.034	-	-	VNR
			-	-17.435	477.034	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	477.034	-	-	VNR
			-	-23.100	477.034	-	-	VNR
	100%	0	+	0	477.034	-	-	VNR
			-	-27.442	477.034	-	-	VNR
Primo Impalcato					**Travata: Trave 2b-4b-7b-10b**			
Trave 2b-4b	0%	2101	+	8.677	286.220	34.048	2,50	10,87
			-	-8.000	286.220	34.048	2,50	11,15
	12,5%	2101	+	8.358	286.220	34.048	2,50	11,00
			-	-8.451	286.220	34.048	2,50	10,96
	25,0%	2664	+	6.814	286.220	34.048	2,50	9,80
			-	-1.081	286.220	34.048	2,50	12,19
	37,5%	2654	+	8.901	286.220	34.048	2,50	9,17
			-	-1.762	286.220	34.048	2,50	11,89
	50,0%	2675	+	6.278	286.220	34.048	2,50	9,95
			-	-2.096	286.220	34.048	2,50	11,64
	62,5%	2760	+	2.809	286.220	34.048	2,50	11,00
			-	-3.822	286.220	34.048	2,50	10,59
	75,0%	2911	+	0	286.347	34.048	2,50	VNR
			-	-7.550	286.347	34.048	2,50	8,94
	87,5%	2305	+	0	289.329	34.048	2,50	VNR
			-	-11.886	289.329	34.048	2,50	9,19
	100,0%	2305	+	0	289.329	34.048	2,50	VNR
			-	-12.225	289.329	34.048	2,50	9,09
Trave 4b-7b	0%	1136	+	16.167	287.199	34.048	2,50	11,15
			-	0	287.199	34.048	2,50	VNR
	12,5%	1136	+	15.804	287.199	34.048	2,50	11,31
			-	0	287.199	34.048	2,50	VNR
	25,0%	0	+	10.617	286.220	-	-	VNR
			-	0	286.220	-	-	VNR
	37,5%	0	+	5.282	286.220	-	-	VNR
			-	-1.337	286.220	-	-	VNR
	50,0%	0	+	3.119	286.220	-	-	VNR
			-	-3.529	286.220	-	-	VNR
	62,5%	0	+	789	286.220	-	-	VNR
			-	-5.696	286.220	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	286.220	-	-	VNR
			-	-9.933	286.220	-	-	VNR
	87,5%	1227	+	0	287.317	34.048	2,50	VNR
			-	-15.564	287.317	34.048	2,50	11,09
	100%	1227	+	0	287.317	34.048	2,50	VNR
			-	-15.950	287.317	34.048	2,50	10,92
Trave 7b-10b	0%	2417	+	12.960	289.121	34.048	2,50	8,63
			-	0	289.121	34.048	2,50	VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	+/-	$V_{Ed,2}$	V_{Rcd}	T_{Rcd}	$Ctg\Theta$	$CS_{v,T}$
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]		
	12,5%	2417	+	12.709	289.121	34.048	2,50	8,70
			-	0	289.121	34.048	2,50	VNR
	25,0%	2862	+	7.345	286.220	34.048	2,50	9,11
			-	-35	286.220	34.048	2,50	11,88
	37,5%	2977	+	1.536	286.220	34.048	2,50	10,78
			-	-3.410	286.220	34.048	2,50	10,07
	50,0%	2977	+	1.015	286.220	34.048	2,50	10,99
			-	-3.703	286.220	34.048	2,50	9,96
	62,5%	2799	+	486	286.220	34.048	2,50	11,92
			-	-5.677	286.220	34.048	2,50	9,80
	75,0%	2776	+	720	286.220	34.048	2,50	11,90
			-	-2.951	286.220	34.048	2,50	10,89
	87,5%	2675	+	13.349	286.220	34.048	2,50	7,99
			-	-1.837	286.220	34.048	2,50	11,77
	100,0%	2675	+	12.828	286.220	34.048	2,50	8,10
			-	-2.129	286.220	34.048	2,50	11,63

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
T_{Ed} Momento torcente di progetto.
+/- [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
T_{Rcd} Momento resistente del calcestruzzo.
$Ctg\Theta$ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
$CS_{v,T}$ Coefficiente di sicurezza per taglio e torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio

$\%LLI$ Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1-2-3-5-6-7**							
Trave: Trave 1-2				**FRC=0,06 cm**												
0%	RAR	1,823	17,43	40.410	54.307	0	9.55	SI	RAR	17,985	360,00	40.410	54.307	0	20.01	SI
	QPR	1,731	13,07	38.900	51.510	0	7.55	SI								
25,0%	RAR	1,176	17,43	40.131	-34.033	0	14.81	SI	RAR	10,769	360,00	40.131	-34.033	0	33.42	SI
	QPR	1,077	13,07	38.900	-31.020	0	12.13	SI								
50,0%	RAR	1,587	17,43	40.410	-46.887	0	10.98	SI	RAR	15,356	360,00	40.131	-46.904	0	23.44	SI
	QPR	1,477	13,07	38.900	-43.536	0	8.85	SI								
75,0%	RAR	0,589	17,43	41.391	15.746	0	29.58	SI	RAR	4,074	360,00	39.599	15.680	0	88.35	SI
	QPR	0,527	13,07	38.900	13.964	0	24.79	SI								
100,0%	RAR	7,837	17,43	40.131	152.980	0	2.22	SI	RAR	260,941	360,00	40.131	152.980	0	1.37	SI
	QPR	7,249	13,07	38.900	141.481	0	1.80	SI								
Trave: Trave 2-3				**FRC=0,17 cm**												
0%	RAR	7,513	17,43	12.715	141.377	0	2.32	SI	RAR	284,084	360,00	12.356	141.255	0	1.26	SI
	QPR	6,810	13,07	11.086	128.106	0	1.91	SI								
25,0%	RAR	1,467	17,43	12.176	-43.580	0	11.88	SI	RAR	16,826	360,00	11.509	-43.548	0	21.39	SI
	QPR	1,347	13,07	11.086	-40.029	0	9.70	SI								
50,0%	RAR	5,919	17,43	12.176	-103.937	0	2.94	SI	RAR	247,713	360,00	12.176	-103.937	0	1.45	SI
	QPR	5,397	13,07	11.086	-94.822	0	2.42	SI								
75,0%	RAR	1,244	17,43	12.715	-37.598	0	14.00	SI	RAR	14,325	360,00	12.176	-37.574	0	25.13	SI
	QPR	1,130	13,07	11.086	-34.184	0	11.56	SI								
100%	RAR	7,816	17,43	12.356	155.452	0	2.22	SI	RAR	270,077	360,00	12.176	155.483	0	1.33	SI
	QPR	7,130	13,07	11.086	141.860	0	1.83	SI								
Trave: Trave 3-5				**FRC=0,02 cm**												
0%	RAR	7,175	17,43	9.526	142.835	0	2.42	SI	RAR	248,651	360,00	8.991	142.854	0	1.44	SI
	QPR	6,540	13,07	8.181	130.293	0	1.99	SI								
25,0%	RAR	0,441	17,43	8.941	12.552	0	39.51	SI	RAR	4,427	360,00	8.405	12.580	0	81.31	SI
	QPR	0,406	13,07	8.181	11.565	0	32.18	SI								
50,0%	RAR	1,314	17,43	9.526	-38.282	0	13.26	SI	RAR	14,927	360,00	8.991	-38.246	0	24.11	SI
	QPR	1,190	13,07	8.181	-34.683	0	10.98	SI								
75,0%	RAR	0,348	17,43	9.526	-9.498	0	50.11	SI	RAR	3,382	360,00	8.991	-9.453	0	NS	SI
	QPR	0,309	13,07	8.181	-8.460	0	42.31	SI								
100%	RAR	5,624	17,43	9.526	98.830	0	3.09	SI	RAR	236,777	360,00	8.991	98.884	0	1.52	SI
	QPR	5,132	13,07	8.181	90.219	0	2.54	SI								
Trave: Trave 6-5				**FRC=0,06 cm**												
0%	RAR	4,942	17,43	14.224	86.646	0	3.52	SI	RAR	204,645	360,00	13.804	86.615	0	1.75	SI
	QPR	4,454	13,07	12.674	78.087	0	2.93	SI								
25,0%	RAR	0,930	17,43	13.810	-26.434	0	18.75	SI	RAR	10,001	360,00	13.390	-26.459	0	35.99	SI
	QPR	0,855	13,07	12.674	-24.325	0	15.28	SI								
50,0%	RAR	2,056	17,43	14.224	-59.942	0	8.47	SI	RAR	23,416	360,00	13.804	-59.962	0	15.37	SI
	QPR	1,880	13,07	12.674	-54.845	0	6.95	SI								
75,0%	RAR	0,542	17,43	14.224	-14.851	0	32.17	SI	RAR	5,333	360,00	13.804	-14.864	0	67.50	SI
	QPR	0,490	13,07	12.674	-13.434	0	26.70	SI								
100,0%	RAR	6,224	17,43	14.224	109.229	0	2.80	SI	RAR	259,861	360,00	13.804	109.222	0	1.38	SI
	QPR	5,693	13,07	12.674	99.940	0	2.29	SI								
Trave: Trave 6-7				**FRC=0,03 cm**												
0%	RAR	5,866	17,43	27.530	102.438	0	2.97	SI	RAR	236,757	360,00	27.303	102.407	0	1.52	SI
	QPR	5,351	13,07	25.675	93.430	0	2.44	SI								

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
25,0%	RAR	0,192	17,43	28.077	3.184	0	90.80	SI	RAR	0,001	360,00	28.077	3.184	0	NS	SI
	QPR	0,174	13,07	25.675	2.854	0	75.29	SI								
50,0%	RAR	1,507	17,43	27.303	-42.408	0	11.56	SI	RAR	15,764	360,00	27.303	-42.408	0	22.83	SI
	QPR	1,364	13,07	25.675	-38.304	0	9.58	SI								
75,0%	RAR	1,207	17,43	27.303	-33.488	0	14.43	SI	RAR	12,187	360,00	27.303	-33.488	0	29.53	SI
	QPR	1,087	13,07	25.675	-30.045	0	12.02	SI								
100%	RAR	1,092	17,43	28.077	29.975	0	15.96	SI	RAR	10,744	360,00	28.077	29.975	0	33.50	SI
	QPR	1,006	13,07	25.675	27.632	0	12.99	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1a-P1-S1**							
Trave: Trave 1a-P1				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,095	17,43	-2.180	-1.039	0	NS	SI	RAR	1,496	360,00	-2.213	-1.040	0	NS	SI
	QPR	0,088	13,07	-2.031	-961	0	NS	SI								
25,0%	RAR	0,127	17,43	-2.180	-1.338	0	NS	SI	RAR	1,853	360,00	-2.213	-1.339	0	NS	SI
	QPR	0,114	13,07	-2.031	-1.211	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,350	360,00	-2.213	-83	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,298	17,43	-2.153	2.938	0	58.42	SI	RAR	3,764	360,00	-2.186	2.939	0	95.63	SI
	QPR	0,279	13,07	-2.031	2.749	0	46.86	SI								
100,0%	RAR	0,783	17,43	-2.153	7.468	0	22.24	SI	RAR	9,186	360,00	-2.186	7.469	0	39.18	SI
	QPR	0,741	13,07	-2.031	7.062	0	17.64	SI								
Trave: Trave P1-S1				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,805	17,43	-267	7.536	0	21.65	SI	RAR	9,082	360,00	-487	7.544	0	39.63	SI
	QPR	0,757	13,07	-443	7.105	0	17.25	SI								
25,0%	RAR	0,332	17,43	-487	3.135	0	52.49	SI	RAR	3,818	360,00	-603	3.134	0	94.28	SI
	QPR	0,310	13,07	-443	2.929	0	42.12	SI								
50,0%	RAR	0,015	17,43	-267	-160	0	NS	SI	RAR	0,222	360,00	-383	-149	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,222	17,43	-267	-2.088	0	78.67	SI	RAR	2,529	360,00	-267	-2.088	0	NS	SI
	QPR	0,185	13,07	-443	-1.761	0	70.59	SI								
100,0%	RAR	0,291	17,43	-267	-2.736	0	59.92	SI	RAR	3,304	360,00	-267	-2.736	0	NS	SI
	QPR	0,240	13,07	-443	-2.275	0	54.40	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 11-P2-S1-12**							
Trave: Trave 11-P2				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,724	17,43	11.675	6.057	0	24.09	SI	RAR	5,550	360,00	11.675	6.057	0	64.86	SI
	QPR	0,667	13,07	10.759	5.587	0	19.59	SI								
25,0%	RAR	0,222	17,43	11.538	-1.342	0	78.54	SI	RAR	0,305	360,00	11.538	-1.342	0	NS	SI
	QPR	0,190	13,07	10.759	-1.082	0	68.91	SI								
50,0%	RAR	0,616	17,43	11.552	-5.215	0	28.29	SI	RAR	4,882	360,00	11.538	-5.215	0	73.73	SI
	QPR	0,550	13,07	10.759	-4.622	0	23.77	SI								
75,0%	RAR	0,669	17,43	11.552	-5.733	0	26.06	SI	RAR	5,493	360,00	11.552	-5.733	0	65.54	SI
	QPR	0,597	13,07	10.759	-5.087	0	21.88	SI								
100,0%	RAR	0,403	17,43	11.552	-2.943	0	43.29	SI	RAR	2,209	360,00	11.552	-2.943	0	NS	SI
	QPR	0,353	13,07	10.759	-2.533	0	37.06	SI								
Trave: Trave P2-S1				**FRC=-0,01 cm**												
0%	RAR	0,158	17,43	9.114	-831	0	NS	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,129	13,07	8.416	-612	0	NS	SI								
25,0%	RAR	0,709	17,43	9.159	6.094	0	24.59	SI	RAR	5,871	360,00	9.159	6.094	0	61.32	SI
	QPR	0,647	13,07	8.416	5.562	0	20.19	SI								
50,0%	RAR	1,765	17,43	9.159	16.142	0	9.87	SI	RAR	17,227	360,00	9.159	16.142	0	20.89	SI
	QPR	1,599	13,07	8.416	14.608	0	8.17	SI								
75,0%	RAR	4,846	17,43	9.114	29.278	0	3.59	SI	RAR	149,368	360,00	9.114	29.278	0	2.41	SI
	QPR	4,383	13,07	8.416	26.475	0	2.98	SI								
100,0%	RAR	7,494	17,43	9.114	45.448	0	2.32	SI	RAR	235,836	360,00	9.114	45.448	0	1.52	SI
	QPR	6,779	13,07	8.416	41.107	0	1.92	SI								
Trave: Trave S1-12				**FRC=0,20 cm**												
0%	RAR	8,615	17,43	48.135	97.034	0	2.02	SI	RAR	286,109	360,00	48.135	97.034	0	1.25	SI
	QPR	7,862	13,07	45.206	88.517	0	1.66	SI								
25,0%	RAR	1,707	17,43	48.113	-29.275	0	10.20	SI	RAR	14,703	360,00	48.113	-29.275	0	24.48	SI
	QPR	1,570	13,07	45.206	-26.848	0	8.32	SI								
50,0%	RAR	7,156	17,43	48.113	-74.007	0	2.43	SI	RAR	263,216	360,00	48.113	-74.007	0	1.36	SI
	QPR	6,529	13,07	45.206	-67.509	0	2.00	SI								
75,0%	RAR	1,783	17,43	48.135	-31.547	0	9.77	SI	RAR	15,970	360,00	48.135	-31.547	0	22.54	SI
	QPR	1,610	13,07	45.206	-28.368	0	8.11	SI								
100,0%	RAR	8,169	17,43	48.135	98.151	0	2.13	SI	RAR	243,500	360,00	48.113	98.158	0	1.47	SI
	QPR	7,543	13,07	45.206	90.617	0	1.73	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**							
Trave: Trave 16-23				**FRC=0,11 cm**												
0%	RAR	8,637	17,43	51.055	115.616	0	2.01	SI	RAR	286,951	360,00	51.055	115.616	0	1.25	SI
	QPR	7,884	13,07	47.942	105.514	0	1.65	SI								
25,0%	RAR	0,792	17,43	51.069	-13.813	0	22.00	SI	RAR	4,542	360,00	51.069	-13.813	0	79.26	SI
	QPR	0,729	13,07	47.942	-12.652	0	17.92	SI								
50,0%	RAR	5,341	17,43	51.055	-66.443	0	3.26	SI	RAR	185,916	360,00	51.055	-66.443	0	1.93	SI
	QPR	4,866	13,07	47.942	-60.503	0	2.68	SI								
75,0%	RAR	1,843	17,43	51.055	-36.941	0	9.45	SI	RAR	16,283	360,00	51.055	-36.941	0	22.10	SI
	QPR	1,663	13,07	47.942	-33.201	0	7.86	SI								
100%	RAR	6,011	17,43	51.069	74.885	0	2.89	SI	RAR	212,624	360,00	51.069	74.885	0	1.69	SI
	QPR	5,573	13,07	47.942	69.412	0	2.34	SI								
Trave: Trave 16-17				**FRC=0,03 cm**												
0%	RAR	6,303	17,43	41.126	109.624	0	2.76	SI	RAR	247,882	360,00	41.126	109.624	0	1.45	SI
	QPR	5,754	13,07	38.763	100.066	0	2.27	SI								
25,0%	RAR	0,521	17,43	42.490	-11.689	0	33.44	SI	RAR	2,756	360,00	42.490	-11.689	0	NS	SI
	QPR	0,477	13,07	38.763	-10.695	0	27.43	SI								
50,0%	RAR	1,727	17,43	41.114	-47.706	0	10.09	SI	RAR	17,261	360,00	41.114	-47.706	0	20.85	SI

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id$_{Cmb}$	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id$_{Cmb}$	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]		
	QPR	1,592	13,07	38.763	-43.903	0	8.21	SI								
75,0%	RAR	0,153	17,43	42.502	759	0	NS	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,132	13,07	38.763	469	0	99.07	SI								
100%	RAR	6,996	17,43	41.126	130.300	0	2.49	SI	RAR	250,419	360,00	41.126	130.300	0	1.43	SI
	QPR	6,420	13,07	38.763	119.518	0	2.03	SI								
Trave: Trave 18-17				**FRC=0,09 cm**												
0%	RAR	8,584	17,43	41.388	177.389	0	2.03	SI	RAR	263,127	360,00	41.388	177.389	0	1.36	SI
	QPR	7,840	13,07	38.636	161.953	0	1.66	SI								
25,0%	RAR	0,782	17,43	41.400	-21.031	0	22.27	SI	RAR	6,440	360,00	41.400	-21.031	0	55.90	SI
	QPR	0,717	13,07	38.636	-19.199	0	18.23	SI								
50,0%	RAR	5,353	17,43	41.400	-92.883	0	3.25	SI	RAR	206,950	360,00	41.400	-92.883	0	1.73	SI
	QPR	4,888	13,07	38.636	-84.803	0	2.67	SI								
75,0%	RAR	1,379	17,43	41.388	-38.232	0	12.64	SI	RAR	13,363	360,00	41.388	-38.232	0	26.93	SI
	QPR	1,260	13,07	38.636	-34.857	0	10.37	SI								
100%	RAR	7,668	17,43	41.400	142.986	0	2.27	SI	RAR	276,221	360,00	41.400	142.986	0	1.30	SI
	QPR	7,008	13,07	38.636	130.637	0	1.86	SI								
Trave: Trave 20-18				**FRC=0,07 cm**												
0%	RAR	8,319	17,43	38.217	171.991	0	2.09	SI	RAR	255,698	360,00	38.217	171.991	0	1.40	SI
	QPR	7,607	13,07	35.708	157.224	0	1.71	SI								
25,0%	RAR	0,668	17,43	38.163	-17.680	0	26.10	SI	RAR	5,265	360,00	38.163	-17.680	0	68.37	SI
	QPR	0,608	13,07	35.708	-16.005	0	21.50	SI								
50,0%	RAR	4,659	17,43	38.199	-80.770	0	3.74	SI	RAR	178,947	360,00	38.163	-80.772	0	2.01	SI
	QPR	4,252	13,07	35.708	-73.686	0	3.07	SI								
75,0%	RAR	0,658	17,43	38.217	-17.366	0	26.49	SI	RAR	5,139	360,00	38.217	-17.366	0	70.05	SI
	QPR	0,602	13,07	35.708	-15.819	0	21.71	SI								
100%	RAR	8,348	17,43	38.163	172.614	0	2.08	SI	RAR	256,656	360,00	38.163	172.614	0	1.40	SI
	QPR	7,625	13,07	35.708	157.596	0	1.71	SI								
Trave: Trave 21-20				**FRC=0,08 cm**												
0%	RAR	7,896	17,43	40.149	147.353	0	2.20	SI	RAR	285,621	360,00	40.149	147.353	0	1.26	SI
	QPR	7,172	13,07	37.568	133.803	0	1.82	SI								
25,0%	RAR	1,239	17,43	40.960	-33.995	0	14.07	SI	RAR	11,720	360,00	40.137	-33.963	0	30.71	SI
	QPR	1,145	13,07	37.568	-31.454	0	11.41	SI								
50,0%	RAR	5,160	17,43	40.145	-89.529	0	3.37	SI	RAR	199,363	360,00	40.137	-89.528	0	1.80	SI
	QPR	4,724	13,07	37.568	-81.944	0	2.76	SI								
75,0%	RAR	0,721	17,43	40.149	-19.188	0	24.17	SI	RAR	5,770	360,00	40.149	-19.188	0	62.38	SI
	QPR	0,657	13,07	37.568	-17.403	0	19.89	SI								
100,0%	RAR	8,585	17,43	40.137	177.449	0	2.03	SI	RAR	263,624	360,00	40.137	177.449	0	1.36	SI
	QPR	7,859	13,07	37.568	162.396	0	1.66	SI								
Trave: Trave 21-22				**FRC=0,05 cm**												
0%	RAR	8,081	17,43	44.340	150.643	0	2.15	SI	RAR	290,750	360,00	44.340	150.643	0	1.23	SI
	QPR	7,364	13,07	41.828	137.228	0	1.77	SI								
25,0%	RAR	0,188	17,43	45.839	-1.538	0	92.68	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,170	13,07	41.828	-1.355	0	76.88	SI								
50,0%	RAR	2,439	17,43	44.340	-68.638	0	7.14	SI	RAR	25,508	360,00	44.340	-68.638	0	14.11	SI
	QPR	2,217	13,07	41.828	-62.251	0	5.89	SI								
75,0%	RAR	1,837	17,43	44.340	-50.688	0	9.49	SI	RAR	18,310	360,00	44.340	-50.688	0	19.66	SI
	QPR	1,653	13,07	41.828	-45.460	0	7.90	SI								
100%	RAR	1,934	17,43	45.839	53.469	0	9.01	SI	RAR	19,357	360,00	45.839	53.469	0	18.59	SI
	QPR	1,773	13,07	41.828	49.019	0	7.37	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**							
Trave: Trave 24-25				**FRC=0,05 cm**												
0%	RAR	1,691	17,43	35.425	47.162	0	10.30	SI	RAR	17,301	360,00	35.425	47.162	0	20.80	SI
	QPR	1,578	13,07	32.882	44.035	0	8.28	SI								
25,0%	RAR	1,093	17,43	34.542	-29.428	0	15.94	SI	RAR	10,231	360,00	34.542	-29.428	0	35.18	SI
	QPR	0,995	13,07	32.882	-26.653	0	13.14	SI								
50,0%	RAR	1,750	17,43	34.542	-48.982	0	9.96	SI	RAR	18,071	360,00	34.542	-48.982	0	19.92	SI
	QPR	1,612	13,07	32.882	-45.044	0	8.10	SI								
75,0%	RAR	0,417	17,43	34.599	-9.311	0	41.75	SI	RAR	2,161	360,00	34.599	-9.311	0	NS	SI
	QPR	0,388	13,07	32.882	-8.596	0	33.66	SI								
100,0%	RAR	5,319	17,43	34.542	92.538	0	3.27	SI	RAR	209,307	360,00	34.542	92.538	0	1.71	SI
	QPR	4,900	13,07	32.882	85.203	0	2.66	SI								
Trave: Trave 25-26				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	5,026	17,43	31.818	87.468	0	3.46	SI	RAR	198,224	360,00	31.818	87.468	0	1.81	SI
	QPR	4,627	13,07	30.197	80.486	0	2.82	SI								
25,0%	RAR	0,519	17,43	32.530	-12.512	0	33.60	SI	RAR	3,569	360,00	31.626	-12.483	0	NS	SI
	QPR	0,482	13,07	30.197	-11.630	0	27.12	SI								
50,0%	RAR	1,602	17,43	31.818	-44.825	0	10.88	SI	RAR	16,537	360,00	31.626	-44.826	0	21.76	SI
	QPR	1,484	13,07	30.197	-41.452	0	8.81	SI								
75,0%	RAR	0,423	17,43	31.818	-9.726	0	41.20	SI	RAR	2,454	360,00	31.818	-9.726	0	NS	SI
	QPR	0,392	13,07	30.197	-8.952	0	33.34	SI								
100,0%	RAR	5,338	17,43	31.626	92.979	0	3.26	SI	RAR	211,740	360,00	31.626	92.979	0	1.70	SI
	QPR	4,930	13,07	30.197	85.842	0	2.65	SI								
Trave: Trave 26-27				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	5,226	17,43	32.110	90.969	0	3.33	SI	RAR	206,645	360,00	32.110	90.969	0	1.74	SI
	QPR	4,827	13,07	30.438	83.996	0	2.70	SI								
25,0%	RAR	0,533	17,43	31.793	-13.006	0	32.69	SI	RAR	3,770	360,00	31.793	-13.006	0	95.47	SI
	QPR	0,493	13,07	30.438	-11.935	0	26.51	SI								
50,0%	RAR	1,673	17,43	32.110	-46.930	0	10.41	SI	RAR	17,373	360,00	31.793	-46.928	0	20.72	SI
	QPR	1,547	13,07	30.438	-43.314	0	8.45	SI								
75,0%	RAR	0,465	17,43	32.110	-10.950	0	37.48	SI	RAR	2,932	360,00	32.110	-10.950	0	NS	SI
	QPR	0,431	13,07	30.438	-10.098	0	30.30	SI								
100%	RAR	5,460	17,43	31.793	95.111	0	3.19	SI	RAR	216,897	360,00	31.793	95.111	0	1.65	SI
	QPR	5,037	13,07	30.438	87.696	0	2.59	SI								

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id$_{Cmb}$	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id$_{Cmb}$	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Trave: Trave 27-28				**FRC=0,05 cm**												
0%	RAR	5,428	17,43	32.610	94.518	0	3.21	SI	RAR	215,040	360,00	32.610	94.518	0	1.67	SI
	QPR	5,008	13,07	30.902	87.188	0	2.61	SI								
25,0%	RAR	0,516	17,43	32.222	-12.452	0	33.79	SI	RAR	3,529	360,00	32.222	-12.452	0	NS	SI
	QPR	0,479	13,07	30.902	-11.464	0	27.31	SI								
50,0%	RAR	1,714	17,43	32.610	-48.086	0	10.17	SI	RAR	17,820	360,00	32.222	-48.092	0	20.20	SI
	QPR	1,584	13,07	30.902	-44.380	0	8.25	SI								
75,0%	RAR	0,520	17,43	32.610	-12.534	0	33.53	SI	RAR	3,544	360,00	32.610	-12.534	0	NS	SI
	QPR	0,480	13,07	30.902	-11.519	0	27.21	SI								
100%	RAR	5,418	17,43	32.222	94.350	0	3.21	SI	RAR	214,837	360,00	32.222	94.350	0	1.67	SI
	QPR	5,003	13,07	30.902	87.093	0	2.61	SI								
Trave: Trave 29-28				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	4,902	17,43	31.610	85.283	0	3.55	SI	RAR	193,008	360,00	31.610	85.283	0	1.86	SI
	QPR	4,507	13,07	30.317	78.357	0	2.90	SI								
25,0%	RAR	0,553	17,43	31.962	-13.589	0	31.51	SI	RAR	3,997	360,00	31.962	-13.589	0	90.07	SI
	QPR	0,519	13,07	30.317	-12.734	0	25.16	SI								
50,0%	RAR	1,633	17,43	31.962	-45.754	0	10.67	SI	RAR	16,914	360,00	31.610	-45.764	0	21.28	SI
	QPR	1,515	13,07	30.317	-42.384	0	8.62	SI								
75,0%	RAR	0,471	17,43	31.610	-11.177	0	36.99	SI	RAR	3,046	360,00	31.610	-11.177	0	NS	SI
	QPR	0,438	13,07	30.317	-10.316	0	29.82	SI								
100,0%	RAR	5,211	17,43	31.962	90.716	0	3.34	SI	RAR	206,081	360,00	31.962	90.716	0	1.74	SI
	QPR	4,811	13,07	30.317	83.719	0	2.71	SI								
Trave: Trave 29-30				**FRC=0,03 cm**												
0%	RAR	4,403	17,43	27.051	76.634	0	3.95	SI	RAR	174,088	360,00	27.051	76.634	0	2.06	SI
	QPR	2,430	13,07	25.624	70.060	0	5.37	SI								
25,0%	RAR	0,250	17,43	27.700	-4.933	0	69.84	SI	RAR	0,730	360,00	26.619	-4.837	0	NS	SI
	QPR	0,222	13,07	25.624	-4.287	0	58.99	SI								
50,0%	RAR	1,398	17,43	27.051	-39.188	0	12.46	SI	RAR	14,484	360,00	27.051	-39.188	0	24.85	SI
	QPR	1,274	13,07	25.624	-35.624	0	10.26	SI								
75,0%	RAR	0,981	17,43	27.051	-26.779	0	17.76	SI	RAR	9,509	360,00	27.051	-26.779	0	37.85	SI
	QPR	0,882	13,07	25.624	-23.948	0	14.82	SI								
100%	RAR	1,207	17,43	27.700	33.430	0	14.44	SI	RAR	12,146	360,00	27.700	33.430	0	29.63	SI
	QPR	1,110	13,07	25.624	30.739	0	11.77	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1-S1**							
Trave: Trave 1-S1				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,132	17,43	-1.784	-1.038	0	NS	SI	RAR	1,625	360,00	-1.784	-1.038	0	NS	SI
	QPR	0,083	13,07	-1.473	-675	0	NS	SI								
25,0%	RAR	0,489	17,43	-1.784	-3.608	0	35.60	SI	RAR	5,168	360,00	-1.784	-3.608	0	69.66	SI
	QPR	0,455	13,07	-1.473	-3.343	0	28.74	SI								
50,0%	RAR	0,386	17,43	-1.683	-2.857	0	45.20	SI	RAR	4,126	360,00	-1.724	-2.858	0	87.25	SI
	QPR	0,372	13,07	-1.473	-2.748	0	35.14	SI								
75,0%	RAR	0,166	17,43	-1.784	1.284	0	NS	SI	RAR	1,963	360,00	-1.784	1.284	0	NS	SI
	QPR	0,144	13,07	-1.473	1.110	0	90.89	SI								
100,0%	RAR	1,204	17,43	-1.784	8.742	0	14.47	SI	RAR	12,243	360,00	-1.784	8.742	0	29.40	SI
	QPR	1,135	13,07	-1.473	8.227	0	11.52	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 2-12-17-26**							
Trave: Trave 2-12				**FRC=0,03 cm**												
0%	RAR	0,669	17,43	9.301	4.319	0	26.06	SI	RAR	4,943	360,00	9.301	4.319	0	72.83	SI
	QPR	0,628	13,07	8.793	4.051	0	20.82	SI								
25,0%	RAR	0,623	17,43	9.299	-3.989	0	27.99	SI	RAR	4,488	360,00	9.299	-3.989	0	80.21	SI
	QPR	0,579	13,07	8.793	-3.701	0	22.58	SI								
50,0%	RAR	0,756	17,43	9.299	-4.949	0	23.04	SI	RAR	5,811	360,00	9.299	-4.949	0	61.95	SI
	QPR	0,709	13,07	8.793	-4.633	0	18.44	SI								
75,0%	RAR	0,260	17,43	9.299	1.385	0	67.01	SI	RAR	0,898	360,00	9.299	1.385	0	NS	SI
	QPR	0,238	13,07	8.793	1.255	0	54.82	SI								
100%	RAR	2,157	17,43	9.299	15.010	0	8.08	SI	RAR	19,679	360,00	9.299	15.010	0	18.29	SI
	QPR	2,008	13,07	8.793	13.962	0	6.51	SI								
Trave: Trave 12-17				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	4,560	17,43	7.341	21.151	0	3.82	SI	RAR	117,502	360,00	7.341	21.151	0	3.06	SI
	QPR	4,151	13,07	6.811	19.245	0	3.14	SI								
25,0%	RAR	0,736	17,43	7.341	4.901	0	23.69	SI	RAR	5,958	360,00	7.341	4.901	0	60.42	SI
	QPR	0,664	13,07	6.811	4.412	0	19.70	SI								
50,0%	RAR	0,479	17,43	7.287	-3.064	0	36.35	SI	RAR	3,436	360,00	7.254	-3.064	0	NS	SI
	QPR	0,436	13,07	6.811	-2.774	0	30.01	SI								
75,0%	RAR	0,413	17,43	7.287	-2.586	0	42.21	SI	RAR	2,773	360,00	7.287	-2.586	0	NS	SI
	QPR	0,372	13,07	6.811	-2.315	0	35.17	SI								
100%	RAR	0,950	17,43	7.308	6.446	0	18.33	SI	RAR	8,092	360,00	7.308	6.446	0	44.48	SI
	QPR	0,855	13,07	6.811	5.784	0	15.29	SI								
Trave: Trave 17-26				**FRC=0,12 cm**												
0%	RAR	4,791	17,43	17.399	22.452	0	3.63	SI	RAR	154,029	360,00	17.399	22.452	0	2.33	SI
	QPR	2,521	13,07	16.455	21.034	0	5.18	SI								
25,0%	RAR	0,565	17,43	17.367	-4.009	0	30.84	SI	RAR	3,022	360,00	17.367	-4.009	0	NS	SI
	QPR	0,525	13,07	16.455	-3.709	0	24.89	SI								
50,0%	RAR	1,536	17,43	17.399	-12.439	0	11.34	SI	RAR	12,632	360,00	17.367	-12.438	0	28.49	SI
	QPR	1,436	13,07	16.455	-11.617	0	9.10	SI								
75,0%	RAR	0,436	17,43	17.399	-2.888	0	39.96	SI	RAR	1,741	360,00	17.399	-2.888	0	NS	SI
	QPR	0,408	13,07	16.455	-2.689	0	32.07	SI								
100,0%	RAR	5,269	17,43	17.367	24.702	0	3.30	SI	RAR	170,951	360,00	17.367	24.702	0	2.10	SI
	QPR	4,922	13,07	16.455	23.074	0	2.65	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 3-18-27**							
Trave: Trave 3-18				**FRC=0,24 cm**												
0%	RAR	5,437	17,43	5.638	25.580	0	3.20	SI	RAR	187,328	360,00	5.638	25.580	0	1.92	SI
	QPR	5,072	13,07	5.218	23.870	0	2.57	SI								

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
25,0%	RAR	0,927	17,43	5.597	-7.755	0	18.81	SI	RAR	8,343	360,00	5.597	-7.755	0	43.14	SI
	QPR	0,863	13,07	5.218	-7.222	0	15.15	SI								
50,0%	RAR	2,097	17,43	5.597	-17.915	0	8.31	SI	RAR	19,928	360,00	5.597	-17.915	0	18.06	SI
	QPR	1,962	13,07	5.218	-16.764	0	6.66	SI								
75,0%	RAR	0,620	17,43	5.638	-5.091	0	28.11	SI	RAR	5,302	360,00	5.638	-5.091	0	67.89	SI
	QPR	0,579	13,07	5.218	-4.756	0	22.58	SI								
100%	RAR	6,562	17,43	5.597	30.880	0	2.65	SI	RAR	227,162	360,00	5.597	30.880	0	1.58	SI
	QPR	6,117	13,07	5.218	28.802	0	2.13	SI								
Trave: Trave 18-27				**FRC=0,11 cm**												
0%	RAR	6,030	17,43	9.898	28.344	0	2.89	SI	RAR	204,469	360,00	9.898	28.344	0	1.76	SI
	QPR	5,637	13,07	9.415	26.500	0	2.31	SI								
25,0%	RAR	0,146	17,43	9.851	-758	0	NS	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,130	13,07	9.415	-640	0	NS	SI								
50,0%	RAR	1,409	17,43	9.898	-11.722	0	12.37	SI	RAR	12,483	360,00	9.851	-11.719	0	28.83	SI
	QPR	1,317	13,07	9.415	-10.945	0	9.92	SI								
75,0%	RAR	0,607	17,43	9.898	-4.758	0	28.72	SI	RAR	4,542	360,00	9.898	-4.758	0	79.26	SI
	QPR	0,564	13,07	9.415	-4.414	0	23.15	SI								
100,0%	RAR	2,403	17,43	9.851	20.354	0	7.25	SI	RAR	22,330	360,00	9.851	20.354	0	16.12	SI
	QPR	2,239	13,07	9.415	18.952	0	5.83	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 5-20-28**							
Trave: Trave 5-20				**FRC=0,24 cm**												
0%	RAR	5,930	17,43	6.946	27.889	0	2.93	SI	RAR	203,588	360,00	6.946	27.889	0	1.76	SI
	QPR	5,496	13,07	6.602	25.857	0	2.37	SI								
25,0%	RAR	0,831	17,43	7.174	-6.845	0	20.97	SI	RAR	7,165	360,00	7.174	-6.845	0	50.24	SI
	QPR	0,768	13,07	6.602	-6.324	0	17.02	SI								
50,0%	RAR	2,096	17,43	7.174	-17.825	0	8.31	SI	RAR	19,699	360,00	6.946	-17.819	0	18.27	SI
	QPR	1,959	13,07	6.602	-16.666	0	6.67	SI								
75,0%	RAR	0,668	17,43	6.946	-5.639	0	26.07	SI	RAR	5,791	360,00	6.946	-5.639	0	62.16	SI
	QPR	0,614	13,07	6.602	-5.168	0	21.28	SI								
100,0%	RAR	5,763	17,43	7.174	30.284	0	3.02	SI	RAR	168,201	360,00	7.174	30.284	0	2.14	SI
	QPR	5,361	13,07	6.602	28.169	0	2.43	SI								
Trave: Trave 20-28				**FRC=0,11 cm**												
0%	RAR	5,532	17,43	12.225	28.982	0	3.15	SI	RAR	157,698	360,00	12.225	28.982	0	2.28	SI
	QPR	5,129	13,07	11.795	26.863	0	2.54	SI								
25,0%	RAR	0,157	17,43	12.414	-757	0	NS	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,135	13,07	11.795	-591	0	97.03	SI								
50,0%	RAR	1,432	17,43	12.521	-11.784	0	12.17	SI	RAR	12,347	360,00	12.225	-11.785	0	29.15	SI
	QPR	1,338	13,07	11.795	-11.004	0	9.77	SI								
75,0%	RAR	0,629	17,43	12.225	-4.832	0	27.70	SI	RAR	4,441	360,00	11.922	-4.828	0	81.06	SI
	QPR	0,574	13,07	11.795	-4.377	0	22.76	SI								
100%	RAR	2,470	17,43	12.521	20.798	0	7.05	SI	RAR	22,598	360,00	12.521	20.798	0	15.93	SI
	QPR	2,292	13,07	11.795	19.289	0	5.70	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 6-21-29**							
Trave: Trave 6-21				**FRC=0,19 cm**												
0%	RAR	5,750	17,43	24.211	29.958	0	3.03	SI	RAR	155,916	360,00	24.211	29.958	0	2.30	SI
	QPR	5,277	13,07	22.100	27.490	0	2.47	SI								
25,0%	RAR	0,684	17,43	22.807	-4.950	0	25.46	SI	RAR	3,651	360,00	22.234	-4.934	0	98.61	SI
	QPR	0,619	13,07	22.100	-4.395	0	21.13	SI								
50,0%	RAR	1,965	17,43	24.211	-15.810	0	8.87	SI	RAR	16,009	360,00	22.807	-15.825	0	22.48	SI
	QPR	1,831	13,07	22.100	-14.752	0	7.14	SI								
75,0%	RAR	0,622	17,43	24.574	-4.293	0	28.03	SI	RAR	2,718	360,00	24.574	-4.293	0	NS	SI
	QPR	0,528	13,07	22.100	-3.580	0	24.76	SI								
100,0%	RAR	6,034	17,43	22.807	31.471	0	2.88	SI	RAR	165,383	360,00	22.807	31.471	0	2.17	SI
	QPR	5,585	13,07	22.100	29.119	0	2.34	SI								
Trave: Trave 21-29				**FRC=0,11 cm**												
0%	RAR	4,445	17,43	15.341	23.202	0	3.92	SI	RAR	122,855	360,00	15.341	23.202	0	2.93	SI
	QPR	2,467	13,07	12.477	21.009	0	5.29	SI								
25,0%	RAR	0,487	17,43	12.274	-3.732	0	35.77	SI	RAR	3,240	360,00	11.266	-3.725	0	NS	SI
	QPR	0,442	13,07	12.477	-3.316	0	29.56	SI								
50,0%	RAR	1,483	17,43	15.341	-12.087	0	11.74	SI	RAR	12,771	360,00	12.162	-12.153	0	28.18	SI
	QPR	1,381	13,07	12.477	-11.344	0	9.46	SI								
75,0%	RAR	0,506	17,43	16.564	-3.678	0	34.41	SI	RAR	2,740	360,00	15.341	-3.599	0	NS	SI
	QPR	0,415	13,07	12.477	-3.076	0	31.46	SI								
100%	RAR	4,424	17,43	12.162	23.142	0	3.93	SI	RAR	124,439	360,00	12.162	23.142	0	2.89	SI
	QPR	2,522	13,07	12.477	21.489	0	5.18	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 7-22-30**							
Trave: Trave 7-22				**FRC=0,24 cm**												
0%	RAR	7,343	17,43	28.559	41.395	0	2.37	SI	RAR	176,895	360,00	28.559	41.395	0	2.03	SI
	QPR	6,281	13,07	25.674	35.386	0	2.08	SI								
25,0%	RAR	0,843	17,43	27.766	-6.337	0	20.68	SI	RAR	4,771	360,00	27.766	-6.337	0	75.46	SI
	QPR	0,697	13,07	25.674	-5.095	0	18.76	SI								
50,0%	RAR	2,655	17,43	28.559	-21.572	0	6.56	SI	RAR	22,122	360,00	27.766	-21.574	0	16.27	SI
	QPR	2,277	13,07	25.674	-18.441	0	5.74	SI								
75,0%	RAR	0,779	17,43	28.559	-5.704	0	22.37	SI	RAR	3,987	360,00	28.559	-5.704	0	90.29	SI
	QPR	0,649	13,07	25.674	-4.652	0	20.14	SI								
100,0%	RAR	7,562	17,43	27.766	42.657	0	2.30	SI	RAR	183,097	360,00	27.766	42.657	0	1.96	SI
	QPR	6,437	13,07	25.674	36.273	0	2.03	SI								
Trave: Trave 22-30				**FRC=0,14 cm**												
0%	RAR	5,803	17,43	23.170	32.703	0	3.00	SI	RAR	139,455	360,00	23.170	32.703	0	2.58	SI
	QPR	4,827	13,07	19.613	27.195	0	2.70	SI								
25,0%	RAR	0,587	17,43	20.644	-4.341	0	29.71	SI	RAR	3,182	360,00	19.398	-4.294	0	NS	SI
	QPR	0,516	13,07	19.613	-3.742	0	25.33	SI								
50,0%	RAR	2,022	17,43	23.170	-16.361	0	8.61	SI	RAR	16,883	360,00	20.644	-16.422	0	21.32	SI

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
	QPR	1,734	13,07	19.613	-14.042	0	7.53	SI								
75,0%	RAR	0,654	17,43	23.170	-4.828	0	26.66	SI	RAR	3,461	360,00	23.170	-4.828	0	NS	SI
	QPR	0,512	13,07	19.613	-3.704	0	25.53	SI								
100%	RAR	5,592	17,43	20.644	31.545	0	3.11	SI	RAR	135,347	360,00	20.644	31.545	0	2.65	SI
	QPR	4,841	13,07	19.613	27.272	0	2.70	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1a-11-23-24**							
Trave: Trave 1a-11				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,130	17,43	-1.266	-996	0	NS	SI	RAR	1,510	360,00	-1.266	-996	0	NS	SI
	QPR	0,122	13,07	-1.166	-937	0	NS	SI								
25,0%	RAR	0,014	17,43	-1.240	-162	0	NS	SI	RAR	0,357	360,00	-1.240	-162	0	NS	SI
	QPR	0,013	13,07	-1.166	-152	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,152	17,43	-1.253	1.160	0	NS	SI	RAR	1,735	360,00	-1.253	1.160	0	NS	SI
	QPR	0,142	13,07	-1.166	1.083	0	91.86	SI								
75,0%	RAR	0,400	17,43	-1.253	2.939	0	43.56	SI	RAR	4,187	360,00	-1.253	2.939	0	85.97	SI
	QPR	0,377	13,07	-1.166	2.769	0	34.66	SI								
100,0%	RAR	0,713	17,43	-1.253	5.187	0	24.44	SI	RAR	7,286	360,00	-1.253	5.187	0	49.41	SI
	QPR	0,675	13,07	-1.166	4.908	0	19.36	SI								
Trave: Trave 11-23				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,940	17,43	1.297	6.681	0	18.54	SI	RAR	9,069	360,00	1.297	6.681	0	39.69	SI
	QPR	0,898	13,07	1.322	6.379	0	14.56	SI								
25,0%	RAR	0,048	17,43	1.385	-272	0	NS	SI	RAR	0,224	360,00	1.385	-272	0	NS	SI
	QPR	0,046	13,07	1.322	-258	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,444	17,43	1.345	-3.116	0	39.29	SI	RAR	4,152	360,00	1.297	-3.115	0	86.69	SI
	QPR	0,424	13,07	1.322	-2.976	0	30.84	SI								
75,0%	RAR	0,275	17,43	1.297	-1.911	0	63.28	SI	RAR	2,493	360,00	1.297	-1.911	0	NS	SI
	QPR	0,256	13,07	1.322	-1.773	0	50.96	SI								
100%	RAR	0,482	17,43	1.385	3.391	0	36.15	SI	RAR	4,523	360,00	1.385	3.391	0	79.58	SI
	QPR	0,476	13,07	1.322	3.347	0	27.48	SI								
Trave: Trave 23-24				**FRC=0,03 cm**												
0%	RAR	1,450	17,43	7.471	10.026	0	12.02	SI	RAR	13,008	360,00	7.471	10.026	0	27.67	SI
	QPR	1,395	13,07	7.219	9.646	0	9.36	SI								
25,0%	RAR	0,223	17,43	7.646	-1.201	0	78.32	SI	RAR	0,825	360,00	7.646	-1.201	0	NS	SI
	QPR	0,205	13,07	7.219	-1.100	0	63.62	SI								
50,0%	RAR	0,730	17,43	7.501	-4.853	0	23.87	SI	RAR	5,878	360,00	7.471	-4.853	0	61.24	SI
	QPR	0,705	13,07	7.219	-4.690	0	18.53	SI								
75,0%	RAR	0,214	17,43	7.471	-1.151	0	81.33	SI	RAR	0,775	360,00	7.471	-1.151	0	NS	SI
	QPR	0,208	13,07	7.219	-1.122	0	62.71	SI								
100,0%	RAR	1,451	17,43	7.646	10.024	0	12.01	SI	RAR	12,986	360,00	7.646	10.024	0	27.72	SI
	QPR	1,389	13,07	7.219	9.604	0	9.40	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave S1-16**							
Trave: Trave S1-16				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,457	17,43	5.000	-4.208	0	38.17	SI	RAR	4,155	360,00	5.000	-4.208	0	86.64	SI
	QPR	0,407	13,07	4.784	-3.727	0	32.11	SI								
25,0%	RAR	0,892	17,43	5.000	-8.567	0	19.53	SI	RAR	9,022	360,00	4.995	-8.567	0	39.90	SI
	QPR	0,816	13,07	4.784	-7.818	0	16.02	SI								
50,0%	RAR	0,784	17,43	4.995	-7.099	0	22.24	SI	RAR	7,469	360,00	4.995	-7.099	0	48.20	SI
	QPR	0,722	13,07	4.784	-6.532	0	18.09	SI								
75,0%	RAR	0,060	17,43	5.354	-231	0	NS	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,038	13,07	4.784	-39	0	NS	SI								
100,0%	RAR	1,272	17,43	5.000	12.577	0	13.70	SI	RAR	12,775	360,00	5.000	12.577	0	28.17	SI
	QPR	1,163	13,07	4.784	11.490	0	11.23	SI								
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 16-25**							
Trave: Trave 16-25				**FRC=0,12 cm**												
0%	RAR	4,556	17,43	15.680	21.356	0	3.82	SI	RAR	147,239	360,00	15.680	21.356	0	2.44	SI
	QPR	2,399	13,07	14.872	20.063	0	5.44	SI								
25,0%	RAR	0,604	17,43	15.689	-4.437	0	28.83	SI	RAR	3,660	360,00	15.675	-4.437	0	98.36	SI
	QPR	0,560	13,07	14.872	-4.093	0	23.34	SI								
50,0%	RAR	1,533	17,43	15.689	-12.497	0	11.37	SI	RAR	12,851	360,00	15.675	-12.497	0	28.01	SI
	QPR	1,432	13,07	14.872	-11.662	0	9.13	SI								
75,0%	RAR	0,418	17,43	15.689	-2.821	0	41.67	SI	RAR	1,818	360,00	15.675	-2.821	0	NS	SI
	QPR	0,393	13,07	14.872	-2.642	0	33.28	SI								
100,0%	RAR	5,242	17,43	15.689	24.590	0	3.32	SI	RAR	171,482	360,00	15.675	24.590	0	2.09	SI
	QPR	4,897	13,07	14.872	22.969	0	2.66	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 6b-P1-S1**							
Trave: Trave 6b-P1				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,157	17,43	-565	-1.509	0	NS	SI	RAR	1,870	360,00	-565	-1.509	0	NS	SI
	QPR	0,141	13,07	-459	-1.353	0	92.46	SI								
25,0%	RAR	0,244	17,43	-565	-2.321	0	71.34	SI	RAR	2,842	360,00	-565	-2.321	0	NS	SI
	QPR	0,216	13,07	-459	-2.052	0	60.45	SI								
50,0%	RAR	0,111	17,43	-565	-1.076	0	NS	SI	RAR	1,352	360,00	-565	-1.076	0	NS	SI
	QPR	0,092	13,07	-459	-890	0	NS	SI								
75,0%	RAR	0,253	17,43	-594	2.405	0	68.87	SI	RAR	2,946	360,00	-594	2.405	0	NS	SI
	QPR	0,241	13,07	-459	2.287	0	54.15	SI								
100,0%	RAR	0,865	17,43	-594	8.116	0	20.16	SI	RAR	9,779	360,00	-594	8.116	0	36.81	SI
	QPR	0,797	13,07	-459	7.477	0	16.39	SI								
Trave: Trave P1-S1				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,699	17,43	498	6.497	0	24.91	SI	RAR	7,718	360,00	498	6.497	0	46.64	SI
	QPR	0,647	13,07	727	5.990	0	20.20	SI								
25,0%	RAR	0,497	17,43	498	4.607	0	35.06	SI	RAR	5,456	360,00	498	4.607	0	65.97	SI
	QPR	0,449	13,07	727	4.145	0	29.09	SI								
50,0%	RAR	0,343	17,43	593	3.159	0	50.85	SI	RAR	3,728	360,00	498	3.163	0	96.55	SI
	QPR	0,299	13,07	727	2.746	0	43.64	SI								
75,0%	RAR	0,236	17,43	593	2.166	0	73.72	SI	RAR	2,534	360,00	498	2.165	0	NS	SI

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id$_{Cmb}$	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id$_{Cmb}$	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]		
	QPR	0,197	13,07	727	1.792	0	66.21	SI								
100,0%	RAR	0,178	17,43	593	1.619	0	98.00	SI	RAR	1,873	360,00	498	1.612	0	NS	SI
	QPR	0,143	13,07	727	1.285	0	91.34	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1-2**							
Trave: Trave 1-2				**FRC=0,17 cm**												
0%	RAR	7,588	17,43	-10.409	143.328	0	2.29	SI	RAR	287,932	360,00	-10.409	143.328	0	1.25	SI
	QPR	6,980	13,07	-10.374	131.774	0	1.87	SI								
25,0%	RAR	1,269	17,43	-10.473	-41.161	0	13.73	SI	RAR	14,968	360,00	-10.473	-41.161	0	24.05	SI
	QPR	1,153	13,07	-10.374	-37.477	0	11.33	SI								
50,0%	RAR	5,825	17,43	-10.473	-104.381	0	2.99	SI	RAR	239,842	360,00	-10.473	-104.381	0	1.50	SI
	QPR	5,336	13,07	-10.374	-95.721	0	2.44	SI								
75,0%	RAR	1,451	17,43	-10.409	-46.950	0	12.01	SI	RAR	17,021	360,00	-10.409	-46.950	0	21.15	SI
	QPR	1,326	13,07	-10.374	-42.956	0	9.86	SI								
100,0%	RAR	6,983	17,43	-10.473	131.779	0	2.49	SI	RAR	265,276	360,00	-10.473	131.779	0	1.35	SI
	QPR	6,399	13,07	-10.374	120.819	0	2.04	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 11-P2-S1-12**							
Trave: Trave 11-P2				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,680	17,43	-5.765	6.868	0	25.64	SI	RAR	8,403	360,00	-5.765	6.868	0	42.84	SI
	QPR	0,616	13,07	-5.537	6.251	0	21.20	SI								
25,0%	RAR	0,238	17,43	-5.847	-2.761	0	73.35	SI	RAR	3,913	360,00	-5.847	-2.761	0	92.00	SI
	QPR	0,189	13,07	-5.537	-2.264	0	69.06	SI								
50,0%	RAR	0,716	17,43	-5.847	-7.464	0	24.34	SI	RAR	9,471	360,00	-5.847	-7.464	0	38.01	SI
	QPR	0,617	13,07	-5.537	-6.464	0	21.20	SI								
75,0%	RAR	0,707	17,43	-5.847	-7.373	0	24.66	SI	RAR	9,363	360,00	-5.847	-7.373	0	38.45	SI
	QPR	0,613	13,07	-5.537	-6.427	0	21.33	SI								
100,0%	RAR	0,232	17,43	-5.765	-2.575	0	75.10	SI	RAR	3,744	360,00	-5.847	-2.574	0	96.14	SI
	QPR	0,197	13,07	-5.537	-2.228	0	66.46	SI								
Trave: Trave P2-S1				**FRC=-0,01 cm**												
0%	RAR	0,248	17,43	-8.430	-2.916	0	70.18	SI	RAR	4,446	360,00	-8.430	-2.916	0	80.96	SI
	QPR	0,191	13,07	-7.881	-2.343	0	68.36	SI								
25,0%	RAR	0,476	17,43	-8.194	5.098	0	36.65	SI	RAR	6,687	360,00	-8.430	5.088	0	53.83	SI
	QPR	0,419	13,07	-7.881	4.539	0	31.19	SI								
50,0%	RAR	1,648	17,43	-8.194	16.245	0	10.57	SI	RAR	19,310	360,00	-8.430	16.256	0	18.64	SI
	QPR	1,439	13,07	-7.881	14.242	0	9.08	SI								
75,0%	RAR	4,939	17,43	-8.430	30.503	0	3.52	SI	RAR	169,815	360,00	-8.430	30.503	0	2.11	SI
	QPR	4,318	13,07	-7.881	26.688	0	3.02	SI								
100,0%	RAR	7,761	17,43	-8.430	47.741	0	2.24	SI	RAR	261,966	360,00	-8.430	47.741	0	1.37	SI
	QPR	6,795	13,07	-7.881	41.802	0	1.92	SI								
Trave: Trave S1-12				**FRC=0,24 cm**												
0%	RAR	9,803	17,43	-42.894	143.362	0	1.77	SI	RAR	270,979	360,00	-42.894	143.362	0	1.32	SI
	QPR	8,665	13,07	-40.043	126.844	0	1.50	SI								
25,0%	RAR	1,425	17,43	-42.932	-33.870	0	12.23	SI	RAR	20,862	360,00	-42.932	-33.870	0	17.25	SI
	QPR	1,257	13,07	-40.043	-30.043	0	10.39	SI								
50,0%	RAR	7,854	17,43	-42.932	-97.640	0	2.21	SI	RAR	278,268	360,00	-42.932	-97.640	0	1.29	SI
	QPR	6,937	13,07	-40.043	-86.351	0	1.88	SI								
75,0%	RAR	1,634	17,43	-42.894	-38.350	0	10.67	SI	RAR	23,321	360,00	-42.894	-38.350	0	15.43	SI
	QPR	1,422	13,07	-40.043	-33.585	0	9.19	SI								
100,0%	RAR	9,865	17,43	-42.932	144.257	0	1.76	SI	RAR	272,620	360,00	-42.932	144.257	0	1.32	SI
	QPR	8,773	13,07	-40.043	128.391	0	1.49	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**							
Trave: Trave 1b-3				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,367	17,43	20.472	4.071	0	47.49	SI	RAR	2,905	360,00	6.901	4.784	0	NS	SI
	QPR	0,324	13,07	10.776	4.286	0	40.29	SI								
25,0%	RAR	0,282	17,43	19.734	2.759	0	61.72	SI	RAR	2,040	360,00	6.164	3.514	0	NS	SI
	QPR	0,247	13,07	10.039	3.084	0	53.01	SI								
50,0%	RAR	0,225	17,43	14.234	2.339	0	77.45	SI	RAR	1,536	360,00	6.092	2.817	0	NS	SI
	QPR	0,191	13,07	9.301	2.248	0	68.38	SI								
75,0%	RAR	0,199	17,43	13.496	1.991	0	87.38	SI	RAR	1,363	360,00	5.354	2.494	0	NS	SI
	QPR	0,158	13,07	8.564	1.778	0	82.66	SI								
100%	RAR	0,190	17,43	12.759	2.008	0	91.73	SI	RAR	1,444	360,00	4.617	2.537	0	NS	SI
	QPR	0,143	13,07	7.826	1.674	0	91.70	SI								
Trave: Trave 3-4				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	4,258	360,00	-44.433	-589	0	84.54	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,076	17,43	-48.321	-5.775	0	NS	SI	RAR	9,830	360,00	-61.170	-6.234	0	36.62	SI
	QPR	0,046	13,07	-53.136	-5.728	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,099	17,43	-54.782	-6.750	0	NS	SI	RAR	11,568	360,00	-69.443	-7.637	0	31.11	SI
	QPR	0,072	13,07	-59.347	-6.736	0	NS	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	5,879	360,00	-54.089	-1.667	0	61.23	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,880	17,43	-14.639	14.863	0	19.80	SI	RAR	14,388	360,00	-27.195	15.394	0	25.02	SI
	QPR	0,794	13,07	-20.880	14.113	0	16.45	SI								
Trave: Trave 4-5				**FRC=0,03 cm**												
0%	RAR	0,995	17,43	6.030	14.736	0	17.51	SI	RAR	11,437	360,00	-2.580	14.423	0	31.47	SI
	QPR	0,880	13,07	197	13.512	0	14.84	SI								
25,0%	RAR	0,607	17,43	3.862	8.970	0	28.72	SI	RAR	6,831	360,00	313	8.827	0	52.70	SI
	QPR	0,539	13,07	1.501	8.141	0	24.26	SI								
50,0%	RAR	0,440	17,43	-458	6.797	0	39.64	SI	RAR	5,322	360,00	-458	6.797	0	67.63	SI
	QPR	0,387	13,07	-489	5.984	0	33.82	SI								
75,0%	RAR	0,432	17,43	-374	6.670	0	40.36	SI	RAR	5,216	360,00	-374	6.670	0	69.02	SI
	QPR	0,350	13,07	-1.694	5.538	0	37.31	SI								
100%	RAR	0,564	17,43	-3.445	8.989	0	30.87	SI	RAR	7,292	360,00	-3.445	8.989	0	49.36	SI

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
	QPR	0,434	13,07	-5.519	7.181	0	30.08	SI								
Trave: Trave 5-2b				**FRC=-0,07 cm**												
0%	RAR	1,299	17,43	23.073	17.851	0	13.41	SI	RAR	11,812	360,00	23.073	17.851	0	30.47	SI
	QPR	1,116	13,07	18.005	15.506	0	11.71	SI								
25,0%	RAR	0,075	17,43	380	-1.112	0	NS	SI	RAR	1,121	360,00	-4.836	-887	0	NS	SI
	QPR	0,040	13,07	-2.835	-878	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,151	17,43	-44.974	-6.703	0	NS	SI	RAR	8,782	360,00	-47.413	-6.821	0	40.99	SI
	QPR	0,119	13,07	-42.075	-5.904	0	NS	SI								
75,0%	RAR	0,120	17,43	-77.374	-9.219	0	NS	SI	RAR	13,492	360,00	-80.726	-9.523	0	26.68	SI
	QPR	0,101	13,07	-70.154	-8.237	0	NS	SI								
100,0%	RAR	0,168	17,43	-101.651	-12.284	0	NS	SI	RAR	17,194	360,00	-101.651	-12.284	0	20.93	SI
	QPR	0,142	13,07	-87.468	-10.526	0	92.34	SI								
Trave: Trave 2b-6				**FRC=-0,01 cm**												
0%	RAR	0,728	17,43	-90.728	-20.546	0	23.94	SI	RAR	22,044	360,00	-90.728	-20.546	0	16.33	SI
	QPR	0,639	13,07	-77.435	-17.830	0	20.45	SI								
25,0%	RAR	0,094	17,43	-62.859	-7.439	0	NS	SI	RAR	10,523	360,00	-62.859	-7.439	0	34.21	SI
	QPR	0,085	13,07	-53.030	-6.368	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,325	17,43	-20.557	7.501	0	53.69	SI	RAR	7,400	360,00	-23.301	7.505	0	48.64	SI
	QPR	0,295	13,07	-18.324	6.787	0	44.27	SI								
75,0%	RAR	1,555	17,43	70.339	17.860	0	11.21	SI	RAR	7,063	360,00	70.339	17.860	0	50.97	SI
	QPR	1,393	13,07	63.823	15.933	0	9.38	SI								
100%	RAR	5,094	17,43	109.345	50.109	0	3.42	SI	RAR	95,877	360,00	109.345	50.109	0	3.75	SI
	QPR	3,417	13,07	97.945	44.426	0	3.82	SI								
Trave: Trave 6-7				**FRC=0,07 cm**												
0%	RAR	6,495	17,43	-12.775	102.427	0	2.68	SI	RAR	257,473	360,00	-12.775	102.427	0	1.39	SI
	QPR	5,797	13,07	-12.235	91.509	0	2.25	SI								
25,0%	RAR	1,108	17,43	-12.789	-28.460	0	15.73	SI	RAR	14,482	360,00	-12.789	-28.460	0	24.85	SI
	QPR	1,001	13,07	-12.235	-25.792	0	13.05	SI								
50,0%	RAR	5,275	17,43	-12.775	-76.551	0	3.30	SI	RAR	240,764	360,00	-12.775	-76.551	0	1.49	SI
	QPR	4,737	13,07	-12.235	-68.790	0	2.75	SI								
75,0%	RAR	1,649	17,43	-12.775	-41.798	0	10.57	SI	RAR	20,941	360,00	-12.775	-41.798	0	17.19	SI
	QPR	1,471	13,07	-12.235	-37.361	0	8.88	SI								
100%	RAR	5,244	17,43	-12.789	76.140	0	3.32	SI	RAR	239,418	360,00	-12.789	76.140	0	1.50	SI
	QPR	4,716	13,07	-12.235	68.488	0	2.77	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 3b-8-9-10-4b-5b**							
Trave: Trave 3b-8				**FRC=0,03 cm**												
0%	RAR	2,470	17,43	78.033	9.018	0	7.05	SI	RAR	5,508	360,00	77.221	9.005	0	65.35	SI
	QPR	2,117	13,07	67.057	7.722	0	6.17	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	2,739	360,00	-16.692	153	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	-53.381	-2.767	0	NS	SI	RAR	14,931	360,00	-61.648	-3.136	0	24.11	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	9,384	360,00	-47.635	-1.273	0	38.36	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	1,778	17,43	23.824	8.168	0	9.80	SI	RAR	11,959	360,00	22.615	8.164	0	30.10	SI
	QPR	1,533	13,07	20.326	7.055	0	8.52	SI								
Trave: Trave 8-9				**FRC=0,02 cm**												
0%	RAR	1,767	17,43	47.140	6.900	0	9.86	SI	RAR	6,013	360,00	46.189	6.838	0	59.86	SI
	QPR	1,529	13,07	40.790	5.972	0	8.55	SI								
25,0%	RAR	0,653	17,43	27.713	2.020	0	26.67	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,567	13,07	24.041	1.751	0	23.06	SI								
50,0%	RAR	0,274	17,43	18.523	487	0	63.69	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,239	13,07	16.341	418	0	54.64	SI								
75,0%	RAR	0,264	17,43	19.653	376	0	66.10	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,224	13,07	17.095	301	0	58.27	SI								
100%	RAR	0,611	17,43	32.571	1.682	0	28.52	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,518	13,07	28.192	1.392	0	25.25	SI								
Trave: Trave 9-10				**FRC=0,03 cm**												
0%	RAR	0,457	17,43	60.092	-1.535	0	38.10	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,410	13,07	53.391	-1.414	0	31.91	SI								
25,0%	RAR	0,586	17,43	76.316	2.024	0	29.75	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,524	13,07	68.308	1.800	0	24.97	SI								
50,0%	RAR	1,056	17,43	103.313	6.789	0	16.49	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,950	13,07	92.820	6.117	0	13.75	SI								
75,0%	RAR	1,724	17,43	139.462	13.740	0	10.11	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,548	13,07	125.260	12.332	0	8.44	SI								
100,0%	RAR	3,109	17,43	179.403	31.377	0	5.60	SI	RAR	8,371	360,00	179.403	31.377	0	43.00	SI
	QPR	2,775	13,07	160.851	27.943	0	4.71	SI								
Trave: Trave 10-4b				**FRC=0,07 cm**												
0%	RAR	3,879	17,43	282.131	33.812	0	4.49	SI	RAR	1,097	360,00	282.131	33.812	0	NS	SI
	QPR	3,460	13,07	252.520	30.080	0	3.77	SI								
25,0%	RAR	2,669	17,43	281.491	15.283	0	6.53	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,394	13,07	251.881	13.755	0	5.46	SI								
50,0%	RAR	2,311	17,43	214.707	15.883	0	7.54	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,077	13,07	192.988	14.268	0	6.29	SI								
75,0%	RAR	2,010	17,43	150.580	17.115	0	8.67	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,811	13,07	136.364	15.368	0	7.21	SI								
100%	RAR	1,184	17,43	149.957	4.489	0	14.71	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,084	13,07	135.704	4.246	0	12.06	SI								
Trave: Trave 4b-5b				**FRC=0,18 cm**												
0%	RAR	1,562	17,43	70.909	17.518	0	11.15	SI	RAR	7,296	360,00	70.627	17.500	0	49.34	SI
	QPR	1,426	13,07	65.762	15.902	0	9.16	SI								

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
25,0%	RAR	0,283	17,43	21.943	2.339	0	61.63	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,280	13,07	21.776	2.308	0	46.72	SI								
50,0%	RAR	0,366	17,43	-14.240	-6.930	0	47.58	SI	RAR	6,655	360,00	-14.240	-6.930	0	54.09	SI
	QPR	0,324	13,07	-9.922	-5.885	0	40.35	SI								
75,0%	RAR	0,059	17,43	-44.127	-4.942	0	NS	SI	RAR	7,838	360,00	-44.541	-4.972	0	45.93	SI
	QPR	0,050	13,07	-38.270	-4.270	0	NS	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	6,176	360,00	-43.443	-2.960	0	58.28	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 9b-13-14-15-7b-8b**							
Trave: Trave 9b-13				**FRC=0,03 cm**												
0%	RAR	2,345	17,43	75.225	8.503	0	7.43	SI	RAR	4,929	360,00	74.617	8.491	0	73.03	SI
	QPR	2,011	13,07	64.917	7.272	0	6.50	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	2,534	360,00	-15.355	148	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,009	17,43	-48.985	-2.584	0	NS	SI	RAR	13,739	360,00	-56.253	-2.923	0	26.20	SI
	QPR	0,006	13,07	-47.445	-2.491	0	NS	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	6,929	360,00	-37.387	-766	0	51.95	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	2,030	17,43	37.436	8.794	0	8.58	SI	RAR	11,083	360,00	36.666	8.799	0	32.48	SI
	QPR	1,771	13,07	33.264	7.643	0	7.38	SI								
Trave: Trave 13-14				**FRC=0,03 cm**												
0%	RAR	2,150	17,43	61.521	8.180	0	8.10	SI	RAR	6,298	360,00	60.929	8.148	0	57.15	SI
	QPR	1,891	13,07	54.397	7.183	0	6.91	SI								
25,0%	RAR	0,828	17,43	36.648	2.480	0	21.04	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,730	13,07	32.467	2.179	0	17.90	SI								
50,0%	RAR	0,274	17,43	22.792	270	0	63.51	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,241	13,07	20.170	229	0	54.27	SI								
75,0%	RAR	0,279	17,43	18.873	-499	0	62.40	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,252	13,07	16.474	-479	0	51.88	SI								
100,0%	RAR	0,300	17,43	27.978	-184	0	58.02	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,280	13,07	24.246	-264	0	46.72	SI								
Trave: Trave 14-15				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	0,570	17,43	63.524	-2.950	0	30.58	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,514	13,07	56.594	-2.727	0	25.42	SI								
25,0%	RAR	0,556	17,43	79.393	1.282	0	31.36	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,498	13,07	71.266	1.130	0	26.27	SI								
50,0%	RAR	1,099	17,43	108.608	6.965	0	15.85	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,992	13,07	97.847	6.292	0	13.18	SI								
75,0%	RAR	1,842	17,43	147.380	14.834	0	9.46	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,659	13,07	132.692	13.358	0	7.88	SI								
100,0%	RAR	3,409	17,43	189.851	35.023	0	5.11	SI	RAR	10,272	360,00	189.851	35.023	0	35.04	SI
	QPR	3,054	13,07	170.593	31.339	0	4.28	SI								
Trave: Trave 15-7b				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	4,316	17,43	299.133	38.978	0	4.03	SI	RAR	3,631	360,00	298.856	38.994	0	99.15	SI
	QPR	3,868	13,07	268.382	34.905	0	3.37	SI								
25,0%	RAR	2,785	17,43	298.494	15.504	0	6.25	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,501	13,07	267.742	13.959	0	5.22	SI								
50,0%	RAR	2,315	17,43	212.683	16.135	0	7.52	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,081	13,07	191.118	14.507	0	6.28	SI								
75,0%	RAR	1,901	17,43	128.174	17.488	0	9.17	SI	RAR	2,187	360,00	127.502	17.457	0	NS	SI
	QPR	1,710	13,07	115.502	15.713	0	7.64	SI								
100,0%	RAR	0,782	17,43	126.842	-658	0	22.28	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,697	13,07	114.842	-408	0	18.76	SI								
Trave: Trave 7b-8b				**FRC=0,18 cm**												
0%	RAR	1,089	17,43	36.074	13.717	0	16.00	SI	RAR	6,998	360,00	36.074	13.717	0	51.44	SI
	QPR	0,988	13,07	33.522	12.373	0	13.22	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,730	360,00	-7.977	41	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,234	17,43	-37.212	-7.248	0	74.55	SI	RAR	8,867	360,00	-37.693	-7.250	0	40.60	SI
	QPR	0,204	13,07	-31.565	-6.239	0	64.07	SI								
75,0%	RAR	0,067	17,43	-52.498	-5.827	0	NS	SI	RAR	9,212	360,00	-52.498	-5.827	0	39.07	SI
	QPR	0,057	13,07	-46.006	-5.082	0	NS	SI								
100,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	6,110	360,00	-46.227	-2.554	0	58.92	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**							
Trave: Trave 16-23				**FRC=0,14 cm**												
0%	RAR	10,137	17,43	-43.875	166.823	0	1.71	SI	RAR	281,908	360,00	-43.875	166.823	0	1.27	SI
	QPR	8,960	13,07	-40.629	147.539	0	1.45	SI								
25,0%	RAR	0,511	17,43	-43.648	-15.310	0	34.08	SI	RAR	9,499	360,00	-43.648	-15.310	0	37.89	SI
	QPR	0,446	13,07	-40.629	-13.549	0	29.29	SI								
50,0%	RAR	6,449	17,43	-43.648	-88.944	0	2.70	SI	RAR	254,191	360,00	-43.875	-88.958	0	1.41	SI
	QPR	5,691	13,07	-40.629	-78.586	0	2.29	SI								
75,0%	RAR	1,870	17,43	-43.875	-46.533	0	9.32	SI	RAR	24,869	360,00	-43.875	-46.533	0	14.47	SI
	QPR	1,630	13,07	-40.629	-40.742	0	8.01	SI								
100%	RAR	7,715	17,43	-43.648	112.455	0	2.25	SI	RAR	272,661	360,00	-43.648	112.455	0	1.32	SI
	QPR	6,871	13,07	-40.629	100.206	0	1.90	SI								
Trave: Trave 16-17				**FRC=0,07 cm**												
0%	RAR	7,761	17,43	-45.482	165.388	0	2.24	SI	RAR	269,629	360,00	-45.482	165.388	0	1.33	SI
	QPR	6,868	13,07	-41.876	146.487	0	1.90	SI								
25,0%	RAR	0,430	17,43	-46.286	-18.053	0	40.49	SI	RAR	9,146	360,00	-46.286	-18.053	0	39.36	SI
	QPR	0,383	13,07	-41.876	-16.130	0	34.13	SI								
50,0%	RAR	4,541	17,43	-45.482	-82.369	0	3.83	SI	RAR	223,171	360,00	-46.286	-82.369	0	1.61	SI
	QPR	4,029	13,07	-41.876	-73.178	0	3.24	SI								

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
75,0%	RAR	0,755	17,43	-45.482	-27.757	0	23.07	SI	RAR	13,017	360,00	-46.286	-27.676	0	27.65	SI
	QPR	0,665	13,07	-41.876	-24.618	0	19.64	SI								
100%	RAR	6,937	17,43	-46.286	141.347	0	2.51	SI	RAR	264,646	360,00	-46.286	141.347	0	1.36	SI
	QPR	6,153	13,07	-41.876	125.447	0	2.12	SI								
Trave: Trave 17-18				**FRC=0,05 cm**												
0%	RAR	6,329	17,43	-65.760	130.456	0	2.75	SI	RAR	252,133	360,00	-66.910	130.260	0	1.42	SI
	QPR	5,641	13,07	-60.588	116.412	0	2.31	SI								
25,0%	RAR	0,128	17,43	-65.760	-10.091	0	NS	SI	RAR	7,020	360,00	-66.910	-10.197	0	51.27	SI
	QPR	0,113	13,07	-60.588	-9.150	0	NS	SI								
50,0%	RAR	1,744	17,43	-65.760	-57.864	0	9.99	SI	RAR	26,248	360,00	-66.910	-57.880	0	13.71	SI
	QPR	1,555	13,07	-60.588	-51.781	0	8.40	SI								
75,0%	RAR	0,225	17,43	-65.760	-12.862	0	77.55	SI	RAR	8,106	360,00	-66.910	-12.788	0	44.41	SI
	QPR	0,195	13,07	-60.588	-11.481	0	67.05	SI								
100%	RAR	6,422	17,43	-66.910	125.079	0	2.71	SI	RAR	282,303	360,00	-66.910	125.079	0	1.27	SI
	QPR	5,735	13,07	-60.588	111.749	0	2.27	SI								
Trave: Trave 18-20				**FRC=0,06 cm**												
0%	RAR	6,196	17,43	-64.043	120.659	0	2.81	SI	RAR	272,353	360,00	-65.373	120.508	0	1.32	SI
	QPR	5,534	13,07	-58.783	107.856	0	2.36	SI								
25,0%	RAR	0,391	17,43	-64.043	-17.757	0	44.63	SI	RAR	10,035	360,00	-65.373	-17.806	0	35.87	SI
	QPR	0,345	13,07	-58.783	-15.888	0	37.89	SI								
50,0%	RAR	1,935	17,43	-64.043	-63.398	0	9.00	SI	RAR	28,370	360,00	-65.373	-63.346	0	12.68	SI
	QPR	1,726	13,07	-58.783	-56.701	0	7.57	SI								
75,0%	RAR	0,342	17,43	-64.043	-16.264	0	51.03	SI	RAR	9,361	360,00	-64.043	-16.264	0	38.45	SI
	QPR	0,302	13,07	-58.783	-14.583	0	43.26	SI								
100%	RAR	6,000	17,43	-65.373	123.899	0	2.90	SI	RAR	240,380	360,00	-65.373	123.899	0	1.49	SI
	QPR	5,348	13,07	-58.783	110.465	0	2.44	SI								
Trave: Trave 10b-20				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,002	17,43	-106.747	-9.915	0	NS	SI	RAR	8,163	360,00	-106.747	-9.915	0	44.10	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,475	17,43	-106.747	-25.150	0	36.69	SI	RAR	13,642	360,00	-106.747	-25.150	0	26.38	SI
	QPR	0,409	13,07	-95.159	-21.960	0	31.95	SI								
50,0%	RAR	0,143	17,43	-104.889	-14.309	0	NS	SI	RAR	9,783	360,00	-106.747	-14.419	0	36.79	SI
	QPR	0,120	13,07	-95.159	-12.653	0	NS	SI								
75,0%	RAR	0,429	17,43	-104.889	22.343	0	40.62	SI	RAR	13,544	360,00	-106.747	22.340	0	26.58	SI
	QPR	0,378	13,07	-95.159	19.923	0	34.60	SI								
100%	RAR	4,149	17,43	-104.889	85.053	0	4.20	SI	RAR	217,029	360,00	-106.747	85.158	0	1.65	SI
	QPR	3,690	13,07	-95.159	75.793	0	3.54	SI								
Trave: Trave 21-10b				**FRC=0,11 cm**												
0%	RAR	5,788	17,43	145.725	114.103	0	3.01	SI	RAR	136,355	360,00	145.725	114.103	0	2.64	SI
	QPR	5,094	13,07	130.630	100.340	0	2.56	SI								
25,0%	RAR	1,402	17,43	92.430	34.489	0	12.42	SI	RAR	8,771	360,00	92.430	34.489	0	41.04	SI
	QPR	1,240	13,07	84.099	30.280	0	10.54	SI								
50,0%	RAR	0,321	17,43	16.405	-9.006	0	54.38	SI	RAR	2,677	360,00	12.722	-9.010	0	NS	SI
	QPR	0,280	13,07	14.305	-7.872	0	46.67	SI								
75,0%	RAR	0,483	17,43	-85.307	-23.437	0	36.06	SI	RAR	12,395	360,00	-90.046	-23.683	0	29.04	SI
	QPR	0,428	13,07	-75.121	-20.723	0	30.52	SI								
100,0%	RAR	0,715	17,43	-118.089	-33.917	0	24.38	SI	RAR	17,283	360,00	-118.089	-33.917	0	20.82	SI
	QPR	0,626	13,07	-99.486	-29.333	0	20.89	SI								
Trave: Trave 21-22				**FRC=0,08 cm**												
0%	RAR	7,668	17,43	-27.177	162.268	0	2.27	SI	RAR	259,439	360,00	-27.177	162.268	0	1.38	SI
	QPR	6,757	13,07	-25.440	143.088	0	1.93	SI								
25,0%	RAR	0,972	17,43	-26.802	-33.472	0	17.93	SI	RAR	14,348	360,00	-26.802	-33.472	0	25.09	SI
	QPR	0,858	13,07	-25.440	-29.728	0	15.22	SI								
50,0%	RAR	6,039	17,43	-26.802	-107.798	0	2.88	SI	RAR	275,912	360,00	-27.177	-107.808	0	1.30	SI
	QPR	5,336	13,07	-25.440	-95.337	0	2.44	SI								
75,0%	RAR	1,918	17,43	-27.177	-60.937	0	9.08	SI	RAR	25,493	360,00	-27.177	-60.937	0	14.12	SI
	QPR	1,686	13,07	-25.440	-53.692	0	7.75	SI								
100%	RAR	5,605	17,43	-26.802	107.323	0	3.10	SI	RAR	230,033	360,00	-26.802	107.323	0	1.56	SI
	QPR	4,962	13,07	-25.440	95.119	0	2.63	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 11b-18**							
Trave: Trave 11b-18				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	1,306	17,43	104.864	11.486	0	13.34	SI	RAR	0,785	360,00	91.133	11.805	0	NS	SI
	QPR	1,217	13,07	95.802	10.882	0	10.74	SI								
25,0%	RAR	0,875	17,43	104.084	4.529	0	19.91	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,806	13,07	95.023	4.252	0	16.21	SI								
50,0%	RAR	0,722	17,43	102.031	-2.214	0	24.15	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,662	13,07	94.243	-1.968	0	19.75	SI								
75,0%	RAR	1,098	17,43	101.095	-8.449	0	15.87	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,013	13,07	93.464	-7.779	0	12.90	SI								
100%	RAR	1,451	17,43	100.315	-14.276	0	12.01	SI	RAR	2,345	360,00	88.015	-13.570	0	NS	SI
	QPR	1,340	13,07	92.684	-13.181	0	9.75	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 18-19-20-10b**							
Trave: Trave 18-19				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,153	17,43	-50.719	-7.248	0	NS	SI	RAR	10,571	360,00	-60.035	-7.380	0	34.05	SI
	QPR	0,124	13,07	-51.580	-6.851	0	NS	SI								
25,0%	RAR	0,142	17,43	-51.516	-7.144	0	NS	SI	RAR	10,924	360,00	-62.531	-7.570	0	32.95	SI

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
	QPR	0,123	13,07	-52.450	-6.919	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,094	17,43	-40.056	-5.294	0	NS	SI	RAR	8,829	360,00	-51.942	-5.953	0	40.77	SI
	QPR	0,079	13,07	-41.571	-5.193	0	NS	SI								
75,0%	RAR	0,154	17,43	-7.406	3.252	0	NS	SI	RAR	3,508	360,00	-17.380	2.913	0	NS	SI
	QPR	0,123	13,07	-9.652	2.940	0	NS	SI								
100%	RAR	1,792	17,43	30.367	26.840	0	9.72	SI	RAR	16,611	360,00	24.794	26.768	0	21.67	SI
	QPR	1,644	13,07	28.464	24.579	0	7.95	SI								
Trave: Trave 19-20				**FRC=0,06 cm**												
0%	RAR	2,367	17,43	57.613	32.280	0	7.36	SI	RAR	17,978	360,00	52.911	31.848	0	20.02	SI
	QPR	2,172	13,07	52.449	29.648	0	6.01	SI								
25,0%	RAR	1,394	17,43	41.112	18.353	0	12.50	SI	RAR	9,628	360,00	37.645	18.188	0	37.39	SI
	QPR	1,269	13,07	36.707	16.768	0	10.30	SI								
50,0%	RAR	0,709	17,43	18.304	9.216	0	24.59	SI	RAR	5,850	360,00	15.915	9.357	0	61.53	SI
	QPR	0,627	13,07	15.148	8.252	0	20.84	SI								
75,0%	RAR	0,169	17,43	-5.890	3.134	0	NS	SI	RAR	2,961	360,00	-5.890	3.134	0	NS	SI
	QPR	0,097	13,07	-6.443	2.087	0	NS	SI								
100%	RAR	0,059	17,43	-32.444	-3.887	0	NS	SI	RAR	5,723	360,00	-32.444	-3.887	0	62.90	SI
	QPR	0,004	13,07	-29.484	-2.760	0	NS	SI								
Trave: Trave 10b-20				**FRC=-0,11 cm**												
0%	RAR	0,550	17,43	-27.050	-11.643	0	31.68	SI	RAR	10,872	360,00	-30.494	-11.860	0	33.11	SI
	QPR	0,489	13,07	-22.734	-10.232	0	26.71	SI								
25,0%	RAR	0,337	17,43	-29.951	-8.392	0	51.64	SI	RAR	8,722	360,00	-33.051	-8.474	0	41.27	SI
	QPR	0,311	13,07	-25.768	-7.555	0	42.09	SI								
50,0%	RAR	0,198	17,43	-22.238	-5.365	0	87.90	SI	RAR	6,259	360,00	-27.448	-5.630	0	57.51	SI
	QPR	0,182	13,07	-22.396	-5.116	0	71.68	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	1,689	360,00	-13.678	-759	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	0,505	17,43	23.113	5.948	0	34.48	SI	RAR	2,824	360,00	20.679	6.044	0	NS	SI
	QPR	0,407	13,07	16.810	4.967	0	32.08	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**							
Trave: Trave 24-25				**FRC=0,08 cm**												
0%	RAR	4,276	17,43	-28.015	76.771	0	4.07	SI	RAR	200,667	360,00	-28.015	76.771	0	1.79	SI
	QPR	3,911	13,07	-26.389	70.260	0	3.34	SI								
25,0%	RAR	1,484	17,43	-28.124	-46.736	0	11.74	SI	RAR	20,018	360,00	-28.124	-46.736	0	17.98	SI
	QPR	1,341	13,07	-26.389	-42.322	0	9.74	SI								
50,0%	RAR	4,345	17,43	-28.124	-78.016	0	4.01	SI	RAR	203,738	360,00	-28.124	-78.016	0	1.76	SI
	QPR	3,956	13,07	-26.389	-71.060	0	3.30	SI								
75,0%	RAR	0,353	17,43	-28.015	-13.590	0	49.40	SI	RAR	6,628	360,00	-28.015	-13.590	0	54.31	SI
	QPR	0,318	13,07	-26.389	-12.365	0	41.06	SI								
100,0%	RAR	7,480	17,43	-28.124	151.088	0	2.33	SI	RAR	275,716	360,00	-28.124	151.088	0	1.30	SI
	QPR	6,796	13,07	-26.389	137.309	0	1.92	SI								
Trave: Trave 25-26				**FRC=0,06 cm**												
0%	RAR	7,081	17,43	-25.314	142.981	0	2.46	SI	RAR	260,440	360,00	-25.314	142.981	0	1.38	SI
	QPR	6,434	13,07	-23.756	129.933	0	2.03	SI								
25,0%	RAR	0,514	17,43	-25.509	-18.387	0	33.89	SI	RAR	8,414	360,00	-25.509	-18.387	0	42.78	SI
	QPR	0,461	13,07	-23.756	-16.579	0	28.33	SI								
50,0%	RAR	3,974	17,43	-25.379	-71.321	0	4.38	SI	RAR	186,162	360,00	-25.509	-71.319	0	1.93	SI
	QPR	2,105	13,07	-23.756	-64.824	0	6.21	SI								
75,0%	RAR	0,447	17,43	-25.314	-16.272	0	39.00	SI	RAR	7,568	360,00	-25.314	-16.272	0	47.56	SI
	QPR	0,403	13,07	-23.756	-14.759	0	32.44	SI								
100,0%	RAR	7,294	17,43	-25.509	147.224	0	2.38	SI	RAR	268,028	360,00	-25.509	147.224	0	1.34	SI
	QPR	6,617	13,07	-23.756	133.574	0	1.97	SI								
Trave: Trave 26-27				**FRC=0,07 cm**												
0%	RAR	7,225	17,43	-25.242	145.810	0	2.41	SI	RAR	265,472	360,00	-25.242	145.810	0	1.35	SI
	QPR	6,562	13,07	-23.720	132.502	0	1.99	SI								
25,0%	RAR	0,589	17,43	-25.528	-20.725	0	29.58	SI	RAR	9,340	360,00	-25.528	-20.725	0	38.54	SI
	QPR	0,530	13,07	-23.720	-18.702	0	24.68	SI								
50,0%	RAR	4,178	17,43	-25.242	-74.919	0	4.17	SI	RAR	194,964	360,00	-25.528	-74.918	0	1.84	SI
	QPR	2,215	13,07	-23.720	-68.099	0	5.90	SI								
75,0%	RAR	0,478	17,43	-25.242	-17.241	0	36.44	SI	RAR	7,948	360,00	-25.242	-17.241	0	45.29	SI
	QPR	0,432	13,07	-23.720	-15.648	0	30.28	SI								
100%	RAR	7,572	17,43	-25.528	152.781	0	2.30	SI	RAR	277,823	360,00	-25.528	152.781	0	1.29	SI
	QPR	6,867	13,07	-23.720	138.610	0	1.90	SI								
Trave: Trave 27-28				**FRC=0,07 cm**												
0%	RAR	7,455	17,43	-25.583	150.433	0	2.33	SI	RAR	273,719	360,00	-25.583	150.433	0	1.31	SI
	QPR	6,771	13,07	-24.031	136.701	0	1.93	SI								
25,0%	RAR	0,575	17,43	-25.946	-20.310	0	30.33	SI	RAR	9,194	360,00	-25.946	-20.310	0	39.15	SI
	QPR	0,517	13,07	-24.031	-18.333	0	25.29	SI								
50,0%	RAR	4,281	17,43	-25.583	-76.757	0	4.07	SI	RAR	199,656	360,00	-25.946	-76.762	0	1.80	SI
	QPR	3,890	13,07	-24.031	-69.781	0	3.36	SI								
75,0%	RAR	0,546	17,43	-25.583	-19.373	0	31.94	SI	RAR	8,807	360,00	-25.583	-19.373	0	40.87	SI
	QPR	0,493	13,07	-24.031	-17.601	0	26.49	SI								
100%	RAR	7,546	17,43	-25.946	152.272	0	2.30	SI	RAR	277,074	360,00	-25.946	152.272	0	1.29	SI
	QPR	6,844	13,07	-24.031	138.147	0	1.90	SI								
Trave: Trave 29-28				**FRC=0,06 cm**												
0%	RAR	7,247	17,43	-24.839	138.240	0	2.40	SI	RAR	292,470	360,00	-24.839	138.240	0	1.23	SI
	QPR	6,578	13,07	-22.920	125.532	0	1.98	SI								
25,0%	RAR	0,614	17,43	-24.406	-20.930	0	28.40	SI	RAR	9,435	360,00	-24.406	-20.930	0	38.15	SI
	QPR	0,553	13,07	-22.920	-18.938	0	23.65	SI								
50,0%	RAR	4,075	17,43	-24.406	-73.044	0	4.27	SI	RAR	190,060	360,00	-24.839	-73.050	0	1.89	SI
	QPR	2,161	13,07	-22.920	-66.406	0	6.05	SI								
75,0%	RAR	0,513	17,43	-24.839	-18.285	0	33.98	SI	RAR	8,343	360,00	-24.839	-18.285	0	43.14	SI
	QPR	0,462	13,07	-22.920	-16.515	0	28.30	SI								

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
100,0%	RAR	7,152	17,43	-24.406	144.316	0	2.43	SI	RAR	262,524	360,00	-24.406	144.316	0	1.37	SI
	QPR	6,493	13,07	-22.920	131.051	0	2.01	SI								
Trave: Trave 29-30				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	6,273	17,43	-21.220	119.639	0	2.77	SI	RAR	253,011	360,00	-21.220	119.639	0	1.42	SI
	QPR	5,700	13,07	-19.849	108.726	0	2.29	SI								
25,0%	RAR	0,110	17,43	-21.491	-5.317	0	NS	SI	RAR	3,085	360,00	-21.491	-5.317	0	NS	SI
	QPR	0,095	13,07	-19.849	-4.700	0	NS	SI								
50,0%	RAR	1,872	17,43	-21.220	-57.648	0	9.31	SI	RAR	24,080	360,00	-21.220	-57.648	0	14.95	SI
	QPR	1,700	13,07	-19.849	-52.398	0	7.69	SI								
75,0%	RAR	1,208	17,43	-21.220	-37.889	0	14.42	SI	RAR	16,157	360,00	-21.220	-37.889	0	22.28	SI
	QPR	1,094	13,07	-19.849	-34.366	0	11.94	SI								
100%	RAR	1,768	17,43	-21.491	54.582	0	9.85	SI	RAR	22,862	360,00	-21.491	54.582	0	15.74	SI
	QPR	1,597	13,07	-19.849	49.354	0	8.18	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1-S1**							
Trave: Trave 1-S1				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,041	17,43	1.328	224	0	NS	SI	RAR	0,164	360,00	1.328	224	0	NS	SI
	QPR	0,055	13,07	1.138	336	0	NS	SI								
25,0%	RAR	0,471	17,43	1.333	-3.314	0	36.99	SI	RAR	4,424	360,00	1.333	-3.314	0	81.38	SI
	QPR	0,431	13,07	1.138	-3.040	0	30.29	SI								
50,0%	RAR	0,403	17,43	1.333	-2.827	0	43.21	SI	RAR	3,756	360,00	1.300	-2.827	0	95.84	SI
	QPR	0,379	13,07	1.138	-2.661	0	34.51	SI								
75,0%	RAR	0,239	17,43	1.333	1.649	0	72.83	SI	RAR	2,129	360,00	1.333	1.649	0	NS	SI
	QPR	0,213	13,07	1.138	1.473	0	61.27	SI								
100,0%	RAR	1,417	17,43	1.333	10.105	0	12.30	SI	RAR	13,783	360,00	1.333	10.105	0	26.11	SI
	QPR	1,310	13,07	1.138	9.353	0	9.97	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 2-12-17-26**							
Trave: Trave 2-12				**FRC=0,03 cm**												
0%	RAR	0,802	17,43	-16.477	6.614	0	21.74	SI	RAR	10,906	360,00	-16.477	6.614	0	33.00	SI
	QPR	0,756	13,07	-15.392	6.228	0	17.30	SI								
25,0%	RAR	0,299	17,43	-16.459	-3.005	0	58.26	SI	RAR	5,929	360,00	-16.459	-3.005	0	60.71	SI
	QPR	0,279	13,07	-15.392	-2.803	0	46.89	SI								
50,0%	RAR	0,587	17,43	-16.459	-5.072	0	29.69	SI	RAR	8,780	360,00	-16.477	-5.072	0	41.00	SI
	QPR	0,554	13,07	-15.392	-4.777	0	23.61	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	2,345	360,00	-16.459	404	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	1,756	17,43	-16.459	13.465	0	9.92	SI	RAR	20,348	360,00	-16.459	13.465	0	17.69	SI
	QPR	1,642	13,07	-15.392	12.592	0	7.96	SI								
Trave: Trave 12-17				**FRC=-0,01 cm**												
0%	RAR	1,968	17,43	-22.630	15.311	0	8.85	SI	RAR	23,563	360,00	-22.630	15.311	0	15.27	SI
	QPR	1,751	13,07	-20.822	13.657	0	7.46	SI								
25,0%	RAR	0,681	17,43	-22.630	6.068	0	25.59	SI	RAR	10,822	360,00	-22.630	6.068	0	33.26	SI
	QPR	0,591	13,07	-20.822	5.327	0	22.12	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	3,679	360,00	-22.630	885	0	97.86	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	3,800	360,00	-22.061	-1.019	0	94.73	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	2,718	360,00	-22.061	-233	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Trave: Trave 17-26				**FRC=0,16 cm**												
0%	RAR	5,884	17,43	-22.976	28.002	0	2.96	SI	RAR	229,732	360,00	-22.976	28.002	0	1.56	SI
	QPR	5,334	13,07	-21.531	25.397	0	2.45	SI								
25,0%	RAR	0,593	17,43	-22.872	-6.331	0	29.38	SI	RAR	9,260	360,00	-22.872	-6.331	0	38.87	SI
	QPR	0,529	13,07	-21.531	-5.704	0	24.71	SI								
50,0%	RAR	1,816	17,43	-22.872	-16.948	0	9.59	SI	RAR	21,377	360,00	-22.976	-16.949	0	16.84	SI
	QPR	1,640	13,07	-21.531	-15.354	0	7.96	SI								
75,0%	RAR	0,304	17,43	-22.976	-3.934	0	57.37	SI	RAR	6,479	360,00	-22.976	-3.934	0	55.56	SI
	QPR	0,269	13,07	-21.531	-3.549	0	48.52	SI								
100,0%	RAR	6,138	17,43	-22.872	32.802	0	2.83	SI	RAR	201,427	360,00	-22.872	32.802	0	1.78	SI
	QPR	5,556	13,07	-21.531	29.709	0	2.35	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 3-3b-9b-18**							
Trave: Trave 3-3b				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,125	17,43	-5.576	-952	0	NS	SI	RAR	2,601	360,00	-5.576	-952	0	NS	SI
	QPR	0,105	13,07	-5.015	-816	0	NS	SI								
25,0%	RAR	0,005	17,43	-11.306	612	0	NS	SI	RAR	2,822	360,00	-11.481	606	0	NS	SI
	QPR	0,003	13,07	-10.569	562	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	3,086	360,00	-18.211	219	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	3,341	360,00	-21.764	76	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	3,550	360,00	-23.039	88	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Trave: Trave 3b-9b				**FRC=0,02 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	4,327	360,00	-24.271	-406	0	83.20	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	4,824	360,00	-26.923	463	0	74.62	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	5,328	360,00	-31.843	346	0	67.57	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	5,316	360,00	-30.739	426	0	67.72	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	4,975	360,00	-30.566	-258	0	72.36	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Trave: Trave 9b-18				**FRC=0,04 cm**												

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	4,906	360,00	-30.228	248	0	73.37	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	4,691	360,00	-27.845	320	0	76.74	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	4,078	360,00	-25.476	-179	0	88.26	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,026	17,43	-14.921	913	0	NS	SI	RAR	3,981	360,00	-15.356	921	0	90.43	SI
	QPR	0,024	13,07	-14.111	857	0	NS	SI								
100%	RAR	0,417	17,43	-13.243	-2.890	0	41.82	SI	RAR	7,357	360,00	-13.243	-2.890	0	48.93	SI
	QPR	0,368	13,07	-12.061	-2.571	0	35.53	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 4-8-13-19**							
Trave: Trave 4-8				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,268	17,43	1.249	1.350	0	65.14	SI	RAR	2,344	360,00	1.249	1.350	0	NS	SI
	QPR	0,233	13,07	1.150	1.174	0	56.02	SI								
25,0%	RAR	0,245	17,43	-15.561	-2.100	0	71.24	SI	RAR	6,218	360,00	-15.561	-2.100	0	57.89	SI
	QPR	0,211	13,07	-13.830	-1.832	0	61.99	SI								
50,0%	RAR	0,129	17,43	-21.691	-1.805	0	NS	SI	RAR	6,567	360,00	-21.691	-1.805	0	54.81	SI
	QPR	0,107	13,07	-19.180	-1.558	0	NS	SI								
75,0%	RAR	0,156	17,43	-3.053	-984	0	NS	SI	RAR	2,308	360,00	-3.362	-969	0	NS	SI
	QPR	0,128	13,07	-3.066	-836	0	NS	SI								
100%	RAR	1,361	17,43	18.661	6.232	0	12.80	SI	RAR	8,924	360,00	18.661	6.232	0	40.33	SI
	QPR	1,182	13,07	15.618	5.442	0	11.05	SI								
Trave: Trave 8-13				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	1,186	17,43	14.029	5.545	0	14.69	SI	RAR	8,319	360,00	14.029	5.545	0	43.27	SI
	QPR	1,025	13,07	11.477	4.823	0	12.75	SI								
25,0%	RAR	0,016	17,43	-6.726	-434	0	NS	SI	RAR	1,800	360,00	-6.726	-434	0	NS	SI
	QPR	0,003	13,07	-6.362	-348	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	4,935	360,00	-21.262	-967	0	72.95	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,024	17,43	-7.795	-532	0	NS	SI	RAR	2,141	360,00	-7.795	-532	0	NS	SI
	QPR	0,008	13,07	-7.228	-417	0	NS	SI								
100,0%	RAR	1,243	17,43	12.468	5.926	0	14.02	SI	RAR	9,268	360,00	12.408	5.925	0	38.84	SI
	QPR	1,082	13,07	10.218	5.194	0	12.07	SI								
Trave: Trave 13-19				**FRC=0,03 cm**												
0%	RAR	1,352	17,43	11.831	6.538	0	12.88	SI	RAR	10,502	360,00	11.831	6.538	0	34.28	SI
	QPR	1,171	13,07	9.406	5.703	0	11.16	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	2,150	360,00	-11.238	-266	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,195	17,43	-23.523	-2.251	0	89.27	SI	RAR	7,672	360,00	-23.523	-2.251	0	46.92	SI
	QPR	0,162	13,07	-21.040	-1.945	0	80.83	SI								
75,0%	RAR	0,173	17,43	-21.961	-2.051	0	NS	SI	RAR	7,067	360,00	-21.961	-2.051	0	50.94	SI
	QPR	0,146	13,07	-19.564	-1.785	0	89.65	SI								
100%	RAR	0,440	17,43	2.089	2.220	0	39.59	SI	RAR	3,849	360,00	2.089	2.220	0	93.53	SI
	QPR	0,393	13,07	1.934	1.979	0	33.24	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 5-9-14-20**							
Trave: Trave 5-9				**FRC=0,02 cm**												
0%	RAR	0,306	17,43	-12.213	-2.381	0	56.96	SI	RAR	5,842	360,00	-12.213	-2.381	0	61.61	SI
	QPR	0,252	13,07	-10.582	-1.990	0	51.80	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	1,695	360,00	-9.375	-192	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,043	17,43	1.188	-167	0	NS	SI	RAR	0,732	360,00	-1.827	-248	0	NS	SI
	QPR	0,037	13,07	420	-174	0	NS	SI								
75,0%	RAR	0,319	17,43	25.138	-384	0	54.64	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,296	13,07	22.893	-380	0	44.14	SI								
100,0%	RAR	1,334	17,43	47.261	4.607	0	13.06	SI	RAR	1,708	360,00	46.971	4.600	0	NS	SI
	QPR	1,210	13,07	44.114	4.115	0	10.79	SI								
Trave: Trave 9-14				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	1,135	17,43	49.536	3.435	0	15.35	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,999	13,07	45.747	2.915	0	13.07	SI								
25,0%	RAR	0,351	17,43	34.113	86	0	49.72	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,320	13,07	31.501	61	0	40.83	SI								
50,0%	RAR	0,287	17,43	28.129	-58	0	60.81	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,265	13,07	25.679	-73	0	49.25	SI								
75,0%	RAR	0,510	17,43	48.465	-185	0	34.18	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,470	13,07	45.889	-108	0	27.81	SI								
100,0%	RAR	1,820	17,43	75.726	5.702	0	9.57	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,642	13,07	69.954	5.058	0	7.96	SI								
Trave: Trave 14-20				**FRC=0,06 cm**												
0%	RAR	2,205	17,43	77.257	7.655	0	7.90	SI	RAR	2,977	360,00	77.257	7.655	0	NS	SI
	QPR	2,001	13,07	71.441	6.882	0	6.53	SI								
25,0%	RAR	0,560	17,43	42.586	755	0	31.12	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,518	13,07	39.552	691	0	25.23	SI								
50,0%	RAR	0,550	17,43	17.786	-1.989	0	31.66	SI	RAR	1,111	360,00	17.786	-1.989	0	NS	SI
	QPR	0,507	13,07	17.776	-1.762	0	25.76	SI								
75,0%	RAR	0,034	17,43	-7.284	-555	0	NS	SI	RAR	2,492	360,00	-9.164	-612	0	NS	SI
	QPR	0,030	13,07	-7.116	-529	0	NS	SI								
100%	RAR	0,408	17,43	-19.523	-3.192	0	42.74	SI	RAR	8,388	360,00	-19.523	-3.192	0	42.91	SI
	QPR	0,321	13,07	-16.696	-2.583	0	40.67	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 6-5b-8b-21-29**							
Trave: Trave 6-5b				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	1,798	17,43	56.587	48.890	0	9.69	SI	RAR	16,574	360,00	56.587	48.890	0	21.72	SI
	QPR	1,553	13,07	50.307	42.113	0	8.41	SI								
25,0%	RAR	0,326	17,43	21.747	7.834	0	53.44	SI	RAR	2,085	360,00	21.747	7.834	0	NS	SI

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
50,0%	QPR	0,245	13,07	18.051	5.734	0	53.33	SI								
	RAR	0,138	17,43	-67.564	-10.378	0	NS	SI	RAR	7,175	360,00	-67.564	-10.378	0	50.17	SI
	QPR	0,121	13,07	-58.700	-9.055	0	NS	SI								
75,0%	RAR	0,332	17,43	-130.088	-22.010	0	52.51	SI	RAR	14,623	360,00	-130.088	-22.010	0	24.61	SI
	QPR	0,297	13,07	-114.189	-19.495	0	44.00	SI								
100%	RAR	0,712	17,43	-151.251	-34.856	0	24.46	SI	RAR	20,848	360,00	-151.251	-34.856	0	17.26	SI
	QPR	0,635	13,07	-132.981	-30.917	0	20.57	SI								
Trave: Trave 5b-8b				**FRC=0,02 cm**												
0%	RAR	0,461	17,43	-161.613	-28.292	0	37.84	SI	RAR	18,687	360,00	-161.613	-28.292	0	19.26	SI
	QPR	0,411	13,07	-141.928	-25.050	0	31.77	SI								
25,0%	RAR	0,642	17,43	-175.136	-34.905	0	27.16	SI	RAR	21,953	360,00	-175.136	-34.905	0	16.39	SI
	QPR	0,578	13,07	-153.850	-31.083	0	22.62	SI								
50,0%	RAR	0,661	17,43	-177.356	-35.664	0	26.38	SI	RAR	22,485	360,00	-179.532	-35.734	0	16.01	SI
	QPR	0,595	13,07	-157.531	-31.915	0	21.98	SI								
75,0%	RAR	0,658	17,43	-152.206	-33.328	0	26.47	SI	RAR	20,312	360,00	-154.075	-33.199	0	17.72	SI
	QPR	0,588	13,07	-134.905	-29.682	0	22.22	SI								
100%	RAR	0,414	17,43	-125.640	-23.651	0	42.13	SI	RAR	15,192	360,00	-125.640	-23.651	0	23.69	SI
	QPR	0,361	13,07	-111.186	-20.769	0	36.24	SI								
Trave: Trave 8b-21				**FRC=-0,12 cm**												
0%	RAR	0,793	17,43	-105.933	-33.153	0	21.99	SI	RAR	18,106	360,00	-105.933	-33.153	0	19.88	SI
	QPR	0,700	13,07	-93.986	-29.328	0	18.66	SI								
25,0%	RAR	0,351	17,43	-74.376	-17.161	0	49.65	SI	RAR	10,260	360,00	-74.376	-17.161	0	35.08	SI
	QPR	0,301	13,07	-65.860	-14.897	0	43.45	SI								
50,0%	RAR	0,048	17,43	-30.856	4.209	0	NS	SI	RAR	3,295	360,00	-35.067	4.243	0	NS	SI
	QPR	0,034	13,07	-29.170	3.629	0	NS	SI								
75,0%	RAR	0,940	17,43	58.875	22.682	0	18.54	SI	RAR	6,420	360,00	58.875	22.682	0	56.07	SI
	QPR	0,839	13,07	54.201	20.101	0	15.57	SI								
100%	RAR	2,471	17,43	97.545	64.792	0	7.05	SI	RAR	21,548	360,00	97.545	64.792	0	16.70	SI
	QPR	2,203	13,07	89.005	57.583	0	5.93	SI								
Trave: Trave 21-29				**FRC=0,13 cm**												
0%	RAR	6,648	17,43	-9.040	35.231	0	2.62	SI	RAR	207,930	360,00	-15.983	34.706	0	1.73	SI
	QPR	5,940	13,07	-12.997	31.561	0	2.20	SI								
25,0%	RAR	0,097	17,43	-5.899	-1.183	0	NS	SI	RAR	3,279	360,00	-17.470	-1.540	0	NS	SI
	QPR	0,076	13,07	-12.997	-1.368	0	NS	SI								
50,0%	RAR	1,669	17,43	-9.040	-14.958	0	10.44	SI	RAR	18,371	360,00	-15.983	-14.861	0	19.59	SI
	QPR	1,481	13,07	-12.997	-13.533	0	8.82	SI								
75,0%	RAR	0,602	17,43	-9.040	-5.697	0	28.93	SI	RAR	7,457	360,00	-15.983	-5.289	0	48.27	SI
	QPR	0,490	13,07	-12.997	-4.930	0	26.65	SI								
100%	RAR	5,728	17,43	-15.983	27.185	0	3.04	SI	RAR	217,610	360,00	-15.983	27.185	0	1.65	SI
	QPR	5,153	13,07	-12.997	24.439	0	2.53	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 7-22-30**							
Trave: Trave 7-22				**FRC=0,18 cm**												
0%	RAR	4,987	17,43	-16.291	88.761	0	3.49	SI	RAR	224,204	360,00	-16.291	88.761	0	1.60	SI
	QPR	4,613	13,07	-14.936	82.072	0	2.83	SI								
25,0%	RAR	1,224	17,43	-16.784	-37.965	0	14.23	SI	RAR	15,985	360,00	-16.784	-37.965	0	22.52	SI
	QPR	1,169	13,07	-14.936	-36.152	0	11.18	SI								
50,0%	RAR	3,994	17,43	-16.784	-71.259	0	4.36	SI	RAR	181,799	360,00	-16.784	-71.259	0	1.98	SI
	QPR	2,251	13,07	-14.936	-68.377	0	5.80	SI								
75,0%	RAR	0,479	17,43	-14.923	-16.303	0	36.40	SI	RAR	7,117	360,00	-14.923	-16.303	0	50.58	SI
	QPR	0,424	13,07	-14.936	-14.605	0	30.81	SI								
100,0%	RAR	6,503	17,43	-17.568	130.924	0	2.68	SI	RAR	236,676	360,00	-17.568	130.924	0	1.52	SI
	QPR	6,220	13,07	-14.936	125.164	0	2.10	SI								
Trave: Trave 22-30				**FRC=0,09 cm**												
0%	RAR	5,545	17,43	-14.298	111.592	0	3.14	SI	RAR	201,523	360,00	-14.298	111.592	0	1.78	SI
	QPR	5,230	13,07	-14.433	105.361	0	2.49	SI								
25,0%	RAR	0,116	17,43	-17.256	-5.229	0	NS	SI	RAR	2,839	360,00	-17.256	-5.229	0	NS	SI
	QPR	0,092	13,07	-14.433	-4.208	0	NS	SI								
50,0%	RAR	1,670	17,43	-14.298	-51.031	0	10.43	SI	RAR	21,112	360,00	-14.298	-51.031	0	17.05	SI
	QPR	1,591	13,07	-14.433	-48.679	0	8.21	SI								
75,0%	RAR	1,008	17,43	-12.344	-31.131	0	17.29	SI	RAR	13,043	360,00	-12.344	-31.131	0	27.60	SI
	QPR	0,898	13,07	-14.433	-28.048	0	14.55	SI								
100%	RAR	2,034	17,43	-17.246	62.110	0	8.57	SI	RAR	25,688	360,00	-17.246	62.110	0	14.01	SI
	QPR	1,893	13,07	-14.433	57.681	0	6.90	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 6b-11-23-24**							
Trave: Trave 6b-11				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,211	17,43	-481	-1.537	0	82.77	SI	RAR	2,171	360,00	-481	-1.537	0	NS	SI
	QPR	0,193	13,07	-411	-1.407	0	67.78	SI								
25,0%	RAR	0,022	17,43	-385	-179	0	NS	SI	RAR	0,292	360,00	-481	-174	0	NS	SI

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
50,0%	QPR	0,021	13,07	-411	-172	0	NS	SI								
	RAR	0,238	17,43	-460	1.734	0	73.21	SI	RAR	2,440	360,00	-460	1.734	0	NS	SI
75,0%	QPR	0,216	13,07	-411	1.574	0	60.46	SI								
	RAR	0,580	17,43	-460	4.191	0	30.03	SI	RAR	5,827	360,00	-460	4.191	0	61.77	SI
100,0%	QPR	0,532	13,07	-411	3.841	0	24.58	SI								
	RAR	0,999	17,43	-460	7.202	0	17.44	SI	RAR	9,977	360,00	-460	7.202	0	36.08	SI
	QPR	0,920	13,07	-411	6.627	0	14.21	SI								
Trave: Trave 11-23				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,966	17,43	-3.798	7.137	0	18.03	SI	RAR	10,250	360,00	-3.798	7.137	0	35.12	SI
	QPR	0,898	13,07	-3.571	6.639	0	14.54	SI								
25,0%	RAR	0,060	17,43	-3.554	-613	0	NS	SI	RAR	1,250	360,00	-3.719	-614	0	NS	SI
	QPR	0,056	13,07	-3.571	-588	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,466	17,43	-3.719	-3.538	0	37.42	SI	RAR	5,290	360,00	-3.798	-3.539	0	68.05	SI
	QPR	0,434	13,07	-3.571	-3.304	0	30.11	SI								
75,0%	RAR	0,207	17,43	-3.798	-1.687	0	84.06	SI	RAR	2,738	360,00	-3.798	-1.687	0	NS	SI
	QPR	0,184	13,07	-3.571	-1.509	0	70.95	SI								
100%	RAR	0,668	17,43	-3.719	4.989	0	26.10	SI	RAR	7,280	360,00	-3.719	4.989	0	49.44	SI
	QPR	0,642	13,07	-3.571	4.794	0	20.37	SI								
Trave: Trave 23-24				**FRC=0,04 cm**												
0%	RAR	1,570	17,43	-10.454	11.819	0	11.10	SI	RAR	17,427	360,00	-10.454	11.819	0	20.65	SI
	QPR	1,478	13,07	-9.965	11.137	0	8.84	SI								
25,0%	RAR	0,122	17,43	-10.429	-1.417	0	NS	SI	RAR	3,087	360,00	-10.429	-1.417	0	NS	SI
	QPR	0,112	13,07	-9.965	-1.322	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,743	17,43	-10.429	-5.877	0	23.46	SI	RAR	9,235	360,00	-10.454	-5.876	0	38.98	SI
	QPR	0,700	13,07	-9.965	-5.545	0	18.67	SI								
75,0%	RAR	0,147	17,43	-10.454	-1.596	0	NS	SI	RAR	3,336	360,00	-10.454	-1.596	0	NS	SI
	QPR	0,141	13,07	-9.965	-1.532	0	92.65	SI								
100,0%	RAR	1,520	17,43	-10.429	11.462	0	11.46	SI	RAR	16,932	360,00	-10.429	11.462	0	21.26	SI
	QPR	1,420	13,07	-9.965	10.719	0	9.20	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave S1-16**							
Trave: Trave S1-16				**FRC=0,02 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	1,309	360,00	-9.033	238	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,972	17,43	-9.422	-7.469	0	17.93	SI	RAR	11,381	360,00	-9.940	-7.474	0	31.63	SI
	QPR	0,860	13,07	-8.556	-6.621	0	15.20	SI								
50,0%	RAR	0,885	17,43	-9.422	-6.847	0	19.69	SI	RAR	10,521	360,00	-9.940	-6.850	0	34.21	SI
	QPR	0,783	13,07	-8.556	-6.067	0	16.70	SI								
75,0%	RAR	0,172	17,43	-9.422	1.740	0	NS	SI	RAR	3,343	360,00	-9.940	1.740	0	NS	SI
	QPR	0,155	13,07	-8.556	1.570	0	84.18	SI								
100,0%	RAR	3,812	17,43	-9.422	18.016	0	4.57	SI	RAR	110,127	360,00	-9.940	18.019	0	3.26	SI
	QPR	2,146	13,07	-8.556	16.047	0	6.09	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 16-25**							
Trave: Trave 16-25				**FRC=0,15 cm**												
0%	RAR	5,987	17,43	-16.561	28.408	0	2.91	SI	RAR	227,283	360,00	-16.561	28.408	0	1.58	SI
	QPR	5,445	13,07	-15.593	25.841	0	2.40	SI								
25,0%	RAR	0,560	17,43	-16.433	-5.715	0	31.10	SI	RAR	7,983	360,00	-16.561	-5.705	0	45.09	SI
	QPR	0,497	13,07	-15.593	-5.122	0	26.29	SI								
50,0%	RAR	1,804	17,43	-16.433	-16.508	0	9.66	SI	RAR	20,301	360,00	-16.561	-16.508	0	17.73	SI
	QPR	1,629	13,07	-15.593	-14.950	0	8.02	SI								
75,0%	RAR	0,362	17,43	-16.561	-3.996	0	48.19	SI	RAR	6,034	360,00	-16.561	-3.996	0	59.66	SI
	QPR	0,326	13,07	-15.593	-3.637	0	40.07	SI								
100,0%	RAR	6,718	17,43	-16.476	31.847	0	2.59	SI	RAR	253,068	360,00	-16.476	31.847	0	1.42	SI
	QPR	6,076	13,07	-15.593	28.816	0	2.15	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 18-27**							
Trave: Trave 18-27				**FRC=0,16 cm**												
0%	RAR	6,058	17,43	-3.674	28.583	0	2.87	SI	RAR	217,786	360,00	-3.674	28.583	0	1.65	SI
	QPR	5,469	13,07	-3.582	25.810	0	2.39	SI								
25,0%	RAR	0,684	17,43	-3.688	-6.133	0	25.46	SI	RAR	7,322	360,00	-3.688	-6.133	0	49.16	SI
	QPR	0,618	13,07	-3.582	-5.548	0	21.16	SI								
50,0%	RAR	1,941	17,43	-3.674	-17.041	0	8.98	SI	RAR	19,761	360,00	-3.688	-17.042	0	18.21	SI
	QPR	1,759	13,07	-3.582	-15.454	0	7.43	SI								
75,0%	RAR	0,481	17,43	-3.674	-4.362	0	36.27	SI	RAR	5,302	360,00	-3.674	-4.362	0	67.90	SI
	QPR	0,429	13,07	-3.582	-3.906	0	30.50	SI								
100,0%	RAR	6,808	17,43	-3.688	32.125	0	2.56	SI	RAR	244,338	360,00	-3.688	32.125	0	1.47	SI
	QPR	6,160	13,07	-3.582	29.095	0	2.12	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 20-28**							
Trave: Trave 20-28				**FRC=0,17 cm**												
0%	RAR	6,137	17,43	-14.486	29.091	0	2.84	SI	RAR	230,644	360,00	-14.486	29.091	0	1.56	SI
	QPR	5,515	13,07	-13.699	26.145	0	2.37	SI								
25,0%	RAR	0,642	17,43	-14.448	-6.319	0	27.15	SI	RAR	8,495	360,00	-14.448	-6.319	0	42.37	SI
	QPR	0,578	13,07	-13.699	-5.724	0	22.62	SI								
50,0%	RAR	1,929	17,43	-14.486	-17.493	0	9.03	SI	RAR	21,239	360,00	-14.486	-17.493	0	16.95	SI
	QPR	1,745	13,07	-13.699	-15.860	0	7.49	SI								
75,0%	RAR	0,451	17,43	-14.486	-4.812	0	38.63	SI	RAR	6,732	360,00	-14.486	-4.812	0	53.47	SI
	QPR	0,394	13,07	-13.699	-4.261	0	33.14	SI								
100%	RAR	6,049	17,43	-14.448	32.166	0	2.88	SI	RAR	192,489	360,00	-14.448	32.166	0	1.87	SI
	QPR	5,464	13,07	-13.699	29.075	0	2.39	SI								
Primo Impalcato									**Travata: Trave 2b-4b-7b-10b**							
Trave: Trave 2b-4b				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	2,567	360,00	-11.295	-485	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,186	17,43	-7.683	-1.383	0	93.56	SI	RAR	3,719	360,00	-7.683	-1.383	0	96.80	SI
	QPR	0,162	13,07	-6.837	-1.211	0	80.71	SI								

%LLI Tprnf	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Idcmb	σcc	σcd,amm	NEd	MEd,3	MEd,2	CS	Verificato	Idcmb	σat	σtd,amm	NEd	MEd,3	MEd,2	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
50,0%	RAR	0,134	17,43	-9.642	-1.209	0	NS	SI	RAR	3,681	360,00	-9.642	-1.209	0	97.80	SI
	QPR	0,113	13,07	-8.779	-1.050	0	NS	SI								
75,0%	RAR	0,074	17,43	4.916	-139	0	NS	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,056	13,07	3.989	-88	0	NS	SI								
100,0%	RAR	1,286	17,43	26.827	5.409	0	13.55	SI	RAR	6,184	360,00	26.827	5.409	0	58.21	SI
	QPR	1,144	13,07	23.260	4.842	0	11.43	SI								
Trave: Trave 4b-7b				**FRC=-0,08 cm**												
0%	RAR	1,135	17,43	13.505	5.303	0	15.35	SI	RAR	7,960	360,00	13.102	5.281	0	45.22	SI
	QPR	1,004	13,07	10.954	4.739	0	13.02	SI								
25,0%	RAR	0,103	17,43	-8.940	-1.007	0	NS	SI	RAR	3,267	360,00	-9.260	-1.018	0	NS	SI
	QPR	0,079	13,07	-9.056	-886	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	6,278	360,00	-25.809	-1.328	0	57.33	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	2,779	360,00	-11.610	-573	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	1,318	17,43	13.780	6.257	0	13.22	SI	RAR	9,689	360,00	13.780	6.257	0	37.15	SI
	QPR	1,174	13,07	11.405	5.617	0	11.13	SI								
Trave: Trave 7b-10b				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	1,494	17,43	25.131	6.601	0	11.66	SI	RAR	8,664	360,00	25.131	6.601	0	41.55	SI
	QPR	1,331	13,07	21.603	5.920	0	9.82	SI								
25,0%	RAR	0,202	17,43	2.513	940	0	86.09	SI	RAR	1,532	360,00	1.149	908	0	NS	SI
	QPR	0,179	13,07	1.608	862	0	73.12	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	1,443	360,00	-8.919	92	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	3,589	360,00	-16.223	-726	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	0,229	17,43	-30.442	-2.791	0	75.99	SI	RAR	9,244	360,00	-30.442	-2.791	0	38.94	SI
	QPR	0,191	13,07	-26.852	-2.401	0	68.43	SI								

LEGENDA:

%LLI Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
FRC Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
Idcmb Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σcc Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
σcd,amm Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
NEd, MEd,3, MEd,2 Sollecitazioni di progetto.
σat Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
σtd,amm Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
CS Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,\,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,\,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato [SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \le \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \le \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).

TRAVI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

%LLI	Idcmb	NEd	MEd,3	MEd,2	σct,f	σt	εsm	Ae	Δsm	Wd	Wamm	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 1-2-3-5-6-7**					
Trave: Trave 1-2				**FRC=0,06 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	39.062	51.959	0	1,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.900	51.510	0	1,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	39.437	1.730	0	-0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.900	1.494	0	-0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	39.062	-31.509	0	0,92	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.900	-31.020	0	0,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	39.062	-46.679	0	1,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.900	-46.030	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	39.062	-44.141	0	1,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.900	-43.536	0	1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	39.062	-23.893	0	0,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.900	-23.538	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	38.779	14.273	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.900	13.964	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	39.062	69.732	0	2,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.900	68.970	0	2,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	39.062	143.109	0	4,34	2,36	7,4571 E-04	1275	338	0,252	0,400	1,59	SI
	QPR	38.900	141.481	0	4,29	2,36	7,322 E-04	1275	338	0,247	0,300	1,21	SI
Trave: Trave 2-3				**FRC=0,17 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	11.267	129.917	0	4,23	2,36	8,6712 E-04	765	319	0,276	0,400	1,45	SI
	QPR	11.086	128.106	0	4,17	2,36	8,5076 E-04	765	319	0,271	0,300	1,11	SI
12,5%	FRQ	11.267	31.162	0	0,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.086	30.609	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	11.191	-40.477	0	1,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.086	-40.029	0	1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	11.267	-82.792	0	2,75	2,36	5,6149 E-04	765	353	0,198	0,400	2,02	SI
	QPR	11.086	-81.856	0	2,72	2,36	5,5509	765	353	0,196	0,300	1,53	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
50,0%	FRQ	11.267	-95.956	0	3,19	2,36	6,5335 E-04	765	353	0,231	0,400	1,73	SI
	QPR	11.086	-94.822	0	3,15	2,36	6,4538 E-04	765	353	0,228	0,300	1,32	SI
62,5%	FRQ	11.267	-79.898	0	2,65	2,36	5,4138 E-04	765	353	0,191	0,400	2,09	SI
	QPR	11.086	-78.930	0	2,62	2,36	5,3477 E-04	765	353	0,189	0,300	1,59	SI
75,0%	FRQ	11.267	-34.622	0	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.086	-34.184	0	1,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	11.267	39.870	0	1,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.086	39.414	0	1,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	11.267	143.574	0	4,57	2,36	8,5998 E-04	765	294	0,253	0,400	1,58	SI
	QPR	11.086	141.860	0	4,52	2,36	8,458 E-04	765	294	0,249	0,300	1,21	SI
Trave: Trave 3-5				**FRC=0,02 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	8.328	131.886	0	4,21	2,36	7,6633 E-04	765	294	0,225	0,400	1,78	SI
	QPR	8.181	130.293	0	4,16	2,36	7,5274 E-04	765	294	0,221	0,300	1,36	SI
12,5%	FRQ	8.328	62.600	0	1,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.181	61.868	0	1,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	8.092	11.658	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.181	11.565	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	8.328	-20.921	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.181	-20.618	0	0,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	8.328	-35.159	0	1,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.181	-34.683	0	1,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	8.328	-31.052	0	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.181	-30.629	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	8.328	-8.600	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.181	-8.460	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	8.328	32.195	0	1,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.181	31.823	0	1,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	8.328	91.331	0	3,04	2,36	6,2473 E-04	765	353	0,221	0,400	1,81	SI
	QPR	8.181	90.219	0	3,01	2,36	6,175 E-04	765	353	0,218	0,300	1,38	SI
Trave: Trave 6-5				**FRC=0,06 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	12.848	79.253	0	2,62	2,36	5,3476 E-04	765	353	0,189	0,400	2,12	SI
	QPR	12.674	78.087	0	2,58	2,36	5,2689 E-04	765	353	0,186	0,300	1,61	SI
12,5%	FRQ	12.848	18.268	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.674	17.896	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	12.661	-24.580	0	0,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.674	-24.325	0	0,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	12.848	-49.109	0	1,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.674	-48.574	0	1,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	12.848	-55.492	0	1,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.674	-54.845	0	1,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	12.848	-43.665	0	1,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.674	-43.133	0	1,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	12.848	-13.624	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.674	-13.434	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	12.848	34.636	0	1,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.674	34.257	0	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	12.848	101.116	0	3,36	2,36	6,9996 E-04	765	353	0,247	0,400	1,62	SI
	QPR	12.674	99.940	0	3,32	2,36	6,8691 E-04	765	353	0,243	0,300	1,24	SI
Trave: Trave 6-7				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	25.846	94.582	0	3,10	2,36	6,2404 E-04	765	353	0,220	0,400	1,81	SI
	QPR	25.675	93.430	0	3,06	2,36	6,1608 E-04	765	353	0,218	0,300	1,38	SI
12,5%	FRQ	25.846	42.453	0	1,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.675	41.965	0	1,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	25.980	2.926	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.675	2.854	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	25.846	-24.272	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.675	-23.902	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	25.846	-38.868	0	1,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.675	-38.304	0	1,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	25.846	-40.953	0	1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.675	-40.352	0	1,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	25.846	-30.527	0	0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.675	-30.045	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	25.846	-7.590	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.675	-7.383	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	25.980	27.887	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.675	27.632	0	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 1a-P1-S1**					
Trave: Trave 1a-P1				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-2.056	-975	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.031	-961	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-2.056	-1.248	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.031	-1.229	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-2.056	-1.234	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.031	-1.211	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-2.056	-826	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.031	-805	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-2.056	-25	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.031	-9	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-2.040	1.209	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.031	1.175	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-2.040	2.787	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.031	2.749	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-2.040	4.753	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.031	4.711	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-2.056	7.115	0	0,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.031	7.062	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave P1-S1				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-471	7.168	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-443	7.105	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-471	4.911	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-443	4.865	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-471	2.963	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-443	2.929	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-471	1.324	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-443	1.299	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-390	-78	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-443	-26	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-390	-1.122	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-443	-1.046	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-390	-1.860	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-443	-1.761	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-390	-2.294	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-443	-2.171	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-390	-2.422	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-443	-2.275	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 11-P2-S1-12**					
Trave: Trave 11-P2				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	10.877	5.650	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.759	5.587	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	10.877	1.924	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.759	1.858	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	10.866	-1.131	0	0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.759	-1.082	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10.866	-3.323	0	0,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.759	-3.239	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	10.866	-4.727	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.759	-4.622	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	10.866	-5.351	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.759	-5.236	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	10.866	-5.201	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.759	-5.087	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10.866	-4.285	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.759	-4.184	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	10.866	-2.610	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.759	-2.533	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave P2-S1				**FRC=-0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	8.530	-655	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.416	-612	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	8.442	2.146	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.416	2.112	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	8.530	5.647	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.416	5.562	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	8.530	9.895	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.416	9.729	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	8.530	14.865	0	1,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.416	14.608	0	1,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	8.530	20.551	0	2,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.416	20.193	0	1,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	8.530	26.946	0	2,68	2,36	3,9242 E-04	382	319	0,125	0,400	3,20	SI
	QPR	8.416	26.475	0	2,63	2,36	3,8553 E-04	382	319	0,123	0,300	2,44	SI
87,5%	FRQ	8.530	34.042	0	3,40	2,36	5,0087 E-04	382	319	0,160	0,400	2,51	SI
	QPR	8.416	33.449	0	3,34	2,36	4,9198 E-04	382	319	0,157	0,300	1,91	SI
100,0%	FRQ	8.530	41.834	0	4,19	2,36	6,5638 E-04	382	319	0,209	0,400	1,91	SI
	QPR	8.416	41.107	0	4,12	2,36	6,3868 E-04	382	319	0,204	0,300	1,47	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Trave: Trave S1-12				**FRC=0,20 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	45.564	89.892	0	4,52	2,36	8,1492 E-04	765	353	0,288	0,400	1,39	SI
	QPR	45.206	88.517	0	4,45	2,36	7,9489 E-04	765	353	0,281	0,300	1,07	SI
12,5%	FRQ	45.564	22.731	0	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.206	22.356	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	45.564	-27.229	0	1,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.206	-26.848	0	1,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	45.564	-57.999	0	2,93	2,36	5,7593 E-04	765	405	0,233	0,400	1,72	SI
	QPR	45.206	-57.138	0	2,89	2,36	5,6687 E-04	765	405	0,230	0,300	1,31	SI
50,0%	FRQ	45.564	-68.559	0	3,50	2,36	6,9497 E-04	765	405	0,281	0,400	1,42	SI
	QPR	45.206	-67.509	0	3,44	2,36	6,8372 E-04	765	405	0,277	0,300	1,08	SI
62,5%	FRQ	45.564	-58.866	0	2,98	2,36	5,8577 E-04	765	405	0,237	0,400	1,69	SI
	QPR	45.206	-57.919	0	2,93	2,36	5,7563 E-04	765	405	0,233	0,300	1,29	SI
75,0%	FRQ	45.564	-28.919	0	1,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.206	-28.368	0	1,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	45.859	21.508	0	0,92	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.206	21.145	0	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	45.564	91.736	0	4,50	2,36	7,0598 E-04	765	319	0,225	0,400	1,78	SI
	QPR	45.206	90.617	0	4,44	2,36	6,9241 E-04	765	319	0,221	0,300	1,36	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**					
Trave: Trave 16-23				**FRC=0,11 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	48.328	107.141	0	4,61	2,36	8,3062 E-04	893	347	0,289	0,400	1,39	SI
	QPR	47.942	105.514	0	4,53	2,36	8,108 E-04	893	347	0,282	0,300	1,06	SI
12,5%	FRQ	48.328	38.874	0	1,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.942	38.269	0	1,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	48.328	-12.834	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.942	-12.652	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	48.328	-46.621	0	1,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.942	-45.911	0	1,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	48.328	-61.468	0	2,64	2,36	4,8995 E-04	893	388	0,190	0,400	2,11	SI
	QPR	47.942	-60.503	0	2,59	2,36	4,8172 E-04	893	388	0,187	0,300	1,61	SI
62,5%	FRQ	48.328	-57.210	0	2,44	2,36	4,5147 E-04	893	388	0,175	0,400	2,29	SI
	QPR	47.942	-56.266	0	2,40	2,36	4,4349 E-04	893	388	0,172	0,300	1,74	SI
75,0%	FRQ	48.328	-33.845	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.942	-33.201	0	1,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	48.648	9.139	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.942	8.693	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	48.328	70.196	0	3,03	2,36	5,6881 E-04	893	388	0,221	0,400	1,81	SI
	QPR	47.942	69.412	0	3,00	2,36	5,6232 E-04	893	388	0,218	0,300	1,38	SI
Trave: Trave 16-17				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	39.047	101.628	0	3,29	2,36	6,5523 E-04	765	353	0,231	0,400	1,73	SI
	QPR	38.763	100.066	0	3,24	2,36	6,4472 E-04	765	353	0,228	0,300	1,32	SI
12,5%	FRQ	39.047	35.607	0	1,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.763	35.002	0	1,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	39.427	-10.861	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.763	-10.695	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	39.047	-37.469	0	1,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.763	-36.996	0	1,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	39.047	-44.495	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.763	-43.903	0	1,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	39.047	-31.847	0	0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.763	-31.414	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	38.710	477	0	-0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.763	469	0	-0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	39.047	52.103	0	1,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.763	51.386	0	1,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	39.047	121.189	0	3,86	2,36	7,3104 E-04	765	319	0,233	0,400	1,72	SI
	QPR	38.763	119.518	0	3,81	2,36	7,1542 E-04	765	319	0,228	0,300	1,32	SI
Trave: Trave 18-17				**FRC=0,09 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	39.024	164.380	0	5,05	2,36	8,6947 E-04	765	276	0,240	0,400	1,67	SI
	QPR	38.636	161.953	0	4,97	2,36	8,5204	765	276	0,235	0,300	1,28	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	FRQ	39.024	57.784	0	1,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.636	56.934	0	1,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	39.024	-19.491	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.636	-19.199	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	39.024	-67.445	0	2,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.636	-66.444	0	2,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	39.024	-86.078	0	2,77	2,36	5,4709 E-04	765	353	0,193	0,400	2,07	SI
	QPR	38.636	-84.803	0	2,73	2,36	5,387 E-04	765	353	0,190	0,300	1,58	SI
62,5%	FRQ	39.024	-75.390	0	2,41	2,36	4,7266 E-04	765	353	0,167	0,400	2,40	SI
	QPR	38.636	-74.274	0	2,38	2,36	4,6538 E-04	765	353	0,164	0,300	1,83	SI
75,0%	FRQ	39.024	-35.380	0	1,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.636	-34.857	0	1,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	39.024	33.951	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.636	33.446	0	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	39.024	132.604	0	4,23	2,36	8,4205 E-04	765	319	0,268	0,400	1,49	SI
	QPR	38.636	130.637	0	4,17	2,36	8,2376 E-04	765	319	0,263	0,300	1,14	SI
Trave: Trave 20-18				**FRC=0,07 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	36.061	159.548	0	4,90	2,36	8,3779 E-04	765	276	0,231	0,400	1,73	SI
	QPR	35.708	157.224	0	4,83	2,36	8,2115 E-04	765	276	0,226	0,300	1,33	SI
12,5%	FRQ	36.061	56.976	0	1,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	35.708	56.166	0	1,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	36.061	-16.274	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	35.708	-16.005	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	36.061	-60.204	0	1,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	35.708	-59.289	0	1,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	36.061	-74.813	0	2,40	2,36	4,7263 E-04	765	353	0,167	0,400	2,40	SI
	QPR	35.708	-73.686	0	2,37	2,36	4,6525 E-04	765	353	0,164	0,300	1,83	SI
62,5%	FRQ	36.061	-60.101	0	1,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	35.708	-59.196	0	1,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	36.061	-16.067	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	35.708	-15.819	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	36.061	57.287	0	1,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	35.708	56.445	0	1,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	36.061	159.962	0	4,92	2,36	8,4064 E-04	765	276	0,232	0,400	1,73	SI
	QPR	35.708	157.596	0	4,84	2,36	8,2395 E-04	765	276	0,227	0,300	1,32	SI
Trave: Trave 21-20				**FRC=0,08 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	37.932	135.978	0	4,35	2,36	8,7705 E-04	765	319	0,280	0,400	1,43	SI
	QPR	37.568	133.803	0	4,28	2,36	8,5639 E-04	765	319	0,273	0,300	1,10	SI
12,5%	FRQ	37.932	37.534	0	1,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	37.568	36.846	0	1,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	37.932	-31.824	0	0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	37.568	-31.454	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	37.932	-72.058	0	2,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	37.568	-71.061	0	2,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	37.932	-83.136	0	2,68	2,36	5,2801 E-04	765	353	0,186	0,400	2,14	SI
	QPR	37.568	-81.944	0	2,64	2,36	5,2023 E-04	765	353	0,184	0,300	1,63	SI
62,5%	FRQ	37.932	-65.024	0	2,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	37.568	-64.069	0	2,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	37.932	-17.689	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	37.568	-17.403	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	37.932	58.901	0	1,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	37.568	58.085	0	1,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	37.932	164.747	0	5,06	2,36	8,737 E-04	765	276	0,241	0,400	1,66	SI
	QPR	37.568	162.396	0	4,99	2,36	8,5685 E-04	765	276	0,236	0,300	1,27	SI
Trave: Trave 21-22				**FRC=0,05 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	42.164	139.335	0	4,45	2,36	9,0184 E-04	765	319	0,287	0,400	1,39	SI
	QPR	41.828	137.228	0	4,38	2,36	8,8206 E-04	765	319	0,281	0,300	1,07	SI
12,5%	FRQ	42.164	59.109	0	1,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.828	58.226	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	42.164	-1.404	0	-0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.828	-1.355	0	-0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	42.164	-42.204	0	1,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.828	-41.514	0	1,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
50,0%	FRQ	42.164	-63.290	0	2,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.828	-62.251	0	1,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	42.164	-64.662	0	2,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.828	-63.567	0	2,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	42.164	-46.322	0	1,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.828	-45.460	0	1,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	42.164	-8.267	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.828	-7.931	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	42.531	49.707	0	1,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.828	49.019	0	1,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**					
Trave: Trave 24-25				**FRC=0,05 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	33.304	44.433	0	1,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	32.882	44.035	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	33.304	2.641	0	-0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	32.882	2.313	0	-0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	33.086	-27.121	0	0,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	32.882	-26.653	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	33.086	-43.184	0	1,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	32.882	-42.544	0	1,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	33.086	-45.684	0	1,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	32.882	-45.044	0	1,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	33.086	-34.299	0	1,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	32.882	-33.833	0	1,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	33.086	-8.705	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	32.882	-8.596	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	33.086	31.421	0	0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	32.882	30.987	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	33.086	86.371	0	2,80	2,36	5,5698 E-04	765	353	0,197	0,400	2,03	SI
	QPR	32.882	85.203	0	2,76	2,36	5,492 E-04	765	353	0,194	0,300	1,55	SI
Trave: Trave 25-26				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	30.382	81.609	0	2,65	2,36	5,2747 E-04	765	353	0,186	0,400	2,15	SI
	QPR	30.197	80.486	0	2,61	2,36	5,199 E-04	765	353	0,184	0,300	1,63	SI
12,5%	FRQ	30.382	27.056	0	0,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.197	26.653	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	30.382	-11.741	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.197	-11.630	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	30.382	-34.753	0	1,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.197	-34.331	0	1,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	30.382	-41.979	0	1,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.197	-41.452	0	1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	30.382	-33.419	0	1,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.197	-32.992	0	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	30.382	-9.074	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.197	-8.952	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	30.382	31.058	0	0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.197	30.669	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	30.382	86.944	0	2,83	2,36	5,6469 E-04	765	353	0,199	0,400	2,01	SI
	QPR	30.197	85.842	0	2,79	2,36	5,5719 E-04	765	353	0,197	0,300	1,52	SI
Trave: Trave 26-27				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	30.628	85.095	0	2,76	2,36	5,5148 E-04	765	353	0,195	0,400	2,05	SI
	QPR	30.438	83.996	0	2,73	2,36	5,4405 E-04	765	353	0,192	0,300	1,56	SI
12,5%	FRQ	30.628	28.335	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.438	27.973	0	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	30.628	-12.098	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.438	-11.935	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	30.628	-36.173	0	1,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.438	-35.698	0	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	30.628	-43.888	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.438	-43.314	0	1,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	30.628	-35.242	0	1,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.438	-34.781	0	1,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	30.628	-10.233	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.438	-10.098	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	30.628	31.141	0	0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.438	30.737	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	30.628	88.850	0	2,89	2,36	5,7754 E-04	765	353	0,204	0,400	1,96	SI
	QPR	30.438	87.696	0	2,85	2,36	5,6989 E-04	765	353	0,201	0,300	1,49	SI
Trave: Trave 27-28				**FRC=0,05 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	31.096	88.346	0	2,87	2,36	5,7347 E-04	765	353	0,203	0,400	1,97	SI
	QPR	30.902	87.188	0	2,83	2,36	5,6563 E-04	765	353	0,200	0,300	1,50	SI
12,5%	FRQ	31.096	30.055	0	0,92	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	30.902	29.658	0	0,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	31.096	-11.609	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.902	-11.464	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	31.096	-36.616	0	1,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.902	-36.143	0	1,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	31.096	-44.964	0	1,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.902	-44.380	0	1,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	31.096	-36.651	0	1,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.902	-36.173	0	1,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	31.096	-11.675	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.902	-11.519	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	31.096	29.966	0	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.902	29.583	0	0,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	31.096	88.230	0	2,87	2,36	5,727 E-04	765	353	0,202	0,400	1,98	SI
	QPR	30.902	87.093	0	2,83	2,36	5,6503 E-04	765	353	0,200	0,300	1,50	SI
Trave: Trave 29-28				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	30.510	79.382	0	2,57	2,36	5,1184 E-04	765	353	0,181	0,400	2,21	SI
	QPR	30.317	78.357	0	2,54	2,36	5,0498 E-04	765	353	0,178	0,300	1,68	SI
12,5%	FRQ	30.510	25.478	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.317	25.149	0	0,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	30.510	-12.899	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.317	-12.734	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	30.510	-35.715	0	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.317	-35.257	0	1,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	30.510	-42.934	0	1,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.317	-42.384	0	1,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	30.510	-34.520	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.317	-34.082	0	1,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	30.510	-10.439	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.317	-10.316	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	30.510	29.345	0	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	30.317	28.950	0	0,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	30.510	84.836	0	2,76	2,36	5,4979 E-04	765	353	0,194	0,400	2,06	SI
	QPR	30.317	83.719	0	2,72	2,36	5,4231 E-04	765	353	0,192	0,300	1,57	SI
Trave: Trave 29-30				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	25.789	71.036	0	2,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.624	70.060	0	2,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	25.789	27.914	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.624	27.510	0	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	25.624	-4.375	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.624	-4.287	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	25.789	-25.662	0	0,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.624	-25.332	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	25.789	-36.117	0	1,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.624	-35.624	0	1,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	25.789	-35.682	0	1,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.624	-35.162	0	1,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	25.789	-24.359	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.624	-23.948	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	25.789	-2.146	0	-0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.624	-1.981	0	-0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	25.984	31.153	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.624	30.739	0	0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 1-S1**					
Trave: Trave 1-S1				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-1.528	-753	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-675	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-1.528	-2.476	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-2.417	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-1.528	-3.384	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-3.343	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-1.528	-3.476	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-3.453	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-1.502	-2.765	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-2.748	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-1.502	-1.233	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	-1.227	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-1.528	1.142	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	1.110	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-1.528	4.313	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	4.262	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-1.528	8.296	0	1,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.473	8.227	0	1,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 2-12-17-26**					
Trave: Trave 2-12				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	8.854	4.096	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.793	4.051	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	8.831	-691	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	8.793	-677	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	8.854	-3.741	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.793	-3.701	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	8.854	-5.073	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.793	-5.019	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	8.854	-4.682	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.793	-4.633	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	8.854	-2.567	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.793	-2.541	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	8.854	1.272	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.793	1.255	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	8.854	6.833	0	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.793	6.756	0	0,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	8.854	14.119	0	1,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.793	13.962	0	1,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 12-17				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	6.880	19.549	0	2,56	2,36	3,1013 E-04	510	319	0,099	0,400	4,05	SI
	QPR	6.811	19.245	0	2,52	2,36	3,0535 E-04	510	319	0,097	0,300	3,08	SI
12,5%	FRQ	6.880	11.051	0	1,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.811	10.872	0	1,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	6.880	4.494	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.811	4.412	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6.843	-184	0	-0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.811	-137	0	-0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	6.843	-2.821	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.811	-2.774	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6.843	-3.547	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.811	-3.500	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	6.843	-2.361	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.811	-2.315	0	0,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6.880	813	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.811	782	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	6.880	5.891	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.811	5.784	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 17-26				**FRC=0,12 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	16.573	21.255	0	2,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.455	21.034	0	2,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	16.573	6.622	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.455	6.559	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	16.573	-3.757	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.455	-3.709	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	16.573	-9.880	0	1,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.455	-9.767	0	1,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	16.573	-11.749	0	1,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.455	-11.617	0	1,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	16.573	-9.363	0	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.455	-9.257	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	16.573	-2.722	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.455	-2.689	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	16.573	8.174	0	0,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.455	8.088	0	0,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	16.573	23.325	0	2,59	2,36	4,6081 E-04	638	434	0,200	0,400	2,00	SI
	QPR	16.455	23.074	0	2,56	2,36	4,5566 E-04	638	434	0,198	0,300	1,52	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 3-18-27**					
Trave: Trave 3-18				**FRC=0,24 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	5.280	24.127	0	2,75	2,36	5,049 E-04	638	434	0,219	0,400	1,83	SI
	QPR	5.218	23.870	0	2,72	2,36	4,9943 E-04	638	434	0,217	0,300	1,39	SI
12,5%	FRQ	5.280	5.691	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.218	5.631	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	5.280	-7.301	0	0,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.218	-7.222	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	5.280	-14.846	0	1,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.218	-14.687	0	1,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	5.280	-16.944	0	1,92	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.218	-16.764	0	1,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	5.280	-13.596	0	1,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.218	-13.454	0	1,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	5.280	-4.801	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.218	-4.756	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	5.280	9.441	0	1,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.218	9.330	0	1,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	5.280	29.127	0	3,32	2,36	6,122 E-04	638	434	0,265	0,400	1,51	SI
	QPR	5.218	28.802	0	3,29	2,36	6,0506 E-04	638	434	0,262	0,300	1,14	SI
Trave: Trave 18-27				**FRC=0,11 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	9.470	26.772	0	3,03	2,36	5,5145 E-04	638	434	0,239	0,400	1,67	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	9.415	26.500	0	3,00	2,36	5,4576 E-04	638	434	0,237	0,300	1,27	SI
12,5%	FRQ	9.470	10.929	0	1,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.415	10.826	0	1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	9.470	-659	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.415	-640	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9.470	-7.992	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.415	-7.897	0	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	9.470	-11.070	0	1,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.415	-10.945	0	1,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	9.470	-9.893	0	1,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.415	-9.784	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	9.470	-4.461	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.415	-4.414	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	9.470	5.225	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.415	5.164	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	9.470	19.167	0	2,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.415	18.952	0	2,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 5-20-28**					
Trave: Trave 5-20				**FRC=0,24 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	6.681	26.135	0	2,97	2,36	5,4477 E-04	638	434	0,236	0,400	1,69	SI
	QPR	6.602	25.857	0	2,94	2,36	5,3874 E-04	638	434	0,234	0,300	1,28	SI
12,5%	FRQ	6.552	7.104	0	0,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.602	7.037	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	6.681	-6.396	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.602	-6.324	0	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6.681	-14.382	0	1,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.602	-14.225	0	1,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	6.681	-16.848	0	1,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.602	-16.666	0	1,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6.681	-13.794	0	1,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.602	-13.647	0	1,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	6.681	-5.220	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.602	-5.168	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6.681	8.875	0	0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.602	8.771	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	6.681	28.487	0	3,13	2,36	4,5227 E-04	638	362	0,164	0,400	2,44	SI
	QPR	6.602	28.169	0	3,10	2,36	4,4726 E-04	638	362	0,162	0,300	1,85	SI
Trave: Trave 20-28				**FRC=0,11 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	11.875	27.147	0	2,95	2,36	4,2139 E-04	638	362	0,152	0,400	2,62	SI
	QPR	11.795	26.863	0	2,92	2,36	4,1682 E-04	638	362	0,151	0,300	1,99	SI
12,5%	FRQ	11.875	11.118	0	1,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.795	11.006	0	1,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	11.828	-616	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.795	-591	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	11.875	-8.021	0	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.795	-7.927	0	0,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	11.875	-11.129	0	1,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.795	-11.004	0	1,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	11.875	-9.931	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.795	-9.821	0	1,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	11.730	-4.428	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.795	-4.377	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	11.875	5.386	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.795	5.326	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	11.875	19.505	0	2,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.795	19.289	0	2,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 6-21-29**					
Trave: Trave 6-21				**FRC=0,19 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	22.221	27.773	0	2,96	2,36	4,134 E-04	638	362	0,150	0,400	2,67	SI
	QPR	22.100	27.490	0	2,93	2,36	4,09 E-04	638	362	0,148	0,300	2,03	SI
12,5%	FRQ	22.412	9.028	0	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.100	8.857	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	21.944	-4.452	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.100	-4.395	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	22.221	-12.409	0	1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.100	-12.264	0	1,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	22.221	-14.922	0	1,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.100	-14.752	0	1,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	22.221	-11.994	0	1,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.100	-11.857	0	1,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	22.412	-3.689	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.100	-3.580	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	22.221	10.185	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.100	10.079	0	0,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	22.221	29.435	0	3,15	2,36	4,4048 E-04	638	362	0,159	0,400	2,51	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	22.100	29.119	0	3,11	2,36	4,3547 E-04	638	362	0,158	0,300	1,90	SI
Trave: Trave 21-29				**FRC=0,11 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	12.565	21.258	0	2,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.477	21.009	0	2,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	13.183	6.974	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.477	6.810	0	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	12.123	-3.373	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.477	-3.316	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	12.565	-9.464	0	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.477	-9.367	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	12.565	-11.467	0	1,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.477	-11.344	0	1,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	12.565	-9.352	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.477	-9.247	0	0,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	13.183	-3.161	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.477	-3.076	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	12.123	7.237	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.477	7.170	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	12.565	21.706	0	2,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.477	21.489	0	2,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 7-22-30**					
Trave: Trave 7-22				**FRC=0,24 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	26.243	36.755	0	3,81	2,36	4,4749 E-04	638	319	0,143	0,400	2,80	SI
	QPR	25.674	35.386	0	3,67	2,36	4,3026 E-04	638	319	0,137	0,300	2,19	SI
12,5%	FRQ	26.243	12.159	0	1,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.674	11.754	0	1,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	26.243	-5.372	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.674	-5.095	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	26.243	-15.837	0	1,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.674	-15.160	0	1,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	26.243	-19.237	0	2,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.674	-18.441	0	1,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	26.243	-15.571	0	1,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.674	-14.938	0	1,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	26.243	-4.840	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.674	-4.652	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	26.243	12.957	0	1,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.674	12.419	0	1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	26.243	37.820	0	3,93	2,36	4,6157 E-04	638	319	0,147	0,400	2,72	SI
	QPR	25.674	36.273	0	3,76	2,36	4,4199 E-04	638	319	0,141	0,300	2,13	SI
Trave: Trave 22-30				**FRC=0,14 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	20.070	28.454	0	2,95	2,36	3,4675 E-04	638	319	0,111	0,400	3,62	SI
	QPR	19.613	27.195	0	2,82	2,36	3,3085 E-04	638	319	0,105	0,300	2,85	SI
12,5%	FRQ	20.070	9.616	0	0,92	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.613	9.147	0	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	20.070	-3.846	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.613	-3.742	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	20.070	-11.932	0	1,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.613	-11.472	0	1,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	20.070	-14.642	0	1,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.613	-14.042	0	1,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	20.070	-11.975	0	1,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.613	-11.452	0	1,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	20.070	-3.932	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.613	-3.704	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	20.070	9.487	0	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.613	9.205	0	0,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	20.070	28.282	0	2,93	2,36	3,4451 E-04	638	319	0,110	0,400	3,64	SI
	QPR	19.613	27.272	0	2,83	2,36	3,3187 E-04	638	319	0,106	0,300	2,84	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 1a-11-23-24**					
Trave: Trave 1a-11				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-1.181	-947	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.166	-937	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-1.181	-604	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.166	-599	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-1.168	-154	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.166	-152	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-1.181	416	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.166	409	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-1.181	1.096	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.166	1.083	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-1.181	1.891	0	0,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.166	1.869	0	0,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-1.181	2.799	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.166	2.769	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
87,5%	FRQ	-1.181	3.820	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.166	3.782	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-1.181	4.956	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.166	4.908	0	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 11-23				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	1.314	6.425	0	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.322	6.379	0	0,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.314	2.591	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.322	2.570	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1.333	-261	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.322	-258	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.314	-2.121	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.322	-2.107	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.314	-2.998	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.322	-2.976	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.314	-2.889	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.322	-2.865	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	1.314	-1.795	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.322	-1.773	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.333	302	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.322	298	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.333	3.353	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.322	3.347	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 23-24				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	7.249	9.713	0	1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.219	9.646	0	1,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	7.249	3.406	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.219	3.379	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	7.289	-1.122	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.219	-1.100	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	7.249	-3.809	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.219	-3.790	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	7.249	-4.716	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.219	-4.690	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	7.249	-3.823	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.219	-3.800	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	7.249	-1.129	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.219	-1.122	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	7.289	3.381	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.219	3.347	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	7.249	9.658	0	1,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.219	9.604	0	1,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave S1-16**					
Trave: Trave S1-16				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	4.805	-3.817	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.784	-3.727	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	4.805	-6.572	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.784	-6.455	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	4.805	-7.942	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.784	-7.818	0	0,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	4.805	-7.951	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.784	-7.836	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	4.805	-6.619	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.784	-6.532	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	4.805	-3.969	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.784	-3.925	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	4.919	-106	0	-0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.784	-39	0	-0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	4.805	5.203	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.784	5.107	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	4.805	11.679	0	1,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.784	11.490	0	1,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Travata: Trave 16-25**					
Trave: Trave 16-25				**FRC=0,12 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	14.977	20.269	0	2,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.872	20.063	0	2,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	14.977	5.965	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.872	5.912	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	14.977	-4.148	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.872	-4.093	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	14.977	-10.069	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.872	-9.952	0	1,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	14.977	-11.796	0	1,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.872	-11.662	0	1,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	14.977	-9.331	0	0,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.872	-9.226	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	14.977	-2.674	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.872	-2.642	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	14.977	8.177	0	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.872	8.090	0	0,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	14.977	23.220	0	2,59	2,36	4,6229 E-04	638	434	0,200	0,400	2,00	SI
	QPR	14.872	22.969	0	2,56	2,36	4,571 E-04	638	434	0,198	0,300	1,51	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Primo Impalcato								**Travata: Trave 6b-P1-S1**					
Trave: Trave 6b-P1				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-509	-1.395	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-459	-1.353	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-509	-1.940	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-459	-1.878	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-509	-2.126	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-459	-2.052	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-509	-1.795	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-459	-1.722	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-509	-946	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-459	-890	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-442	459	0	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-459	447	0	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-509	2.303	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-459	2.287	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-509	4.703	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-459	4.630	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-509	7.620	0	0,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-459	7.477	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave P1-S1				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	615	6.094	0	0,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	727	5.990	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	615	5.120	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	727	5.011	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	615	4.256	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	727	4.145	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	615	3.505	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	727	3.389	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	615	2.864	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	727	2.746	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	615	2.336	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	727	2.213	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	615	1.918	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	727	1.792	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	615	1.612	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	727	1.483	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	615	1.418	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	727	1.285	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 1-2**					
Trave: Trave 1-2				**FRC=0,17 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-10.425	134.453	0	4,25	2,36	8,2586 E-04	1275	362	0,299	0,400	1,34	SI
	QPR	-10.374	131.774	0	4,16	2,36	8,0043 E-04	1275	362	0,290	0,300	1,04	SI
12,5%	FRQ	-10.425	33.818	0	1,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.374	33.273	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-10.425	-38.450	0	1,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.374	-37.477	0	1,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-10.425	-82.351	0	2,65	2,36	5,4265 E-04	1275	393	0,213	0,400	1,88	SI
	QPR	-10.374	-80.475	0	2,59	2,36	5,302 E-04	1275	393	0,208	0,300	1,44	SI
50,0%	FRQ	-10.425	-97.883	0	3,15	2,36	6,4275 E-04	1275	393	0,252	0,400	1,59	SI
	QPR	-10.374	-95.721	0	3,08	2,36	6,287 E-04	1275	393	0,247	0,300	1,22	SI
62,5%	FRQ	-10.425	-85.047	0	2,74	2,36	5,6007 E-04	1275	393	0,220	0,400	1,82	SI
	QPR	-10.374	-83.215	0	2,68	2,36	5,4797 E-04	1275	393	0,215	0,300	1,39	SI
75,0%	FRQ	-10.425	-43.843	0	1,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.374	-42.956	0	1,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-10.425	25.731	0	0,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.374	25.055	0	0,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-10.425	123.673	0	3,91	2,36	7,2364 E-04	1275	362	0,262	0,400	1,53	SI
	QPR	-10.374	120.819	0	3,82	2,36	6,9685 E-04	1275	362	0,252	0,300	1,19	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 11-P2-S1-12**					
Trave: Trave 11-P2				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-5.496	6.365	0	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.537	6.251	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-5.638	1.486	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.537	1.450	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-5.496	-2.415	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.537	-2.264	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-5.496	-5.129	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.537	-4.898	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-5.496	-6.738	0	0,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.537	-6.464	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-5.496	-7.254	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.537	-6.970	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-5.496	-6.685	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
87,5%	QPR	-5.537	-6.427	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-5.496	-5.042	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
100,0%	QPR	-5.537	-4.843	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-5.496	-2.334	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.537	-2.228	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave P2-S1				**FRC=-0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-7.837	-2.533	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.881	-2.343	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-8.018	772	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.881	741	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-7.837	4.668	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.881	4.539	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-7.837	9.364	0	1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.881	9.043	0	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-7.837	14.776	0	1,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.881	14.242	0	1,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-7.837	20.896	0	2,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.881	20.127	0	2,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-7.837	27.712	0	2,88	2,36	4,4127 E-04	382	319	0,141	0,400	2,84	SI
	QPR	-7.881	26.688	0	2,77	2,36	4,2566 E-04	382	319	0,136	0,300	2,21	SI
87,5%	FRQ	-7.837	35.215	0	3,64	2,36	5,5587 E-04	382	319	0,177	0,400	2,26	SI
	QPR	-7.881	33.917	0	3,51	2,36	5,3616 E-04	382	319	0,171	0,300	1,76	SI
100,0%	FRQ	-7.837	43.396	0	4,47	2,36	7,582 E-04	382	319	0,242	0,400	1,66	SI
	QPR	-7.881	41.802	0	4,31	2,36	7,1811 E-04	382	319	0,229	0,300	1,31	SI
Trave: Trave S1-12				**FRC=0,24 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-40.282	131.011	0	6,29	2,36	9,1827 E-04	765	261	0,240	0,400	1,67	SI
	QPR	-40.043	126.844	0	6,09	2,36	8,8186 E-04	765	261	0,230	0,300	1,30	SI
12,5%	FRQ	-40.282	38.355	0	1,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-40.043	37.105	0	1,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-40.282	-30.999	0	1,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-40.043	-30.043	0	1,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-40.282	-74.129	0	3,92	2,36	6,4426 E-04	765	319	0,205	0,400	1,95	SI
	QPR	-40.043	-71.780	0	3,80	2,36	6,139 E-04	765	319	0,196	0,300	1,53	SI
50,0%	FRQ	-40.282	-89.220	0	4,69	2,36	8,363 E-04	765	319	0,267	0,400	1,50	SI
	QPR	-40.043	-86.351	0	4,54	2,36	7,9918 E-04	765	319	0,255	0,300	1,18	SI
62,5%	FRQ	-40.282	-76.131	0	4,02	2,36	6,6958 E-04	765	319	0,213	0,400	1,87	SI
	QPR	-40.043	-73.619	0	3,89	2,36	6,3721 E-04	765	319	0,203	0,300	1,48	SI
75,0%	FRQ	-40.282	-34.862	0	1,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-40.043	-33.585	0	1,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-40.282	34.587	0	1,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-40.043	33.752	0	1,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-40.282	132.215	0	6,35	2,36	9,2836 E-04	765	261	0,242	0,400	1,65	SI
	QPR	-40.043	128.391	0	6,17	2,36	8,9529 E-04	765	261	0,234	0,300	1,28	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**					
Trave: Trave 1b-3				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	9.872	4.333	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.776	4.286	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	9.503	3.688	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.407	3.639	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	9.134	3.134	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.039	3.084	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	8.766	2.672	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.670	2.620	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	8.920	2.352	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.301	2.248	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	8.551	2.108	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.933	1.967	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	8.183	1.956	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.564	1.778	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	7.814	1.895	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.195	1.681	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	7.445	1.926	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.826	1.674	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 3-4				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-38.725	-208	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-38.215	-118	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-45.523	-3.527	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-45.145	-3.463	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
25,0%	FRQ	-54.241	-5.770	0	0,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-53.136	-5.728	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-59.988	-7.242	0	0,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.396	-7.091	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-61.251	-6.927	0	0,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-59.347	-6.736	0	0,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-56.725	-5.140	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-54.716	-4.955	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-46.855	-1.396	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-44.951	-1.284	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-33.568	4.081	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.938	4.079	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-22.178	14.315	0	1,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.880	14.113	0	1,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 4-5				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-264	13.625	0	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	197	13.512	0	0,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-264	10.840	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	197	10.688	0	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1.468	8.248	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.501	8.141	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.468	6.722	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.501	6.554	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-132	6.156	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-489	5.984	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-923	5.839	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.694	5.659	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-923	5.820	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.694	5.538	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-4.428	7.096	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.519	6.756	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-4.428	7.663	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.519	7.181	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 5-2b				**FRC=-0,07 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	19.972	16.106	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.005	15.506	0	0,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	16.749	3.653	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.163	3.648	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-3.066	-884	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.835	-878	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-23.909	-4.059	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.860	-3.897	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-43.031	-6.136	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-42.075	-5.904	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-59.302	-7.572	0	0,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.551	-7.288	0	0,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-72.579	-8.554	0	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-70.154	-8.237	0	0,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-83.917	-8.899	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-80.910	-8.559	0	0,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-90.910	-10.957	0	1,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-87.468	-10.526	0	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 2b-6				**FRC=-0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-80.718	-18.481	0	1,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-77.435	-17.830	0	1,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-80.718	-9.942	0	1,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-77.435	-9.576	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-55.477	-6.629	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-53.030	-6.368	0	0,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-19.588	-4.005	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.324	-3.822	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-19.588	6.954	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.324	6.787	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	21.858	11.341	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.739	11.040	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	65.428	16.377	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	63.823	15.933	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	100.838	25.622	0	1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	97.945	24.921	0	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	100.838	45.762	0	2,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	97.945	44.426	0	2,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 6-7				**FRC=0,07 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-12.109	94.060	0	3,75	2,36	7,4977 E-04	638	319	0,239	0,400	1,67	SI
	QPR	-12.235	91.509	0	3,65	2,36	7,2029 E-04	638	319	0,230	0,300	1,31	SI
12,5%	FRQ	-12.109	24.386	0	1,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-12.235	23.605	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-12.109	-26.315	0	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-12.235	-25.792	0	1,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-12.109	-57.953	0	2,39	2,36	5,2473 E-04	638	362	0,190	0,400	2,11	SI
	QPR	-12.235	-56.592	0	2,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-12.109	-70.523	0	2,90	2,36	6,3429	638	362	0,229	0,400	1,74	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
62,5%	QPR	-12.235	-68.790	0	2,83	2,36	E-04 6,1935 E-04	638	362	0,224	0,300	1,34	SI
	FRQ	-12.109	-64.019	0	2,64	2,36	5,7761 E-04	638	362	0,209	0,400	1,91	SI
	QPR	-12.235	-62.381	0	2,57	2,36	5,6362 E-04	638	362	0,204	0,300	1,47	SI
75,0%	FRQ	-12.109	-38.436	0	1,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-12.235	-37.361	0	1,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-12.385	6.407	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-12.235	6.276	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-12.109	69.937	0	2,88	2,36	6,2917 E-04	638	362	0,228	0,400	1,76	SI
	QPR	-12.235	68.488	0	2,82	2,36	6,1676 E-04	638	362	0,223	0,300	1,34	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 3b-8-9-10-4b-5b**					
Trave: Trave 3b-8				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	69.577	8.045	0	0,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	67.057	7.722	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	22.819	3.062	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.077	2.940	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-14.482	137	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.779	131	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-40.503	-1.831	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-38.785	-1.759	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-54.631	-2.795	0	1,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-52.355	-2.683	0	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-54.971	-2.545	0	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-52.672	-2.442	0	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-42.027	-1.123	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-40.227	-1.073	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-16.339	1.356	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.531	1.310	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	20.938	7.330	0	1,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.326	7.055	0	1,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8-9				**FRC=0,02 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	42.136	6.185	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	40.790	5.972	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	42.136	2.574	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	40.790	2.485	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	24.826	1.812	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.041	1.751	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	23.982	434	0	-0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.041	432	0	-0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	16.325	420	0	-0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.341	418	0	-0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	17.048	-84	0	-0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.095	-79	0	-0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	17.119	306	0	-0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.095	301	0	-0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	28.090	-85	0	-0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.192	-70	0	-0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	29.282	1.462	0	-0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.192	1.392	0	-0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 9-10				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	53.391	-1.420	0	-0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	53.391	-1.414	0	-0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	52.919	2.031	0	-0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	52.918	2.023	0	-0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	68.333	1.806	0	-0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	68.308	1.800	0	-0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	67.860	6.284	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	67.835	6.274	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	92.864	6.125	0	-0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	92.820	6.117	0	-0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	125.797	4.567	0	-0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	125.733	4.559	0	-0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	128.459	12.642	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	125.260	12.332	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	161.399	13.660	0	-0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	161.324	13.648	0	-0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	165.065	28.722	0	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	160.851	27.943	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 10-4b				**FRC=0,07 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	259.296	30.916	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	252.520	30.080	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	252.304	22.157	0	-0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	252.211	22.143	0	-0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	251.695	13.740	0	-0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	251.881	13.755	0	-0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	198.351	21.490	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	193.318	20.925	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	193.034	14.273	0	-0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	192.988	14.268	0	-0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
62,5%	FRQ	192.565	7.693	0	-0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	192.657	7.691	0	-0,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	139.758	15.771	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	136.364	15.368	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	136.030	9.767	0	-0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	136.034	9.767	0	-0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	135.713	4.259	0	-0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	135.704	4.246	0	-0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 4b-5b				**FRC=0,18 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	66.987	16.295	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	65.762	15.902	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	65.765	3.994	0	-0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	65.762	3.990	0	-0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	21.754	2.309	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.776	2.308	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-10.959	-112	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.922	-19	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-10.959	-6.143	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.922	-5.885	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-31.260	-5.334	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.760	-5.121	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-39.781	-4.441	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-38.270	-4.270	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-39.407	-4.340	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-38.150	-4.183	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-39.407	-2.756	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-38.150	-2.697	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 9b-13-14-15-7b-8b**					
Trave: Trave 9b-13				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	67.354	7.580	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	64.917	7.272	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	19.834	2.825	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.205	2.711	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-13.171	134	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-12.504	127	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-38.791	-1.827	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-37.100	-1.753	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-49.593	-2.598	0	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-47.445	-2.491	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-48.516	-2.306	0	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-46.357	-2.206	0	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-32.461	-654	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-30.873	-616	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-6.056	1.789	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.442	1.736	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	34.121	7.925	0	1,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	33.264	7.643	0	1,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 13-14				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	55.982	7.414	0	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	54.397	7.183	0	0,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	55.982	3.056	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	54.397	2.959	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	33.396	2.248	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	32.467	2.179	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	32.385	349	0	-0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	32.467	349	0	-0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	20.141	230	0	-0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.170	229	0	-0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	16.459	-499	0	-0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.474	-496	0	-0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	16.459	-486	0	-0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.474	-479	0	-0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	24.204	-1.070	0	-0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.246	-1.061	0	-0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	24.204	-279	0	-0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.246	-264	0	-0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 14-15				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	56.701	-2.743	0	-0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	56.594	-2.727	0	-0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	56.105	876	0	-0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	56.121	873	0	-0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	71.269	1.132	0	-0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	71.266	1.130	0	-0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	70.794	6.079	0	-0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	70.793	6.075	0	-0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	97.858	6.295	0	-0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	97.847	6.292	0	-0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	133.181	4.785	0	-0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	133.165	4.783	0	-0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	135.946	13.682	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	132.692	13.358	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	171.525	15.501	0	-0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	171.066	15.455	0	-0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	174.880	32.167	0	1,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	170.593	31.339	0	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 15-7b				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	275.292	35.821	0	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	268.382	34.905	0	0,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	274.982	25.371	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	268.072	24.732	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	267.804	13.966	0	-0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	267.742	13.959	0	-0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	196.284	24.133	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	191.448	23.529	0	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	191.069	14.503	0	-0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	191.118	14.507	0	-0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	190.887	5.577	0	-0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	190.788	5.564	0	-0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	118.339	16.111	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	115.502	15.713	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	115.322	7.627	0	-0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	115.172	7.612	0	-0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	114.767	-419	0	-0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	114.842	-408	0	-0,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 7b-8b				**FRC=0,18 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	34.016	12.677	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	33.522	12.373	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	33.433	1.504	0	-0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	33.522	1.511	0	-0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-5.000	292	0	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.952	291	0	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-32.982	-1.916	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.565	-1.788	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-32.982	-6.484	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.565	-6.239	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-45.097	-6.092	0	0,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-43.451	-5.877	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-47.506	-5.255	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-46.006	-5.082	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-42.160	-4.861	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-41.040	-4.714	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-42.160	-2.407	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-41.040	-2.379	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**					
Trave: Trave 16-23				**FRC=0,14 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-40.931	152.390	0	6,36	2,36	9,536 E-04	893	267	0,255	0,400	1,57	SI
	QPR	-40.629	147.539	0	6,16	2,36	9,1566 E-04	893	267	0,244	0,300	1,23	SI
12,5%	FRQ	-40.931	57.729	0	2,59	2,36	3,6752 E-04	893	297	0,109	0,400	3,66	SI
	QPR	-40.629	55.875	0	2,51	2,36	3,5657 E-04	893	297	0,106	0,300	2,83	SI
25,0%	FRQ	-40.931	-13.987	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-40.629	-13.549	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-40.931	-60.797	0	2,83	2,36	5,0919 E-04	893	347	0,177	0,400	2,26	SI
	QPR	-40.629	-58.842	0	2,74	2,36	4,9398 E-04	893	347	0,172	0,300	1,75	SI
50,0%	FRQ	-40.931	-81.236	0	3,74	2,36	6,7344 E-04	893	347	0,234	0,400	1,71	SI
	QPR	-40.629	-78.586	0	3,62	2,36	6,4379 E-04	893	347	0,224	0,300	1,34	SI
62,5%	FRQ	-40.931	-75.067	0	3,47	2,36	6,1737 E-04	893	347	0,214	0,400	1,86	SI
	QPR	-40.629	-72.553	0	3,35	2,36	5,9805 E-04	893	347	0,208	0,300	1,44	SI
75,0%	FRQ	-40.931	-42.291	0	1,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-40.629	-40.742	0	1,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-40.931	17.094	0	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-40.629	16.846	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-40.931	103.081	0	4,61	2,36	8,154 E-04	893	319	0,260	0,400	1,54	SI
	QPR	-40.629	100.206	0	4,49	2,36	7,8343 E-04	893	319	0,250	0,300	1,20	SI
Trave: Trave 16-17				**FRC=0,07 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-42.534	151.242	0	4,87	2,36	8,8456 E-04	765	276	0,244	0,400	1,64	SI
	QPR	-41.876	146.487	0	4,72	2,36	8,4839 E-04	765	276	0,234	0,300	1,28	SI
12,5%	FRQ	-42.534	53.744	0	1,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-41.876	51.998	0	1,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-42.534	-16.556	0	0,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-41.876	-16.130	0	0,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-42.534	-59.616	0	2,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-41.876	-57.855	0	2,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-42.534	-75.436	0	2,66	2,36	5,8417 E-04	765	353	0,206	0,400	1,94	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	-41.876	-73.178	0	2,58	2,36	5,6752 E-04	765	353	0,200	0,300	1,50	SI
62,5%	FRQ	-42.534	-64.016	0	2,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-41.876	-62.099	0	2,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-42.534	-25.357	0	0,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-41.876	-24.618	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-42.534	40.015	0	1,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-41.876	38.756	0	1,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-42.534	129.433	0	4,28	2,36	8,268 E-04	765	294	0,243	0,400	1,65	SI
	QPR	-41.876	125.447	0	4,15	2,36	7,9212 E-04	765	294	0,233	0,300	1,29	SI
Trave: Trave 17-18				**FRC=0,05 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-61.507	119.878	0	4,03	2,36	7,7715 E-04	765	294	0,229	0,400	1,75	SI
	QPR	-60.588	116.412	0	3,92	2,36	7,4662 E-04	765	294	0,220	0,300	1,37	SI
12,5%	FRQ	-61.507	44.558	0	1,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-60.588	43.265	0	1,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-61.507	-9.415	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-60.588	-9.150	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-61.507	-42.040	0	1,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-60.588	-40.831	0	1,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-61.507	-53.317	0	1,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-60.588	-51.781	0	1,92	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-61.507	-43.246	0	1,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-60.588	-41.997	0	1,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-61.507	-11.827	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-60.588	-11.481	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-61.507	40.940	0	1,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-60.588	39.768	0	1,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-61.507	115.054	0	3,96	2,36	8,6005 E-04	765	319	0,274	0,400	1,46	SI
	QPR	-60.588	111.749	0	3,85	2,36	8,2624 E-04	765	319	0,263	0,300	1,14	SI
Trave: Trave 18-20				**FRC=0,06 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-59.820	111.060	0	3,82	2,36	8,1804 E-04	765	319	0,261	0,400	1,53	SI
	QPR	-58.783	107.856	0	3,72	2,36	7,8482 E-04	765	319	0,250	0,300	1,20	SI
12,5%	FRQ	-59.820	36.683	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.783	35.618	0	1,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-59.820	-16.346	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.783	-15.888	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-59.820	-48.027	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.783	-46.661	0	1,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-59.820	-58.361	0	2,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.783	-56.701	0	2,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-59.820	-47.346	0	1,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.783	-46.008	0	1,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-59.820	-14.984	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.783	-14.583	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-59.820	38.727	0	1,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.783	37.575	0	1,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-59.820	113.785	0	3,83	2,36	7,2335 E-04	765	294	0,213	0,400	1,88	SI
	QPR	-58.783	110.465	0	3,72	2,36	6,9384 E-04	765	294	0,204	0,300	1,47	SI
Trave: Trave 10b-20				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-97.394	-8.561	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-95.159	-8.053	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-97.394	-18.658	0	0,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-95.159	-17.905	0	0,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-97.394	-22.786	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-95.159	-21.960	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-97.394	-20.939	0	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-95.159	-20.211	0	0,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-97.394	-13.108	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-95.159	-12.653	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-97.394	711	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-95.159	723	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-97.394	20.528	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-95.159	19.923	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-97.394	46.347	0	1,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-95.159	44.953	0	1,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-97.394	78.149	0	2,86	2,36	5,7084 E-04	765	319	0,182	0,400	2,20	SI
	QPR	-95.159	75.793	0	2,77	2,36	5,5207 E-04	765	319	0,176	0,300	1,71	SI
Trave: Trave 21-10b				**FRC=0,11 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	135.178	103.782	0	2,86	2,36	3,5235 E-04	765	276	0,097	0,400	4,12	SI
	QPR	130.630	100.340	0	2,77	2,36	3,4071 E-04	765	276	0,094	0,300	3,20	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	FRQ	135.178	58.204	0	1,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	130.630	56.277	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	86.947	31.328	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	84.099	30.280	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	14.612	17.028	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.305	16.443	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	14.612	-8.153	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.305	-7.872	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-39.316	-15.694	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-37.656	-15.171	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-78.235	-21.441	0	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-75.121	-20.723	0	0,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-103.476	-25.030	0	1,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-99.486	-24.150	0	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-103.476	-30.458	0	1,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-99.486	-29.333	0	1,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 21-22				**FRC=0,08 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-25.476	148.091	0	4,72	2,36	8,3755 E-04	765	276	0,231	0,400	1,73	SI
	QPR	-25.440	143.088	0	4,57	2,36	8,0058 E-04	765	276	0,221	0,300	1,36	SI
12,5%	FRQ	-25.476	44.936	0	1,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-25.440	43.297	0	1,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-25.476	-30.576	0	1,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-25.440	-29.728	0	1,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-25.476	-78.398	0	2,71	2,36	5,8117 E-04	765	353	0,205	0,400	1,95	SI
	QPR	-25.440	-75.939	0	2,63	2,36	5,6404 E-04	765	353	0,199	0,300	1,51	SI
50,0%	FRQ	-25.476	-98.529	0	3,39	2,36	7,5738 E-04	765	353	0,267	0,400	1,50	SI
	QPR	-25.440	-95.337	0	3,28	2,36	7,2021 E-04	765	353	0,254	0,300	1,18	SI
62,5%	FRQ	-25.476	-90.970	0	3,13	2,36	6,6948 E-04	765	353	0,236	0,400	1,69	SI
	QPR	-25.440	-87.921	0	3,03	2,36	6,4744 E-04	765	353	0,229	0,300	1,31	SI
75,0%	FRQ	-25.476	-55.719	0	1,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-25.440	-53.692	0	1,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-25.801	7.585	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-25.440	7.351	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-25.476	97.763	0	3,28	2,36	6,2318 E-04	765	319	0,199	0,400	2,01	SI
	QPR	-25.440	95.119	0	3,20	2,36	5,9746 E-04	765	319	0,190	0,300	1,58	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 11b-18**					
Trave: Trave 11b-18				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	94.141	10.965	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	95.802	10.882	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	93.751	7.595	0	-0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	95.413	7.516	0	-0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	93.362	4.328	0	-0,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	95.023	4.252	0	-0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	92.972	1.163	0	-0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	94.633	1.091	0	-0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	92.582	-1.900	0	-0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	94.243	-1.968	0	-0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	92.192	-4.860	0	-0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	93.854	-4.925	0	-0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	91.803	-7.718	0	-0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	93.464	-7.779	0	-0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	91.413	-10.474	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	93.074	-10.531	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	91.023	-13.127	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	92.684	-13.181	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 18-19-20-10b**					
Trave: Trave 18-19				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-52.131	-6.948	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-51.580	-6.851	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-53.688	-6.625	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-52.310	-6.604	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-53.690	-7.005	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-52.450	-6.919	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-50.819	-6.898	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-49.289	-6.755	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-43.219	-5.347	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-41.571	-5.193	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-29.889	-2.381	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-28.314	-2.258	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-10.944	2.915	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.652	2.940	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	11.181	10.307	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.036	10.188	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	28.047	24.978	0	1,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	28.464	24.579	0	1,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 19-20				**FRC=0,06 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	52.952	30.050	0	1,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	52.449	29.648	0	1,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	52.952	21.451	0	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	52.449	21.102	0	0,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	37.361	17.044	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	36.707	16.768	0	0,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	37.361	10.309	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	36.707	10.056	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	15.864	8.494	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.148	8.252	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-5.666	7.162	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.443	6.923	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-5.666	2.354	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.443	2.087	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-28.784	2.694	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.484	2.360	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-30.104	-2.956	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.484	-2.760	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 10b-20				**FRC=-0,11 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-24.487	-10.639	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.734	-10.232	0	0,73	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-23.645	-9.192	0	0,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.892	-8.933	0	0,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-27.344	-7.760	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-25.768	-7.555	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-25.998	-6.765	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.751	-6.606	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-23.226	-5.210	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.396	-5.116	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-18.280	-3.155	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-17.716	-3.152	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-10.849	-638	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.578	-597	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.229	2.381	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.143	2.173	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	18.792	5.289	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.810	4.967	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**					
Trave: Trave 24-25				**FRC=0,08 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-26.550	71.721	0	2,49	2,36	5,3613 E-04	765	353	0,189	0,400	2,11	SI
	QPR	-26.389	70.260	0	2,44	2,36	5,2576 E-04	765	353	0,186	0,300	1,62	SI
12,5%	FRQ	-26.634	3.825	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-26.389	3.713	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-26.550	-43.470	0	1,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-26.389	-42.322	0	1,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-26.550	-69.111	0	2,40	2,36	5,1793 E-04	765	353	0,183	0,400	2,19	SI
	QPR	-26.389	-67.396	0	2,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-26.550	-72.830	0	2,53	2,36	5,439 E-04	765	353	0,192	0,400	2,08	SI
	QPR	-26.389	-71.060	0	2,47	2,36	5,3131 E-04	765	353	0,188	0,300	1,60	SI
62,5%	FRQ	-26.550	-54.164	0	1,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-26.389	-52.865	0	1,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-26.550	-12.648	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-26.389	-12.365	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-26.550	52.183	0	1,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-26.389	50.891	0	1,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-26.550	140.747	0	4,60	2,36	8,9577 E-04	765	294	0,263	0,400	1,52	SI
	QPR	-26.389	137.309	0	4,48	2,36	8,671 E-04	765	294	0,255	0,300	1,18	SI
Trave: Trave 25-26				**FRC=0,06 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-23.945	133.221	0	4,35	2,36	8,2895 E-04	765	294	0,244	0,400	1,64	SI
	QPR	-23.756	129.933	0	4,24	2,36	8,0083 E-04	765	294	0,235	0,300	1,27	SI
12,5%	FRQ	-23.945	45.551	0	1,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.756	44.409	0	1,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-23.945	-16.970	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.756	-16.579	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-23.945	-54.299	0	1,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.756	-52.990	0	1,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-23.945	-66.435	0	2,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.756	-64.824	0	2,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-23.945	-53.378	0	1,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.756	-52.080	0	1,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-23.945	-15.129	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.756	-14.759	0	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-23.945	48.312	0	1,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	-23.756	47.140	0	1,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-23.945	136.902	0	4,46	2,36	8,5981 E-04	765	294	0,253	0,400	1,58	SI
	QPR	-23.756	133.574	0	4,36	2,36	8,3147 E-04	765	294	0,244	0,300	1,23	SI
Trave: Trave 26-27				**FRC=0,07 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-23.905	135.800	0	4,43	2,36	8,5012 E-04	765	294	0,250	0,400	1,60	SI
	QPR	-23.720	132.502	0	4,32	2,36	8,2228 E-04	765	294	0,242	0,300	1,24	SI
12,5%	FRQ	-23.905	45.282	0	1,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.720	44.190	0	1,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-23.905	-19.180	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.720	-18.702	0	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-23.905	-57.543	0	2,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.720	-56.132	0	1,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-23.905	-69.806	0	2,42	2,36	5,1913 E-04	765	353	0,183	0,400	2,18	SI
	QPR	-23.720	-68.099	0	2,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-23.905	-55.970	0	1,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.720	-54.605	0	1,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-23.905	-16.034	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.720	-15.648	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-23.905	50.001	0	1,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.720	48.771	0	1,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-23.905	142.091	0	4,63	2,36	9,0285 E-04	765	294	0,265	0,400	1,51	SI
	QPR	-23.720	138.610	0	4,52	2,36	8,7343 E-04	765	294	0,257	0,300	1,17	SI
Trave: Trave 27-28				**FRC=0,07 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-24.232	140.124	0	4,57	2,36	8,8713 E-04	765	294	0,261	0,400	1,53	SI
	QPR	-24.031	136.701	0	4,46	2,36	8,5796 E-04	765	294	0,252	0,300	1,19	SI
12,5%	FRQ	-24.232	47.411	0	1,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.031	46.252	0	1,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-24.232	-18.791	0	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.031	-18.333	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-24.232	-58.437	0	2,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.031	-57.011	0	1,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-24.232	-71.528	0	2,48	2,36	5,316 E-04	765	353	0,188	0,400	2,13	SI
	QPR	-24.031	-69.781	0	2,42	2,36	5,1908 E-04	765	353	0,183	0,300	1,64	SI
62,5%	FRQ	-24.232	-58.064	0	2,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.031	-56.645	0	1,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-24.232	-18.044	0	0,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.031	-17.601	0	0,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-24.232	48.531	0	1,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.031	47.349	0	1,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-24.232	141.600	0	4,62	2,36	8,9934 E-04	765	294	0,264	0,400	1,51	SI
	QPR	-24.031	138.147	0	4,50	2,36	8,7024 E-04	765	294	0,256	0,300	1,17	SI
Trave: Trave 29-28				**FRC=0,06 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-23.129	128.678	0	4,29	2,36	9,1973 E-04	765	319	0,293	0,400	1,36	SI
	QPR	-22.920	125.532	0	4,19	2,36	8,8862 E-04	765	319	0,283	0,300	1,06	SI
12,5%	FRQ	-23.129	42.237	0	1,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.920	41.194	0	1,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-23.129	-19.396	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.920	-18.938	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-23.129	-56.175	0	1,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.920	-54.820	0	1,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-23.129	-68.052	0	2,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.920	-66.406	0	2,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-23.129	-54.982	0	1,92	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.920	-53.653	0	1,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-23.129	-16.918	0	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.920	-16.515	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-23.129	46.185	0	1,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.920	45.052	0	1,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-23.129	134.329	0	4,38	2,36	8,3683 E-04	765	294	0,246	0,400	1,63	SI
	QPR	-22.920	131.051	0	4,27	2,36	8,0901 E-04	765	294	0,238	0,300	1,26	SI
Trave: Trave 29-30				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-19.994	111.496	0	3,72	2,36	7,4672 E-04	765	319	0,238	0,400	1,68	SI
	QPR	-19.849	108.726	0	3,63	2,36	7,196 E-04	765	319	0,229	0,300	1,31	SI
12,5%	FRQ	-19.994	44.918	0	1,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.849	43.797	0	1,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
25,0%	FRQ	-19.994	-4.819	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.849	-4.700	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-19.994	-37.715	0	1,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.849	-36.765	0	1,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-19.994	-53.770	0	1,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.849	-52.398	0	1,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-19.994	-52.984	0	1,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.849	-51.598	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-19.994	-35.357	0	1,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.849	-34.366	0	1,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-19.994	-890	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.849	-702	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-19.994	50.377	0	1,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.849	49.354	0	1,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 1-S1**					
Trave: Trave 1-S1				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	1.135	337	0	0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.138	336	0	0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.127	-1.859	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.138	-1.822	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	1.127	-3.093	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.138	-3.040	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.127	-3.374	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.138	-3.320	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	1.127	-2.702	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.138	-2.661	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.127	-1.076	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.138	-1.063	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	1.127	1.503	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.138	1.473	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.127	5.036	0	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.138	4.948	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	1.127	9.512	0	1,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.138	9.353	0	1,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 2-12-17-26**					
Trave: Trave 2-12				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-15.540	6.339	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.392	6.228	0	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-15.540	857	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.392	833	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-15.540	-2.839	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.392	-2.803	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-15.540	-4.743	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.392	-4.674	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-15.540	-4.850	0	0,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.392	-4.777	0	0,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-15.540	-3.156	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.392	-3.106	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-15.488	351	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.392	342	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-15.540	5.656	0	0,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.392	5.573	0	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-15.540	12.783	0	1,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.392	12.592	0	1,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 12-17				**FRC=-0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-21.104	14.057	0	2,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.822	13.657	0	2,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-21.104	9.271	0	1,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.822	8.990	0	1,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-21.104	5.512	0	0,92	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.822	5.327	0	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-21.104	2.701	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.822	2.587	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-21.104	756	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.822	694	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-20.950	-448	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.822	-431	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-20.950	-889	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.822	-868	0	0,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-20.950	-718	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.822	-693	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-20.950	-29	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.822	0	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 17-26				**FRC=0,16 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-21.694	26.055	0	3,13	2,36	6,1141 E-04	638	434	0,265	0,400	1,51	SI
	QPR	-21.531	25.397	0	3,05	2,36	5,9701 E-04	638	434	0,259	0,300	1,16	SI
12,5%	FRQ	-21.694	7.353	0	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.531	7.166	0	0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-21.694	-5.851	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.531	-5.704	0	0,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-21.694	-13.553	0	1,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.531	-13.211	0	1,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
50,0%	FRQ	-21.694	-15.754	0	1,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.531	-15.354	0	1,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-21.694	-12.453	0	1,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.531	-12.133	0	1,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-21.694	-3.651	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.531	-3.549	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-21.694	10.652	0	1,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.531	10.398	0	1,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-21.694	30.458	0	3,52	2,36	5,3518 E-04	638	362	0,194	0,400	2,07	SI
	QPR	-21.531	29.709	0	3,43	2,36	5,2271 E-04	638	362	0,189	0,300	1,59	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 3-3b-9b-18**					
Trave: Trave 3-3b				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-5.116	-837	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.015	-816	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-5.046	1.997	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.015	1.976	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-10.665	568	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.569	562	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-13.743	495	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.615	489	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-17.018	204	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.855	202	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-19.353	59	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.163	58	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-20.349	67	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.136	67	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-21.624	141	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.397	140	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-21.624	72	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.397	67	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 3b-9b				**FRC=0,02 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-22.862	-364	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.810	-347	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-23.048	500	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.810	496	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-25.319	436	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-25.068	432	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-27.569	285	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-27.314	282	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-29.933	322	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.665	319	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-30.049	311	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.777	309	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-29.035	398	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-28.767	394	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-28.926	529	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-28.655	524	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-28.844	-218	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-28.655	-206	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 9b-18				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-28.589	223	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-28.324	218	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-28.589	276	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-28.324	274	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-26.141	296	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-25.926	292	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-23.958	705	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.730	698	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-23.937	-170	0	0,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.730	-167	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-20.100	355	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.883	348	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-14.285	865	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.111	857	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-12.303	2.915	0	0,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-12.061	2.887	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-12.303	-2.625	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-12.061	-2.571	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 4-8-13-19**					
Trave: Trave 4-8				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	1.176	1.212	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.150	1.174	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.176	-2.425	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.150	-2.369	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-14.176	-1.887	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.830	-1.832	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-19.508	-1.838	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.006	-1.780	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-19.714	-1.613	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.180	-1.558	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-13.707	-1.275	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.360	-1.228	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
75,0%	FRQ	-3.047	-872	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.066	-836	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	15.465	-789	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.618	-790	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	16.342	5.616	0	0,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.618	5.442	0	0,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8-13				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	12.161	4.994	0	0,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.477	4.823	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	11.486	-452	0	-0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.477	-450	0	-0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-6.398	-372	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.362	-348	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-17.400	-807	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.945	-765	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-19.396	-848	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-18.870	-804	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-15.941	-630	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.536	-593	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-7.300	-449	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.228	-417	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10.205	-380	0	-0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.218	-376	0	-0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	10.828	5.367	0	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.218	5.194	0	0,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 13-19				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	9.960	5.880	0	1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.406	5.703	0	0,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	9.369	43	0	-0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.406	40	0	-0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-10.415	-231	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.249	-216	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-21.555	-827	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.040	-793	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-21.555	-2.009	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.040	-1.945	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-25.303	-1.901	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.681	-1.844	0	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-20.030	-1.835	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.564	-1.785	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.962	-2.693	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.934	-2.632	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.962	2.031	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.934	1.979	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 5-9-14-20**					
Trave: Trave 5-9				**FRC=0,02 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-10.771	-2.046	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.582	-1.990	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-10.771	429	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.582	417	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-7.960	-158	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.517	-137	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-4.737	-171	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.080	-152	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-315	-193	0	0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	420	-174	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	9.703	-356	0	-0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.294	-333	0	-0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	22.591	-406	0	-0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.893	-380	0	-0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	44.328	-743	0	-0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.114	-712	0	-0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	44.328	4.212	0	0,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.114	4.115	0	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 9-14				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	46.077	3.014	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.747	2.915	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	46.077	-315	0	-0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.747	-287	0	-0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	31.483	62	0	-0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	31.501	61	0	-0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	24.744	-93	0	-0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.254	-71	0	-0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	25.127	-94	0	-0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.679	-73	0	-0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	31.083	-76	0	-0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	31.463	-55	0	-0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	45.956	-133	0	-0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.889	-108	0	-0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	69.848	-710	0	-0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	69.954	-715	0	-0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	70.736	5.194	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	69.954	5.058	0	0,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 14-20				**FRC=0,06 cm**				**AA= PCA**					

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
0%	FRQ	72.188	7.027	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	71.441	6.882	0	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	71.403	-79	0	-0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	71.441	-77	0	-0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	39.618	695	0	-0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	39.552	691	0	-0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	17.430	1.091	0	0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.776	1.086	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	17.430	-1.807	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.776	-1.762	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	3.413	-1.061	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.892	-1.036	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-7.543	-544	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.116	-529	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-16.825	-402	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.696	-378	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-17.063	-2.676	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.696	-2.583	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 6-5b-8b-21-29**					
Trave: Trave 6-5b				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	51.693	43.276	0	1,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	50.307	42.113	0	1,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	50.381	18.905	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	50.307	18.433	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	18.530	6.065	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.051	5.734	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-21.126	-3.056	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.043	-2.921	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-61.062	-9.362	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.700	-9.055	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-90.231	-15.918	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-86.895	-15.433	0	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-118.387	-20.107	0	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-114.189	-19.495	0	0,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-137.805	-24.517	0	1,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-132.981	-23.774	0	1,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-137.805	-31.899	0	1,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-132.981	-30.917	0	1,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 5b-8b				**FRC=0,02 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-147.139	-25.852	0	1,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-141.928	-25.050	0	1,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-147.139	-31.006	0	1,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-141.928	-30.064	0	1,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-159.479	-32.043	0	1,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-153.850	-31.083	0	1,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-166.670	-32.268	0	1,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-160.774	-31.315	0	1,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-163.352	-32.885	0	1,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-157.531	-31.915	0	1,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-154.419	-32.348	0	1,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-148.856	-31.394	0	1,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-140.009	-30.590	0	1,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-134.905	-29.682	0	1,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-115.527	-29.632	0	1,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-111.186	-28.735	0	1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-115.527	-21.438	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-111.186	-20.769	0	1,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8b-21				**FRC=-0,12 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-97.644	-30.249	0	1,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-93.986	-29.328	0	1,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-97.644	-20.121	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-93.986	-19.513	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-68.596	-15.371	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-65.860	-14.897	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-30.714	-11.163	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.170	-10.804	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-30.714	3.709	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.170	3.629	0	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	11.457	11.294	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.599	11.014	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	55.584	20.610	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	54.201	20.101	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	91.620	33.771	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	89.005	32.913	0	0,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	91.620	59.178	0	1,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	89.005	57.583	0	1,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 21-29				**FRC=0,13 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-13.015	32.411	0	3,69	2,36	5,5131 E-04	638	362	0,199	0,400	2,01	SI
	QPR	-12.997	31.561	0	3,59	2,36	5,3755 E-04	638	362	0,194	0,300	1,54	SI
12,5%	FRQ	-13.015	12.854	0	1,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-12.997	12.502	0	1,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-13.768	-1.392	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
37,5%	QPR	-12.997	-1.368	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-13.015	-10.289	0	1,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
50,0%	QPR	-12.997	-10.046	0	1,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-13.015	-13.872	0	1,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
62,5%	QPR	-12.997	-13.533	0	1,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-13.015	-12.129	0	1,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
75,0%	QPR	-12.997	-11.827	0	1,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-13.015	-5.062	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	-12.997	-4.930	0	0,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-13.015	7.332	0	0,92	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	-12.997	7.160	0	0,90	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-13.015	25.048	0	2,96	2,36	5,688 E-04	638	434	0,247	0,400	1,62	SI
	QPR	-12.997	24.439	0	2,89	2,36	5,5557 E-04	638	434	0,241	0,300	1,25	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 7-22-30**					
Trave: Trave 7-22				**FRC=0,18 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-15.469	83.281	0	2,84	2,36	6,0134 E-04	765	353	0,212	0,400	1,88	SI
	QPR	-14.936	82.072	0	2,80	2,36	5,9234 E-04	765	353	0,209	0,300	1,43	SI
12,5%	FRQ	-14.652	12.727	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.936	12.210	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-14.941	-36.394	0	1,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.936	-36.152	0	1,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-15.469	-63.551	0	2,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.936	-63.014	0	2,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-15.469	-69.027	0	2,36	2,36	5,0206 E-04	765	353	0,177	0,400	2,26	SI
	QPR	-14.936	-68.377	0	2,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-15.469	-52.768	0	1,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.936	-52.241	0	1,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-14.652	-14.855	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.936	-14.605	0	0,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-15.469	44.952	0	1,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.936	44.531	0	1,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-15.469	126.412	0	4,10	2,36	7,5809 E-04	765	294	0,223	0,400	1,79	SI
	QPR	-14.936	125.164	0	4,06	2,36	7,4664 E-04	765	294	0,220	0,300	1,37	SI
Trave: Trave 22-30				**FRC=0,09 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-14.862	106.438	0	3,46	2,36	5,8941 E-04	765	294	0,173	0,400	2,31	SI
	QPR	-14.433	105.361	0	3,42	2,36	5,7944 E-04	765	294	0,170	0,300	1,76	SI
12,5%	FRQ	-14.862	42.852	0	1,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.433	42.439	0	1,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-14.760	-4.360	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.433	-4.208	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-14.862	-34.965	0	1,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.433	-34.581	0	1,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-14.862	-49.194	0	1,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.433	-48.679	0	1,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-14.862	-46.971	0	1,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.433	-46.501	0	1,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-13.778	-28.559	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.433	-28.048	0	0,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-14.760	7.036	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.433	6.679	0	0,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-14.862	58.415	0	2,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.433	57.681	0	1,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 6b-11-23-24**					
Trave: Trave 6b-11				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-436	-1.440	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-411	-1.407	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-436	-867	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-411	-849	0	0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-402	-173	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-411	-172	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-436	657	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-411	636	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-436	1.618	0	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-411	1.574	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-436	2.710	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-411	2.642	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-436	3.935	0	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-411	3.841	0	0,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-436	5.291	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-411	5.169	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-436	6.780	0	0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-411	6.627	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 11-23				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-3.615	6.764	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.571	6.639	0	0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	FRQ	-3.615	2.514	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.571	2.462	0	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-3.615	-590	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.571	-588	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-3.615	-2.550	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.571	-2.509	0	0,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-3.615	-3.364	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.571	-3.304	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-3.615	-3.032	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.571	-2.970	0	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-3.615	-1.556	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.571	-1.509	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-3.554	1.086	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.571	1.080	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-3.615	4.831	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.571	4.794	0	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 23-24				**FRC=0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-10.030	11.322	0	1,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.965	11.137	0	1,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-10.030	3.949	0	0,62	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.965	3.879	0	0,61	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-10.030	-1.335	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.965	-1.322	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-10.030	-4.527	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.965	-4.463	0	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-10.030	-5.627	0	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.965	-5.545	0	0,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-10.030	-4.636	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.965	-4.568	0	0,71	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-10.030	-1.554	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.965	-1.532	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-10.030	3.620	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.965	3.564	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-10.030	10.886	0	1,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.965	10.719	0	1,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave S1-16**					
Trave: Trave S1-16				**FRC=0,02 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-8.536	164	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.556	144	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-8.844	-4.317	0	0,67	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.556	-4.167	0	0,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-8.844	-6.844	0	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.556	-6.621	0	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-8.844	-7.483	0	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.556	-7.244	0	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-8.844	-6.264	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.556	-6.067	0	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-8.844	-3.220	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.556	-3.119	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-8.844	1.619	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.556	1.570	0	0,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-8.844	8.222	0	1,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.556	7.970	0	1,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-8.844	16.554	0	2,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.556	16.047	0	2,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 16-25**					
Trave: Trave 16-25				**FRC=0,15 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-15.684	26.485	0	3,14	2,36	6,0607 E-04	638	434	0,263	0,400	1,52	SI
	QPR	-15.593	25.841	0	3,07	2,36	5,9202 E-04	638	434	0,257	0,300	1,17	SI
12,5%	FRQ	-15.684	7.900	0	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.593	7.719	0	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-15.684	-5.269	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.593	-5.122	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-15.684	-13.016	0	1,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.593	-12.679	0	1,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-15.684	-15.343	0	1,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.593	-14.950	0	1,81	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-15.684	-12.248	0	1,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.593	-11.936	0	1,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-15.684	-3.733	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.593	-3.637	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-15.684	10.204	0	1,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.593	9.947	0	1,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-15.684	29.562	0	3,50	2,36	6,7203 E-04	638	434	0,291	0,400	1,37	SI
	QPR	-15.593	28.816	0	3,41	2,36	6,5576 E-04	638	434	0,284	0,300	1,05	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 18-27**					
Trave: Trave 18-27				**FRC=0,16 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-3.573	26.495	0	3,07	2,36	5,7686 E-04	638	434	0,250	0,400	1,60	SI
	QPR	-3.582	25.810	0	2,99	2,36	5,6248	638	434	0,244	0,300	1,23	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	FRQ	-3.573	7.659	0	0,90	2,36	0 E-04	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.582	7.451	0	0,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-3.573	-5.679	0	0,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.582	-5.548	0	0,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-3.573	-13.516	0	1,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.582	-13.183	0	1,54	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-3.573	-15.851	0	1,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.582	-15.454	0	1,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-3.573	-12.684	0	1,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.582	-12.362	0	1,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-3.573	-4.016	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.582	-3.906	0	0,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-3.573	10.153	0	1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.582	9.913	0	1,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	-3.573	29.824	0	3,46	2,36	6,479 E-04	638	434	0,281	0,400	1,42	SI
	QPR	-3.582	29.095	0	3,37	2,36	6,3236 E-04	638	434	0,274	0,300	1,09	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 20-28**					
Trave: Trave 20-28				**FRC=0,17 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-13.760	26.862	0	3,18	2,36	6,0936 E-04	638	434	0,264	0,400	1,51	SI
	QPR	-13.699	26.145	0	3,09	2,36	5,9399 E-04	638	434	0,258	0,300	1,16	SI
12,5%	FRQ	-13.760	7.722	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.699	7.495	0	0,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-13.760	-5.847	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.699	-5.724	0	0,74	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-13.760	-13.842	0	1,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.699	-13.509	0	1,64	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-13.760	-16.262	0	1,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.699	-15.860	0	1,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-13.760	-13.107	0	1,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.699	-12.777	0	1,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-13.760	-4.378	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.699	-4.261	0	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-13.760	9.925	0	1,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.699	9.690	0	1,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-13.760	29.803	0	3,40	2,36	5,1022 E-04	638	362	0,185	0,400	2,17	SI
	QPR	-13.699	29.075	0	3,32	2,36	4,982 E-04	638	362	0,180	0,300	1,66	SI
Primo Impalcato								**Travata: Trave 2b-4b-7b-10b**					
Trave: Trave 2b-4b				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-10.183	-413	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.888	-392	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-10.183	-472	0	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.888	-460	0	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-6.982	-1.251	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.837	-1.211	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-8.044	-1.254	0	0,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.904	-1.211	0	0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-8.887	-1.090	0	0,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.779	-1.050	0	0,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-4.092	-664	0	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.183	-636	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	3.955	-92	0	-0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.989	-88	0	-0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	23.207	744	0	-0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23.260	738	0	-0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	24.178	4.959	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23.260	4.842	0	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 4b-7b				**FRC=-0,08 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	11.655	4.859	0	0,80	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.954	4.739	0	0,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	10.909	-267	0	-0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.954	-265	0	-0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	-8.887	-920	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.056	-886	0	0,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-21.002	-1.084	0	0,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.822	-1.043	0	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	-24.025	-1.196	0	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.759	-1.150	0	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-21.988	-1.109	0	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.784	-1.066	0	0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	-11.122	-506	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-11.217	-481	0	0,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	11.307	141	0	-0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.405	136	0	-0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	12.095	5.753	0	0,97	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.405	5.617	0	0,95	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 7b-10b				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	22.462	6.057	0	0,93	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	QPR	21.603	5.920	0	0,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	21.552	1.968	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
25,0%	QPR	21.603	1.958	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	1.506	868	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
37,5%	QPR	1.608	862	0	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-8.131	-363	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
50,0%	QPR	-8.123	-341	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-8.240	91	0	0,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
62,5%	QPR	-8.123	90	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-9.835	-229	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
75,0%	QPR	-9.742	-215	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-14.634	-616	0	0,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	-14.371	-594	0	0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-27.496	-430	0	0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
100,0%	QPR	-26.852	-423	0	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-27.496	-2.469	0	0,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-26.852	-2.401	0	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

%L_{LI} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
FRC Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.
$\sigma_{ct,f}$ Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo di compressione.
σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
ε_{sm} Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
A_e Area efficace del calcestruzzo teso.
Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.
W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.
CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
Verificato [SI] = $W_d \leq W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

TRAVI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)

Travi (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio

Id_{Tr}	%L_{LI}	L_{LI}	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	$V_{Ed,E}^{(+)}$	$V_{Ed,E}^{(-)}$	$V_{Ed,G+Q}$	$V_{Ed,G}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(+)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	Note
	[%]	[m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1-2-3-5-6-7**							
Trave 1-2	0%	6,40	183.668	183.668	57.427	66.130	69.987	68.878	1,1	133.157	-3.865	0	0	5,11	NS	GR
	100%		183.950	239.659	57.427	66.130	-104.857	-102.890		0	-177.599	0	0	-	3,83	
Trave 2-3	0%	7,13	203.881	168.670	52.269	56.628	145.110	140.552	1,1	202.606	0	0	0	1,91	-	GR
	100%		168.676	234.959	52.269	56.628	-108.830	-105.137		0	-171.121	0	0	-	2,26	
Trave 3-5	0%	5,65	234.095	168.676	71.285	60.143	127.221	123.286	1,1	205.635	0	0	0	1,88	-	GR
	100%		168.668	171.133	71.285	60.143	-78.002	-75.277		3.137	-144.159	0	0	NS	2,68	
Trave 6-5	0%	5,63	162.326	168.668	58.757	60.557	124.435	121.005	1,1	189.068	0	0	0	1,97	-	GR
	100%		168.668	172.468	58.757	60.557	-79.482	-76.359		0	-146.095	0	0	-	2,54	
Trave 6-7	0%	4,67	166.459	168.668	71.436	71.908	84.620	81.930	1,1	163.199	0	0	0	2,18	-	GR
	100%		167.285	167.285	71.436	71.908	-84.621	-81.930		0	-163.720	0	0	-	2,17	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1a-P1-S1**							
Trave 1a-P1	0%	1,74	47.898	47.898	55.915	55.915	6.166	6.068	1,1	67.673	-55.439	0	0	3,95	4,82	GR
	100%		49.458	49.458	55.915	55.915	-7.089	-6.964		54.542	-68.595	0	0	4,90	3,90	
Trave P1-S1	0%	1,54	47.398	47.398	61.924	61.924	6.332	6.220	1,1	74.448	-61.897	0	0	3,59	4,32	GR
	100%		48.095	48.095	61.924	61.924	-6.332	-6.220		61.897	-74.448	0	0	4,32	3,59	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 11-P2-S1-12**							
Trave 11-P2	0%	1,54	63.141	39.468	72.070	56.709	19.107	18.668	1,1	98.384	-43.712	0	0	2,73	6,15	GR
	100%		47.928	47.928	72.070	56.709	-12.813	-12.529		66.749	-75.193	0	0	4,03	3,57	
Trave P2-S1	0%	1,54	39.854	39.854	60.099	76.649	17.330	16.935	1,1	83.438	-67.379	0	0	3,22	3,98	GR
	100%		52.824	78.346	60.099	76.649	-11.926	-11.664		54.445	-96.240	0	0	4,93	2,79	
Trave S1-12	0%	6,38	138.357	105.608	38.231	42.085	79.337	77.742	1,1	121.391	0	0	0	2,77	-	GR
	100%		105.648	162.995	38.231	42.085	-112.976	-110.365		0	-159.270	0	0	-	2,11	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 23-16-17-18-20-21-22**							
Trave 16-23	0%	5,66	164.381	131.126	52.244	46.669	111.862	109.384	1,1	169.330	0	0	0	2,00	-	GR
	100%		131.090	132.817	52.244	46.669	-91.513	-89.533		0	-142.849	0	0	-	2,38	
Trave 16-17	0%	5,60	178.758	168.668	62.055	67.917	113.193	110.843	1,1	181.453	0	0	0	2,15	-	GR
	100%		168.670	211.584	62.055	67.917	-101.118	-98.870		0	-175.827	0	0	-	2,22	
Trave 18-17	0%	5,65	273.316	168.678	78.228	67.154	160.882	157.262	1,1	246.933	0	0	0	1,55	-	GR
	100%		168.670	210.744	78.228	67.154	-166.334	-162.580		0	-240.204	0	0	-	1,59	
Trave 20-18	0%	5,65	272.448	168.678	78.076	78.073	160.931	157.309	1,1	246.814	0	0	0	1,57	-	GR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	L_{LI}	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	$V_{Ed,E}^{(+)}$	$V_{Ed,E}^{(-)}$	$V_{Ed,G+Q}$	$V_{Ed,G}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(+)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	Note
	[%]	[m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
	100%		168.678	272.436	78.076	78.073	-166.284	-162.531		0	-252.165	0	0	-	1,54	
Trave 21-20	0%	5,65	210.151	168.670	67.049	78.358	165.333	161.604	1,1	239.087	0	0	0	1,60	-	GR
	100%		168.678	274.056	67.049	78.358	-158.199	-154.647		0	-244.393	0	0	-	1,56	
Trave 21-22	0%	4,65	210.991	168.670	82.625	73.533	133.522	130.515	1,1	224.409	0	0	0	1,59	-	GR
	100%		173.601	173.601	82.625	73.533	-133.522	-130.516		0	-214.408	0	0	-	1,66	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**							
Trave 24-25	0%	5,56	167.047	167.047	60.345	60.275	60.274	59.214	1,1	126.654	-7.088	0	0	3,08	55,01	GR
	100%		168.668	168.276	60.345	60.275	-96.270	-94.326		0	-162.572	0	0	-	2,40	
Trave 25-26	0%	5,65	174.039	168.668	60.665	60.745	87.070	85.358	1,1	153.801	0	0	0	2,53	-	GR
	100%		168.668	174.493	60.665	60.745	-87.070	-85.359		0	-153.889	0	0	-	2,53	
Trave 26-27	0%	5,75	174.427	168.668	59.669	59.726	67.157	65.943	1,1	132.792	0	0	0	2,92	-	GR
	100%		168.668	174.759	59.669	59.726	-110.210	-107.937		0	-175.909	0	0	-	2,20	
Trave 27-28	0%	5,80	174.460	168.668	59.160	59.166	67.931	66.702	1,1	133.007	0	0	0	2,93	-	GR
	100%		168.668	174.493	59.160	59.166	-110.936	-108.649		0	-176.018	0	0	-	2,21	
Trave 29-28	0%	5,64	173.664	168.668	60.661	60.670	66.220	65.019	1,1	132.946	-1.718	0	0	2,68	NS	GR
	100%		168.668	173.714	60.661	60.670	-107.573	-105.357		0	-174.309	0	0	-	2,04	
Trave 29-30	0%	4,65	165.292	165.292	71.373	71.373	73.924	71.973	1,1	152.435	-6.538	0	0	2,55	59,46	GR
	100%		166.929	166.929	71.373	71.373	-73.924	-71.973		6.538	-152.434	0	0	59,46	2,55	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1-S1**							
Trave 1-S1	0%	3,96	52.727	52.727	26.652	26.652	6.592	6.532	1,1	35.909	-22.785	0	0	7,09	11,17	GR
	100%		52.800	52.800	26.652	26.652	-6.545	-6.490		22.827	-35.862	0	0	11,15	7,09	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 2-12-17-26**							
Trave 2-12	0%	5,41	53.846	53.846	19.910	19.910	10.082	9.916	1,1	31.984	-11.985	0	0	7,99	21,32	GR
	100%		53.941	53.941	19.910	19.910	-10.073	-9.906		11.995	-31.974	0	0	21,30	7,99	
Trave 12-17	0%	2,88	68.538	52.722	42.047	36.562	17.431	17.046	1,1	63.683	-23.172	0	0	4,01	11,01	GR
	100%		52.684	52.684	42.047	36.562	-24.959	-24.392		21.860	-65.176	0	0	11,68	3,92	
Trave 17-26	0%	7,67	56.114	56.114	14.640	14.640	17.512	17.228	1,1	33.616	0	0	0	9,52	-	GR
	100%		56.224	56.224	14.640	14.640	-17.553	-17.265		0	-33.657	0	0	-	9,51	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 3-18-27**							
Trave 3-18	0%	8,68	56.263	56.390	12.976	12.990	19.818	19.496	1,1	34.091	0	0	0	9,35	-	GR
	100%		56.390	56.379	12.976	12.990	-19.812	-19.490		0	-34.100	0	0	-	9,34	
Trave 18-27	0%	7,67	55.547	55.547	14.494	14.494	17.519	17.234	1,1	33.462	0	0	0	9,54	-	GR
	100%		55.668	55.668	14.494	14.494	-17.553	-17.265		0	-33.496	0	0	-	9,53	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 5-20-28**							
Trave 5-20	0%	8,68	56.404	56.404	13.018	14.845	20.082	19.754	1,1	34.402	0	0	0	9,27	-	GR
	100%		56.614	72.474	13.018	14.845	-20.067	-19.740		0	-36.397	0	0	-	8,76	
Trave 20-28	0%	7,67	71.891	56.032	16.717	14.650	17.739	17.448	1,1	36.127	0	0	0	8,84	-	GR
	100%		56.376	56.376	16.717	14.650	-17.765	-17.471		917	-33.880	0	0	NS	9,42	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 6-21-29**							
Trave 6-21	0%	8,68	72.598	56.738	14.942	14.942	19.807	19.485	1,1	36.243	0	0	0	8,84	-	GR
	100%		57.054	72.914	14.942	14.942	-19.807	-19.486		0	-36.243	0	0	-	8,84	
Trave 21-29	0%	7,55	73.257	57.396	17.312	17.311	17.228	16.949	1,1	36.271	-2.094	0	0	8,80	NS	GR
	100%		57.436	73.296	17.312	17.311	-17.233	-16.953		2.089	-36.275	0	0	NS	8,80	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 7-22-30**							
Trave 7-22	0%	8,68	89.472	57.837	17.003	17.003	24.998	23.279	1,1	43.702	0	0	0	7,34	-	GR
	100%		58.066	89.699	17.003	17.003	-25.005	-23.286		0	-43.709	0	0	-	7,34	
Trave 22-30	0%	7,55	88.975	57.335	19.407	19.407	21.849	20.331	1,1	43.196	-1.016	0	0	7,41	NS	GR
	100%		57.538	89.176	19.407	19.407	-21.849	-20.331		1.017	-43.196	0	0	NS	7,41	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 1a-11-23-24**							
Trave 1a-11	0%	1,47	52.152	52.152	72.489	70.735	2.407	2.390	1,1	82.145	-75.419	0	0	3,10	3,37	GR
	100%		54.704	52.119	72.489	70.735	-2.451	-2.429		77.308	-80.259	0	0	3,29	3,17	
Trave 11-23	0%	4,34	54.154	54.154	24.975	24.975	7.225	7.160	1,1	34.697	-20.312	0	0	7,34	12,53	GR
	100%		54.229	54.229	24.975	24.975	-7.199	-7.137		20.335	-34.671	0	0	12,52	7,34	
Trave 23-24	0%	5,86	54.683	54.683	18.705	18.705	9.747	9.661	1,1	30.323	-10.915	0	0	8,42	23,39	GR
	100%		55.014	55.014	18.705	18.705	-9.764	-9.676		10.900	-30.340	0	0	23,42	8,41	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave S1-16**							
Trave S1-16	0%	3,13	73.960	73.960	47.286	54.811	13.585	13.315	1,1	65.599	-46.978	0	0	4,08	5,70	GR
	100%		74.197	97.778	47.286	54.811	-12.989	-12.735		39.279	-73.281	0	0	6,82	3,66	
Impalcato Copertura									**Travata: Trave 16-25**							
Trave 16-25	0%	7,62	56.541	56.541	14.826	14.878	17.384	17.102	1,1	33.693	0	0	0	9,49	-	GR
	100%		56.390	56.784	14.826	14.878	-17.424	-17.138		0	-33.789	0	0	-	9,46	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 6b-P1-S1**							
Trave 6b-P1	0%	1,74	47.993	47.993	56.898	56.898	7.815	6.632	1,1	70.403	-55.956	0	0	3,80	4,78	GR
	100%		51.074	51.074	56.898	56.898	-9.166	-7.676		54.912	-71.754	0	0	4,87	3,73	
Trave P1-S1	0%	1,54	48.278	48.278	63.747	63.747	2.313	2.313	1,1	72.435	-67.808	0	0	3,69	3,94	GR
	100%		50.025	50.025	63.747	63.747	-2.313	-2.313		67.809	-72.434	0	0	3,94	3,69	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1-2**							
Trave 1-2	0%	6,40	205.346	183.912	60.808	60.820	114.010	100.702	1,1	180.899	0	0	0	3,78	-	GR
	100%		183.912	205.426	60.808	60.820	-163.227	-139.629		0	-230.129	0	0	-	2,97	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 11-P2-S1-12**							
Trave 11-P2	0%	1,54	64.671	40.991	69.581	54.215	26.440	21.180	1,1	102.979	-38.456	0	0	2,60	6,95	GR

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	L_{LI}	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	$V_{Ed,E}^{(+)}$	$V_{Ed,E}^{(-)}$	$V_{Ed,G+Q}$	$V_{Ed,G}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(+)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	Note
	[%]	[m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
	100%		42.562	42.562	69.581	54.215	-17.557	-14.155		62.384	-77.194	0	0	4,29	3,46	
Trave P2-S1	0%	1,54	45.159	45.159	63.539	74.007	18.049	14.651	1,1	87.941	-66.756	0	0	3,04	4,01	GR
	100%		52.824	68.966	63.539	74.007	-10.422	-8.619		61.274	-91.829	0	0	4,36	2,91	
Trave S1-12	0%	6,38	214.778	129.344	53.918	53.917	106.063	86.148	1,1	165.373	0	0	0	2,06	-	GR
	100%		129.344	214.773	53.918	53.917	-155.031	-124.842		0	-214.340	0	0	-	1,59	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1b-3-4-5-2b-6-7**							
Trave 6-7	0%	4,67	163.658	135.303	61.108	55.039	123.061	103.570	1,1	190.279	0	0	0	1,82	-	GR
	100%		121.836	121.836	61.108	55.039	-127.401	-106.947		0	-187.944	0	0	-	1,81	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 23-16-17-18-20-10b-21-22**							
Trave 16-23	0%	5,66	240.098	131.214	65.644	53.163	153.321	123.589	1,1	225.530	0	0	0	1,51	-	GR
	100%		131.157	169.452	65.644	53.163	-124.631	-100.880		0	-183.109	0	0	-	1,86	
Trave 16-17	0%	5,60	250.288	168.678	74.832	69.224	154.321	124.900	1,1	236.636	0	0	0	1,51	-	GR
	100%		168.676	218.890	74.832	69.224	-136.928	-111.174		0	-213.075	0	0	-	1,67	
Trave 17-18	0%	5,65	213.137	168.676	67.577	62.004	117.424	96.516	1,1	191.758	0	0	0	2,04	-	GR
	100%		168.670	181.649	67.577	62.004	-117.424	-96.516		0	-185.629	0	0	-	2,11	
Trave 18-20	0%	5,65	164.775	168.670	59.018	64.802	117.424	96.516	1,1	182.344	0	0	0	2,15	-	GR
	100%		168.676	197.463	59.018	64.802	-117.424	-96.516		0	-188.706	0	0	-	2,07	
Trave 10b-20	0%	3,00	177.201	240.181	115.307	128.657	46.259	38.521	1,1	173.097	-103.002	0	0	2,20	3,70	GR
	100%		168.670	145.733	115.307	128.657	-76.518	-62.462		64.376	-218.041	0	0	5,91	1,75	
Trave 21-22	0%	4,65	256.241	168.678	82.261	69.728	182.426	146.652	1,1	272.913	0	0	0	1,42	-	GR
	100%		126.658	155.885	82.261	69.728	-180.798	-145.377		0	-257.499	0	0	-	1,50	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 24-25-26-27-28-29-30**							
Trave 24-25	0%	5,56	155.327	155.327	58.240	68.257	99.498	86.773	1,1	163.563	0	0	0	2,18	-	GR
	100%		168.676	224.404	58.240	68.257	-150.277	-126.949		0	-225.360	0	0	-	1,58	
Trave 25-26	0%	5,65	224.733	168.676	69.640	69.630	137.516	116.981	1,1	214.119	0	0	0	1,67	-	GR
	100%		168.676	224.677	69.640	69.630	-137.515	-116.981		0	-214.108	0	0	-	1,67	
Trave 26-27	0%	5,75	224.752	168.676	68.422	68.409	140.000	119.092	1,1	215.264	0	0	0	1,66	-	GR
	100%		168.676	224.673	68.422	68.409	-139.999	-119.091		0	-215.249	0	0	-	1,66	
Trave 27-28	0%	5,80	224.651	168.676	67.815	67.798	141.229	120.137	1,1	215.825	0	0	0	1,65	-	GR
	100%		168.676	224.554	67.815	67.798	-140.938	-119.906		0	-215.516	0	0	-	1,66	
Trave 29-28	0%	5,64	193.328	168.670	64.147	69.749	122.716	105.253	1,1	193.278	0	0	0	1,85	-	GR
	100%		168.676	224.949	64.147	69.749	-151.612	-128.122		0	-228.336	0	0	-	1,57	
Trave 29-30	0%	4,65	190.375	168.670	75.219	70.557	112.959	96.101	1,1	195.700	0	0	0	1,96	-	GR
	100%		159.748	159.748	75.219	70.557	-111.328	-94.824		0	-188.941	0	0	-	2,03	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 1-S1**							
Trave 1-S1	0%	3,96	53.601	53.601	27.147	27.147	7.584	6.872	1,1	37.446	-22.989	0	0	6,80	11,07	GR
	100%		53.886	53.886	27.147	27.147	-7.467	-6.806		23.056	-37.328	0	0	11,04	6,82	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 2-12-17-26**							
Trave 2-12	0%	5,41	52.931	52.931	19.584	19.584	10.445	9.456	1,1	31.988	-12.087	0	0	7,95	21,05	GR
	100%		53.091	53.091	19.584	19.584	-10.519	-9.514		12.029	-32.062	0	0	21,15	7,94	
Trave 12-17	0%	2,88	52.000	52.000	36.252	36.252	9.677	8.291	1,1	49.554	-31.587	0	0	5,13	8,05	GR
	100%		52.515	52.515	36.252	36.252	-7.232	-6.392		33.485	-47.109	0	0	7,60	5,40	
Trave 17-26	0%	7,67	53.196	56.390	14.293	16.370	22.264	18.856	1,1	37.986	0	0	0	8,37	-	GR
	100%		56.475	69.225	14.293	16.370	-22.368	-18.915		0	-40.375	0	0	-	7,88	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 6-5b-8b-21-29**							
Trave 21-29	0%	7,55	66.967	56.475	16.340	14.416	21.902	18.550	1,1	39.875	0	0	0	7,98	-	GR
	100%		56.390	52.361	16.340	14.416	-21.911	-18.555		0	-37.769	0	0	-	8,42	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 7-22-30**							
Trave 7-22	0%	8,68	163.297	163.297	38.259	45.068	79.288	75.646	1,1	121.373	0	0	0	3,22	-	GR
	100%		168.676	227.762	38.259	45.068	-79.226	-75.611		0	-128.801	0	0	-	3,02	
Trave 22-30	0%	7,55	214.906	168.676	49.170	43.047	68.923	65.781	1,1	123.010	0	0	0	3,14	-	GR
	100%		156.306	156.306	49.170	43.047	-68.922	-65.780		0	-116.273	0	0	-	3,07	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 6b-11-23-24**							
Trave 6b-11	0%	1,47	51.726	51.726	71.493	71.493	2.706	2.492	1,1	81.348	-76.150	0	0	3,13	3,34	GR
	100%		53.662	53.662	71.493	71.493	-2.817	-2.555		76.087	-81.460	0	0	3,34	3,12	
Trave 11-23	0%	4,34	54.012	54.012	24.910	24.910	8.314	7.533	1,1	35.715	-19.868	0	0	7,12	12,81	GR
	100%		54.090	54.090	24.910	24.910	-8.248	-7.496		19.905	-35.649	0	0	12,78	7,14	
Trave 23-24	0%	5,86	53.326	53.326	18.208	18.208	11.193	10.156	1,1	31.222	-9.873	0	0	8,15	25,77	GR
	100%		53.453	53.453	18.208	18.208	-11.235	-10.180		9.849	-31.264	0	0	25,83	8,14	
Primo Impalcato									**Travata: Trave S1-16**							
Trave S1-16	0%	3,13	52.457	52.457	33.595	38.642	18.431	14.993	1,1	55.385	-27.513	0	0	4,59	9,25	GR
	100%		52.803	68.617	33.595	38.642	-17.608	-14.344		22.610	-60.113	0	0	11,25	4,23	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 16-25**							
Trave 16-25	0%	7,62	54.432	56.390	14.549	14.560	22.103	18.719	1,1	38.107	0	0	0	8,35	-	GR
	100%		56.390	54.513	14.549	14.560	-22.204	-18.776		0	-38.220	0	0	-	8,32	

Travi (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	L_{LI}	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	$V_{Ed,E}^{(+)}$	$V_{Ed,E}^{(-)}$	$V_{Ed,G+Q}$	$V_{Ed,G}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(+)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	Note
	[%]	[m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
Primo Impalcato									**Travata: Trave 18-27**							
Trave 18-27	0%	7,67	55.695	56.390	14.607	14.619	22.264	18.856	1,1	38.332	0	0	0	8,30	-	GR
	100%		56.390	55.783	14.607	14.619	-22.368	-18.915		0	-38.448	0	0	-	8,27	
Primo Impalcato									**Travata: Trave 20-28**							
Trave 20-28	0%	7,67	52.915	56.390	14.257	16.420	22.556	19.086	1,1	38.239	0	0	0	8,32	-	GR
	100%		56.475	69.602	14.257	16.420	-22.662	-19.147		0	-40.724	0	0	-	7,81	

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
L_{LI} Lunghezza libera d'Inflessione.
M_{Rd} Momento resistente del beam, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
$V_{Ed,E}$ Taglio di calcolo dovuto ai momenti resistenti del beam nelle due estremità, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
$V_{Ed,G+Q}$ Taglio di calcolo dovuto ai carichi permanenti e permanenti non strutturali + l'aliquota degli accidentali.
$V_{Ed,G}$ Taglio di calcolo dovuto ai carichi permanenti e permanenti non strutturali.
γ_{Rd} Coefficiente di sovraresistenza.
$V_{Ed,GR}$ Taglio di calcolo dovuto all'applicazione del criterio di Gerarchia delle resistenze, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
$V_{Ed,EL}$ Taglio di calcolo valutato attraverso un'analisi con spettro elastico con q=1.
CS Coefficiente di sicurezza, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma. ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100). Per ulteriori dettagli sulla verifica si rimanda alle tabelle relative alle Verifiche a Taglio.
Note GR = verifica eseguita con il taglio derivante dall'applicazione del criterio della Gerarchia delle Resistenze; SE = verifica eseguita con il taglio derivante da un'analisi con spettro elastico con q=1.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU

Lv	N_{Ed}	$M_{Ed,X}$	$M_{Ed,Y}$	CS	$M_{Rd,X}$	$M_{Rd,Y}$	$N_{Ed,max}$	N_R	α	R_f	ϕ_{ve}	ϕ_{vi}	ϕ_w	Lato 1				Lato 2			
														L	n_{reg}	n_f	ϕ	L	n_{reg}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[mm]	[mm]	[mm]	[cm]			[mm]	[cm]			[mm]
Pilastrata: Pilastrata 1																					
Primo Impalcato	259.584	218.882	62.620	4.48[S]	770.468	293.718	359.480	4.280.033	1,58	NO	16	-	8	100	1	6	16	40	1	2	16
Impalcato Copertura	88.648	76.016	133.869	2.90[S]	711.810	268.490	142.926	4.280.033	1,64	NO	16	-	8	100	1	6	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata 2																					
Primo Impalcato	404.149	130.219	87.118	5.02[S]	815.118	314.636	492.666	4.280.033	1,54	NO	16	-	8	100	1	6	16	40	1	2	16
Impalcato Copertura	260.487	149.021	-155.488	2.27[S]	770.739	293.847	280.347	4.280.033	1,58	NO	16	-	8	100	1	6	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata 3																					
Primo Impalcato (a)	63.100	-22.608	-54.675	2.59[S]	153.363	0	234.364	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																				
Primo Impalcato (b)	294.099	-37.140	-22.220	4.27[S]	184.843	0	301.531	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																				
Impalcato Copertura	258.758	23.087	40.699	3.85[S]	180.328	0	283.339	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																				
Pilastrata: Pilastrata 4																					
Primo Impalcato	21.848	11.024	21.428	3.31[S]	55.090	55.099	168.126	963.008	1,59	NO	16	-	8	30	1	0	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 5																					
Primo Impalcato (a)	164.331	-45.963	-74.643	1.91[S]	167.913	0	405.453	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																				
Primo Impalcato (b)	237.837	-54.700	35.120	2.73[S]	177.655	0	262.198	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																				
Impalcato Copertura	214.777	29.757	-54.959	2.79[S]	174.721	0	253.041	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																				
Pilastrata: Pilastrata 6																					
Primo Impalcato	392.150	72.539	-30.729	3.30[S]	260.173	0	653.911	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=16, ∅=16																				
Impalcato Copertura	217.152	-158.578	82.334	1.36[S]	243.523	0	257.200	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=16, ∅=16																				
Pilastrata: Pilastrata 7																					
Primo Impalcato	266.737	59.922	49.783	2.62[S]	204.271	0	379.725	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=12, ∅=16																				
Impalcato Copertura	101.007	-148.118	-89.878	1.05[S]	182.783	0	143.140	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=12, ∅=16																				
Pilastrata: Pilastrata 8																					

Lv	N_{Ed}	$M_{Ed,X}$	$M_{Ed,Y}$	CS	$M_{Rd,X}$	$M_{Rd,Y}$	$N_{Ed,max}$	N_R	α	R_f	ϕ_{Ve}	ϕ_{Vi}	ϕ_w	Lato 1				Lato 2			
														L	n_{reg}	n_f	ϕ	L	n_{reg}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[mm]	[mm]	[mm]	[cm]			[mm]	[cm]			[mm]
Primo Impalcato	42.094	-15.965	12.155	4.40[S]	57.126	57.034	193.694	963.008	1,56	NO	16	-	8	30	1	0	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 9																					
Primo Impalcato	5.204	22.555	7.397	3.44[S]	53.408	53.483	211.779	963.008	1,61	NO	16	-	8	30	1	0	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 10																					
Primo Impalcato	58.208	47.734	8.093	4.97[S]	140.916	78.288	412.324	1.605.012	1,61	NO	16	-	8	50	1	2	16	30	1	0	16
Pilastrata: Pilastrata 11																					
Primo Impalcato	72.173	76.965	-18.880	5.92[S]	257.340	163.926	212.383	2.568.020	1,63	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	-2.070	58	-43.206	3.53[S]	240.495	152.826	96.382	2.568.020	1,00	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 12																					
Primo Impalcato (a)	466.900	1.663	82.252	4.04[V]	325.994	220.317	382.598	2.568.020	1,42	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura (a)	146.347	69.859	-114.818	1.59[S]	272.953	174.904	176.133	2.568.020	1,59	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 13																					
Primo Impalcato	-2.236	-65	16.357	3.22[S]	52.660	52.756	226.822	963.008	1,00	NO	16	-	8	30	1	0	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 14																					
Primo Impalcato	35.591	-22.319	7.602	3.61[S]	56.472	56.414	263.137	963.008	1,57	NO	16	-	8	30	1	0	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 15																					
Primo Impalcato	342.439	-46.705	7.260	5.43[S]	177.685	106.289	448.933	1.605.012	1,38	NO	16	-	8	50	1	2	16	30	1	0	16
Pilastrata: Pilastrata 16																					
Primo Impalcato	683.378	68.856	-22.181	8.55[S]	467.044	365.306	683.378	2.568.020	1,27	NO	16	-	8	60	1	8	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	258.281	67.612	73.580	4.95[S]	420.330	307.537	299.843	2.568.020	1,43	NO	16	-	8	60	1	8	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 17																					
Primo Impalcato	607.303	-12.888	-42.960	6.86[S]	307.753	0	670.549	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=19, ∅=16																				
Impalcato Copertura	295.785	28.428	-75.522	3.51[S]	283.405	0	345.264	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=19, ∅=16																				
Pilastrata: Pilastrata 18																					
Primo Impalcato (a)	232.555	43.163	-64.504	2.86[S]	222.642	0	419.025	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=14, ∅=16																				
Primo Impalcato (b)	652.947	-29.450	22.679	7.00[S]	260.460	0	675.757	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=14, ∅=16																				
Impalcato Copertura	387.067	-36.976	-62.260	3.30[S]	239.018	0	393.714	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=14, ∅=16																				
Pilastrata: Pilastrata 19																					
Primo Impalcato	-4.997	-38	-23.511	2.23[S]	52.381	52.484	241.366	963.008	1,00	NO	16	-	8	30	1	0	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 20																					
Primo Impalcato (a)	477.844	63.244	-103.040	2.20[S]	267.009	0	820.816	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=16, ∅=16																				
Primo Impalcato (b)	579.991	50.280	68.040	3.24[S]	274.939	0	674.531	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=16, ∅=16																				
Impalcato Copertura	382.568	-95.702	29.836	2.58[S]	259.359	0	395.292	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=16, ∅=16																				
Pilastrata: Pilastrata 21																					
Primo Impalcato	599.489	-35.258	-59.383	4.89[S]	338.074	0	1.027.380	2.100.956	1,00	NO	16	-	10								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=22, ∅=16																				
Impalcato Copertura	353.039	145.647	62.653	2.01[S]	319.241	0	384.973	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=22, ∅=16																				
Pilastrata: Pilastrata 22																					
Primo Impalcato	472.317	-40.758	63.027	4.24[S]	318.704	0	575.918	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=21, ∅=16																				
Impalcato Copertura	170.699	138.108	-90.159	1.77[S]	293.174	0	207.937	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								

Lv	N_{Ed}	$M_{Ed,X}$	$M_{Ed,Y}$	CS	$M_{Rd,X}$	$M_{Rd,Y}$	$N_{Ed,max}$	N_R	α	R_f	ϕ_{Ve}	ϕ_{Vi}	ϕ_w	Lato 1				Lato 2			
														L	n_{reg}	n_f	ϕ	L	n_{reg}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[mm]	[mm]	[mm]	[cm]			[mm]	[cm]			[mm]
	L=50, N_{reg}=1, N_f=21, ∅=16																				
Pilastrata: Pilastrata 23																					
Primo Impalcato	305.666	60.525	-61	4.95[S]	299.812	197.959	360.290	2.568.020	1,00	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura (a)	199.366	23.766	128.644	1.66[V]	281.960	182.659	156.253	2.568.020	1,56	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 24																					
Primo Impalcato	217.647	-79.019	20.235	5.90[S]	285.066	185.320	294.940	2.568.020	1,55	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	80.867	22.510	115.002	1.74[S]	259.283	165.218	122.281	2.568.020	1,63	NO	16	-	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 25																					
Primo Impalcato	534.440	-63.221	80	7.32[S]	462.972	309.518	554.436	2.568.020	1,00	NO	16	-	8	60	1	5	16	40	1	3	16
Impalcato Copertura	209.252	34.488	-83.150	4.97[S]	416.726	271.702	219.891	2.568.020	1,47	NO	16	-	8	60	1	5	16	40	1	3	16
Pilastrata: Pilastrata 26																					
Primo Impalcato	535.939	-55.421	-13	8.35[S]	463.175	309.663	556.423	2.568.020	1,00	NO	16	-	8	60	1	5	16	40	1	3	16
Impalcato Copertura	219.440	44.127	-79.633	4.96[S]	418.223	272.931	222.458	2.568.020	1,47	NO	16	-	8	60	1	5	16	40	1	3	16
Pilastrata: Pilastrata 27																					
Primo Impalcato	511.900	-64.816	85	7.09[S]	459.921	307.280	564.205	2.568.020	1,00	NO	16	-	8	60	1	5	16	40	1	3	16
Impalcato Copertura	225.262	83.435	-56.391	5.16[S]	419.088	273.634	225.262	2.568.020	1,46	NO	16	-	8	60	1	5	16	40	1	3	16
Pilastrata: Pilastrata 28																					
Primo Impalcato	534.016	-83.816	23.407	7.44[S]	462.913	309.469	566.701	2.568.020	1,33	NO	16	-	8	60	1	5	16	40	1	3	16
Impalcato Copertura	228.240	120.858	-60.187	3.68[S]	419.524	273.992	228.240	2.568.020	1,46	NO	16	-	8	60	1	5	16	40	1	3	16
Pilastrata: Pilastrata 29																					
Primo Impalcato	488.691	-24.942	-48.160	5.14[S]	279.047	0	536.703	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=17, ∅=16																				
Impalcato Copertura	191.050	85.842	-62.320	2.36[S]	251.392	0	219.100	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=17, ∅=16																				
Pilastrata: Pilastrata 30																					
Primo Impalcato	221.935	-49.563	49.879	2.82[S]	198.555	0	341.245	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=12, ∅=16																				
Impalcato Copertura	94.502	141.513	-86.058	1.09[S]	181.905	0	130.243	2.100.956	1,00	NO	16	-	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=12, ∅=16																				

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
$N_{Ed,max}$ Massimo sforzo di compressione.
N_R Sforzo Normale resistente.
α Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
N_{Ed}, $M_{Ed,X}$, $M_{Ed,Y}$ Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
$M_{Rd,X}$, $M_{Rd,Y}$ Momento Resistente intorno ad X e Y.
ϕ_{Ve}, ϕ_{Vi}, ϕ_{St} Diametri, rispettivamente, delle barre di acciaio nei vertici esterni e nei vertici interni e delle staffe; [ϕ_{Vi}] = Significativo e valorizzato solo in caso di sezione cava.
L, n_{reg}, n_f, ϕ Per sezione del pilastro rettangolare e armata simmetricamente, lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro per il lato 1 e 2 della sezione. Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)

Lv	$V_{Ed,3}$	$V_{Ed,2}$	N_{Ed}	CS	V_{Rcd}		$V_{Rsd,s}$		$V_{Rd,f}$		$V_{Rd,j}$		$V_{Rd,s}$	A_{sw}		s_{Asw}	R_f
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y		
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata 1																	
Primo Impalcato	408.247	157.660	231.726	2,48	929.356	1.010.841	1.029.668	1.049.951	0	0	0	0	-	0,33510	0,12566	12	NO
Impalcato Copertura	471.498	178.393	73.127	2,09	906.530	986.013	1.029.668	1.049.951	0	0	0	0	-	0,33510	0,12566	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 2																	
Primo Impalcato	440.445	173.417	375.945	2,34	948.881	1.032.079	1.029.668	1.049.951	0	0	0	0	-	0,33510	0,12566	12	NO

Lv	$V_{Ed,3}$	$V_{Ed,2}$	N_{Ed}	CS	V_{Rcd}		$V_{Rsd,s}$		$V_{Rd,f}$		$V_{Rd,j}$		$V_{Rd,s}$	A_{sw}		s_{Asw}	R_f
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y		
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]	
Impalcato Copertura	536.432	206.341	216.603	1,88	925.955	1.007.141	1.029.668	1.049.951	0	0	0	0	-	0,33510	0,12566	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 3																	
Primo Impalcato (a)	36.751	103.162	166.009	9,83	597.579	597.579	0	361.282	0	0	0	0	-	0,09139	0,09139	11	NO
Primo Impalcato (b)	120.746	0	260.378	2,74	0	622.839	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Impalcato Copertura	131.887	0	241.724	2,51	0	619.658	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 4																	
Primo Impalcato	69.258	68.148	62.812	2,65	199.717	199.717	183.658	183.658	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 5																	
Primo Impalcato (a)	188.041	0	227.710	1,76	0	616.309	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Primo Impalcato (b)	231.303	0	224.408	1,43	0	614.876	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Impalcato Copertura	127.331	0	205.754	2,60	0	613.276	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 6																	
Primo Impalcato	147.410	0	427.535	2,25	0	653.496	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Impalcato Copertura	170.522	0	200.446	1,94	0	612.335	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 7																	
Primo Impalcato	115.802	0	270.767	2,86	0	625.682	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Impalcato Copertura	126.848	0	88.157	2,61	0	592.412	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 8																	
Primo Impalcato	65.278	63.968	68.537	2,81	200.455	200.455	183.658	183.658	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 9																	
Primo Impalcato	69.557	67.951	45.636	2,64	197.505	197.505	183.658	183.658	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 10																	
Primo Impalcato	121.518	73.970	150.874	2,73	339.386	367.191	367.317	331.175	0	0	0	0	-	0,16755	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 11																	
Primo Impalcato	140.863	91.227	92.396	4,10	551.299	578.153	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Impalcato Copertura	168.360	107.300	33.491	3,38	542.512	568.938	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 12																	
Primo Impalcato (a)	165.786	112.545	277.165	3,65	576.315	604.387	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Impalcato Copertura (a)	184.714	120.146	128.888	3,15	555.427	582.483	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 13																	
Primo Impalcato	68.085	66.161	70.434	2,70	200.699	200.699	183.658	183.658	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 14																	
Primo Impalcato	74.015	70.320	70.616	2,48	200.723	200.723	183.658	183.658	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 15																	
Primo Impalcato	123.941	76.151	182.826	2,67	343.501	371.643	367.317	331.175	0	0	0	0	-	0,16755	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 16																	
Primo Impalcato	249.040	199.441	515.191	2,44	608.541	638.183	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12	NO
Impalcato Copertura	289.887	216.788	228.715	2,06	568.943	596.656	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 17																	
Primo Impalcato	166.052	0	522.006	1,99	0	670.256	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Impalcato Copertura	198.730	0	285.755	1,67	0	627.470	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 18																	
Primo Impalcato (a)	75.445	149.815	311.507	4,79	623.541	623.541	0	361.282	0	0	0	0	-	0,09139	0,09139	11	NO
Primo Impalcato (b)	187.104	0	564.538	1,77	0	676.918	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Impalcato Copertura	169.069	0	347.186	1,96	0	638.369	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 19																	
Primo Impalcato	76.550	73.699	90.666	2,40	203.305	203.305	183.658	183.658	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO

Lv	$V_{Ed,3}$	$V_{Ed,2}$	N_{Ed}	CS	V_{Rcd}		$V_{Rsd,s}$		$V_{Rd,f}$		$V_{Rd,j}$		$V_{Rd,s}$	A_{sw}		s_{Asw}	R_f
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y		
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata 20																	
Primo Impalcato (a)	282.601	0	529.762	1,17	0	669.899	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Primo Impalcato (b)	487.288	0	542.028	1,02	0	671.228	0	496.763	0	0	0	0	-	0,12566	0,12566	8	NO
Impalcato Copertura	182.414	0	345.211	1,82	0	638.019	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 21																	
Primo Impalcato	183.686	0	676.481	3,37	0	697.663	0	618.195	0	0	0	0	-	0,15708	0,15708	10	NO
Impalcato Copertura	222.065	0	320.982	1,48	0	633.720	0	329.700	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 22																	
Primo Impalcato	172.389	0	442.389	1,92	0	656.131	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Impalcato Copertura	200.631	0	148.514	1,65	0	603.121	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 23																	
Primo Impalcato	163.015	110.179	256.732	3,69	573.548	601.486	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Impalcato Copertura (a)	181.308	117.213	110.581	3,20	552.949	579.883	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 24																	
Primo Impalcato	156.603	104.025	195.629	3,79	565.276	592.811	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Impalcato Copertura	179.718	114.901	73.794	3,20	547.968	574.660	643.542	607.401	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 25																	
Primo Impalcato	250.797	169.405	443.852	2,42	598.882	628.054	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12	NO
Impalcato Copertura	286.345	188.119	179.230	2,06	562.243	589.630	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 26																	
Primo Impalcato	251.112	169.616	445.735	2,42	599.137	628.321	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12	NO
Impalcato Copertura	286.555	188.292	182.337	2,06	562.664	590.071	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 27																	
Primo Impalcato	251.576	169.925	451.242	2,41	599.882	629.103	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12	NO
Impalcato Copertura	286.802	188.491	183.907	2,06	562.876	590.294	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 28																	
Primo Impalcato	251.241	169.703	446.585	2,42	599.252	628.442	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12	NO
Impalcato Copertura	286.541	188.281	181.783	2,06	562.589	589.993	514.834	607.401	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 29																	
Primo Impalcato	151.615	0	420.809	2,18	0	652.302	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Impalcato Copertura	174.289	0	173.421	1,90	0	607.540	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Pilastrata: Pilastrata 30																	
Primo Impalcato	112.971	0	234.535	2,93	0	619.253	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO
Impalcato Copertura	125.599	0	80.300	2,64	0	591.018	0	331.175	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12	NO

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
$V_{Ed,3}$ Taglio di progetto in direzione 3.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
N_{Ed} Sforzo normale sollecitante di progetto
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
$V_{Rd,f}$ Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
$V_{Rd,j}$ Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.
$V_{Rd,s}$ Resistenza a taglio per scorrimento.
A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.
s_{Asw} Passo massimo staffe da normativa.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)

Lv	N_{Ed}	$M_{Ed,X}$	$M_{Ed,Y}$	CS	$M_{Rd,X}$	$M_{Rd,Y}$	$N_{Ed,max}$	N_R	α	Lato 1						Lato 2			
										ϕ_{ve}	ϕ_{vi}	ϕ_w	L	n_{reg}	n_f	ϕ	L	n_{reg}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]		[mm]	[mm]	[mm]	[cm]			[mm]	[cm]			[mm]

Lv	N_{Ed}	$M_{Ed,X}$	$M_{Ed,Y}$	CS	$M_{Rd,X}$	$M_{Rd,Y}$	$N_{Ed,max}$	N_R	α	ϕ_{Ve}	ϕ_{Vi}	ϕ_w	Lato 1				Lato 2			
													L	n_{reg}	n_f	ϕ	L	n_{reg}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]		[mm]	[mm]	[mm]	[cm]			[mm]	[cm]			[mm]
Pilastrata: Pilastrata 1																				
Primo Impalcato	377.210	18.822	-109.064	6.79[S]	939.758	357.066	351.641	6.420.050	1,63	16	16	8	100	1	6	16	40	1	2	16
Impalcato Copertura	151.518	12.813	110.787	6.03[S]	858.246	323.247	138.693	6.420.050	1,68	16	16	8	100	1	6	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata 2																				
Primo Impalcato	578.001	14.524	86.949	10.37[S]	1.009.795	386.580	488.525	6.420.050	1,58	16	16	8	100	1	6	16	40	1	2	16
Impalcato Copertura	366.772	60	-125.623	2.82[S]	936.056	355.512	279.009	6.420.050	1,00	16	16	8	100	1	6	16	40	1	2	16
Pilastrata: Pilastrata 3																				
Primo Impalcato (a)	214.121	-16.237	-20.739	7.69[S]	202.810	0	221.315	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																			
Primo Impalcato (b)	413.823	10.798	8.604	16.75[S]	231.388	0	300.830	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																			
Impalcato Copertura	389.573	27.537	22.745	6.38[S]	228.126	0	282.689	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																			
Pilastrata: Pilastrata 4																				
Primo Impalcato	114.055	4.791	5.193	33.19[S]	74.350	74.312	156.415	1.444.511	1,55	16	16	8	30	1	0	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 5																				
Primo Impalcato (a)	347.722	-17.269	-9.480	11.27[S]	222.121	0	386.925	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																			
Primo Impalcato (b)	348.782	-15.066	17.020	9.77[S]	222.269	0	260.138	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																			
Impalcato Copertura	321.159	34.831	-16.235	5.68[S]	218.278	0	251.026	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=10, ∅=16																			
Pilastrata: Pilastrata 6																				
Primo Impalcato	708.236	42.015	-10.426	7.83[S]	339.166	0	633.526	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=16, ∅=16																			
Impalcato Copertura	339.358	-65.890	45.414	3.76[S]	301.347	0	253.688	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=16, ∅=16																			
Pilastrata: Pilastrata 7																				
Primo Impalcato	432.526	48.167	62.872	3.28[S]	260.323	0	372.870	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=12, ∅=16																			
Impalcato Copertura	166.003	-76.762	-71.153	2.14[S]	224.205	0	139.093	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=12, ∅=16																			
Pilastrata: Pilastrata 8																				
Primo Impalcato	152.069	-2.356	5.773	41.27[S]	78.169	77.917	178.656	1.444.511	1,52	16	16	8	30	1	0	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 9																				
Primo Impalcato	92.711	2.526	94	28.58[S]	72.201	72.260	189.069	1.444.511	1,00	16	16	8	30	1	0	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 10																				
Primo Impalcato	304.474	-7.531	-10.428	31.15[S]	207.032	117.401	379.606	2.407.519	1,52	16	16	8	50	1	2	16	30	1	0	16
Pilastrata: Pilastrata 11																				
Primo Impalcato	146.402	88	-1.423	NS	315.624	202.278	201.404	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	80.008	-6.527	17.236	53.79[S]	300.355	192.252	91.448	3.852.030	1,69	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 12																				
Primo Impalcato (a)	466.900	1.663	82.252	5.45[S]	380.696	249.402	378.002	3.852.030	1,53	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura (a)	190.786	1	-113.306	1.84[S]	325.652	208.941	173.798	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 13																				
Primo Impalcato	152.722	858	3.914	84.90[S]	78.224	77.967	206.599	1.444.511	1,52	16	16	8	30	1	0	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 14																				
Primo Impalcato	130.061	4.669	-1.120	65.67[S]	75.969	75.846	235.460	1.444.511	1,54	16	16	8	30	1	0	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 15																				
Primo Impalcato	358.990	8.648	-11.294	26.62[S]	213.921	122.821	415.451	2.407.519	1,48	16	16	8	50	1	2	16	30	1	0	16
Pilastrata: Pilastrata 16																				
Primo Impalcato	832.214	38	-11.037	39.13[S]	579.132	431.967	677.465	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	8	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	382.588	-59.056	-13.239	21.14[S]	521.545	370.793	295.798	3.852.030	1,48	16	16	8	60	1	8	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 17																				

Lv	N_{Ed}	$M_{Ed,X}$	$M_{Ed,Y}$	CS	$M_{Rd,X}$	$M_{Rd,Y}$	$N_{Ed,max}$	N_R	α	Lato 1							Lato 2			
										ϕ_{Ve}	ϕ_{Vi}	ϕ_w	L	n_{reg}	n_f	ϕ	L	n_{reg}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]		[mm]	[mm]	[mm]	[cm]			[mm]	[cm]			[mm]
Primo Impalcato	867.283	16.603	23.097	13.63[S]	387.863	0	664.356	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=19, ∅=16																			
Impalcato Copertura	427.588	-26.501	-5.441	12.89[S]	348.825	0	342.094	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=19, ∅=16																			
Pilastrata: Pilastrata 18																				
Primo Impalcato (a)	481.021	39.188	-31.036	5.85[S]	292.889	0	404.956	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=14, ∅=16																			
Primo Impalcato (b)	911.091	16.898	3.846	19.16[S]	332.168	0	673.887	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=14, ∅=16																			
Impalcato Copertura	513.353	-28.085	-1.500	10.54[S]	296.613	0	393.078	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=14, ∅=16																			
Pilastrata: Pilastrata 19																				
Primo Impalcato	124.341	-5.505	-82	13.69[S]	75.396	75.307	222.306	1.444.511	1,00	16	16	8	30	1	0	16	30	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 20																				
Primo Impalcato (a)	929.540	18.519	-45.632	7.26[S]	357.767	0	794.863	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=16, ∅=16																			
Primo Impalcato (b)	871.330	11.763	56.851	6.08[S]	352.996	0	667.253	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=16, ∅=16																			
Impalcato Copertura	557.698	-28.201	4.851	11.36[S]	325.218	0	392.932	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=16, ∅=16																			
Pilastrata: Pilastrata 21																				
Primo Impalcato	1.164.896	-34.068	-6.383	12.69[S]	439.973	0	995.818	3.151.435	1,00	16	0	10								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=22, ∅=16																			
Impalcato Copertura	478.469	36.038	24.799	8.92[S]	390.372	0	379.767	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=22, ∅=16																			
Pilastrata: Pilastrata 22																				
Primo Impalcato	720.587	-18.124	72.873	5.32[S]	399.587	0	569.626	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=21, ∅=16																			
Impalcato Copertura	250.888	16.857	-109.436	3.20[S]	355.358	0	203.749	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=21, ∅=16																			
Pilastrata: Pilastrata 23																				
Primo Impalcato	435.052	-16.022	-60.831	8.03[S]	374.795	244.839	356.009	3.852.030	1,54	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura (a)	199.366	23.766	128.644	2.16[S]	327.580	210.220	154.191	3.852.030	1,64	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 24																				
Primo Impalcato	317.189	-2.766	-41.406	14.89[S]	352.739	227.678	288.501	3.852.030	1,59	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Impalcato Copertura	141.557	18.842	85.717	3.98[S]	314.514	201.545	119.205	3.852.030	1,66	16	16	8	60	1	3	16	40	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 25																				
Primo Impalcato	795.354	-24.116	-2.823	71.02[S]	585.331	386.184	552.847	3.852.030	1,36	16	16	8	60	1	5	16	40	1	3	16
Impalcato Copertura	301.358	38.842	-7.682	42.69[S]	508.253	327.375	219.177	3.852.030	1,52	16	16	8	60	1	5	16	40	1	3	16
Pilastrata: Pilastrata 26																				
Primo Impalcato	801.658	-27.767	-2.977	58.95[S]	586.256	386.899	554.742	3.852.030	1,36	16	16	8	60	1	5	16	40	1	3	16
Impalcato Copertura	305.738	41.997	-1.184	43.78[S]	509.121	327.924	221.560	3.852.030	1,52	16	16	8	60	1	5	16	40	1	3	16
Pilastrata: Pilastrata 27																				
Primo Impalcato	773.565	-32.244	2.755	49.83[S]	582.179	383.719	562.242	3.852.030	1,37	16	16	8	60	1	5	16	40	1	3	16
Impalcato Copertura	286.255	19.620	-85	25.75[S]	505.280	325.514	224.186	3.852.030	1,00	16	16	8	60	1	5	16	40	1	3	16
Pilastrata: Pilastrata 28																				
Primo Impalcato	803.727	-28.917	-5.195	51.63[S]	586.543	387.131	563.919	3.852.030	1,36	16	16	8	60	1	5	16	40	1	3	16
Impalcato Copertura	305.281	33.283	-3.184	59.58[S]	509.029	327.868	226.562	3.852.030	1,52	16	16	8	60	1	5	16	40	1	3	16
Pilastrata: Pilastrata 29																				
Primo Impalcato	703.289	-12.998	12.346	19.57[S]	350.943	0	533.507	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=17, ∅=16																			
Impalcato Copertura	290.366	30.373	-12.827	9.34[S]	308.242	0	217.213	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=17, ∅=16																			

Lv	N_{Ed}	$M_{Ed,X}$	$M_{Ed,Y}$	CS	$M_{Rd,X}$	$M_{Rd,Y}$	$N_{Ed,max}$	N_R	α	ϕ_{Ve}	ϕ_{Vi}	ϕ_w	Lato 1				Lato 2			
													L	n_{reg}	n_f	ϕ	L	n_{reg}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]		[mm]	[mm]	[mm]	[cm]			[mm]	[cm]			[mm]
Pilastrata: Pilastrata 30																				
Primo Impalcato	374.234	-32.514	36.414	5.17[S]	252.773	0	333.799	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=12, ∅=16																			
Impalcato Copertura	153.043	56.924	-66.189	2.54[S]	222.331	0	126.800	3.151.435	1,00	16	0	8								
	L=50, N_{reg}=1, N_f=12, ∅=16																			

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
$N_{Ed,max}$ Massimo sforzo di compressione.
N_R Sforzo Normale resistente.
α Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.
N_{Ed}, Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
$M_{Ed,X}$,
$M_{Ed,Y}$
$M_{Rd,X}$, Momento Resistente intorno ad X e Y.
$M_{Rd,Y}$
ϕ_{Ve}, ϕ_{Vi}, Diametri, rispettivamente, delle barre di acciaio nei vertici esterni e nei vertici interni e delle staffe; [ϕ_{Vi}] = Significativo e valorizzato solo in caso di sezione cava.
ϕ_{St}
L, n_{reg}, Per sezione del pilastro rettangolare e armata simmetricamente, lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro per il lato 1 e 2 della sezione.
n_f, ϕ Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)

Lv	$V_{Ed,3}$	$V_{Ed,2}$	N_{Ed}	CS	V_{Rcd}		$V_{Rsd,s}$		$V_{Rd,f}$		$V_{Rd,j}$		$V_{Rd,s}$	A_{sw}		s_{Asw}
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y	
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]
Pilastrata: Pilastrata 1																
Primo Impalcato	35.733	37.710	231.726	7,36	1.394.034	1.516.261	277.530	754.660	0	0	0	0	-	0,33510	0,12566	12
Impalcato Copertura	27.911	68.881	73.127	4,03	1.359.794	1.479.020	277.530	754.660	0	0	0	0	-	0,33510	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 2																
Primo Impalcato	20.230	28.046	375.945	9,90	1.423.322	1.548.118	277.530	754.660	0	0	0	0	-	0,33510	0,12566	12
Impalcato Copertura	52.863	68.057	216.603	4,08	1.388.932	1.510.712	277.530	754.660	0	0	0	0	-	0,33510	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 3																
Primo Impalcato (a)	33.870	92.257	166.009	3,87	896.368	896.368	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,09139	0,09139	11
Primo Impalcato (b)	9.175	10.292	260.378	34,69	934.259	934.259	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Impalcato Copertura	8.037	8.626	241.724	41,39	929.487	929.487	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 4																
Primo Impalcato	9.314	16.297	62.812	12,15	299.576	299.576	198.009	198.009	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 5																
Primo Impalcato (a)	41.618	48.290	227.710	7,39	924.464	924.464	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Primo Impalcato (b)	17.068	19.564	224.408	18,25	922.314	922.314	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Impalcato Copertura	16.047	18.549	205.754	19,25	919.915	919.915	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 6																
Primo Impalcato	26.178	10.265	427.535	13,64	980.243	980.243	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Impalcato Copertura	60.839	60.848	200.446	5,87	918.502	918.502	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 7																
Primo Impalcato	22.458	22.213	270.767	15,90	938.523	938.523	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Impalcato Copertura	59.571	62.021	88.157	5,76	888.619	888.619	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 8																
Primo Impalcato	11.253	10.722	68.537	17,60	300.682	300.682	198.009	198.009	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 9																
Primo Impalcato	16.689	5.479	45.636	11,86	296.258	296.258	198.009	198.009	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 10																
Primo	22.511	6.201	150.874	15,86	509.0	550.7	198.0	357.052	0	0	0	0	-	0,16755	0,08377	12

Lv	$V_{Ed,3}$	$V_{Ed,2}$	N_{Ed}	CS	V_{Rcd}		$V_{Rsd,s}$		$V_{Rd,f}$		$V_{Rd,j}$		$V_{Rd,s}$	A_{sw}		s_{Asw}
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y	
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]
Impalcato					79	86	09									
Pilastrata: Pilastrata 11																
Primo Impalcato	18.627	7.427	92.396	23,44	826.949	867.230	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Impalcato Copertura	14.684	29.307	33.491	9,47	813.768	853.407	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 12																
Primo Impalcato (a)	11.876	28.504	277.165	9,74	864.472	906.581	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Impalcato Copertura (a)	32.818	73.371	128.888	3,78	833.141	873.724	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 13																
Primo Impalcato	10.428	11.809	70.434	16,77	301.049	301.049	198.009	198.009	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 14																
Primo Impalcato	16.813	6.582	70.616	11,78	301.084	301.084	198.009	198.009	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 15																
Primo Impalcato	22.422	5.219	182.826	15,92	515.251	557.465	198.009	357.052	0	0	0	0	-	0,16755	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 16																
Primo Impalcato	17.954	13.904	515.191	19,96	912.811	957.274	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Impalcato Copertura	55.046	37.141	228.715	7,47	853.414	894.984	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 17																
Primo Impalcato	8.516	17.053	522.006	20,94	1.005.385	1.005.385	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Impalcato Copertura	30.693	35.023	285.755	10,19	941.205	941.205	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 18																
Primo Impalcato (a)	70.977	135.372	311.507	2,64	935.312	935.312	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,09139	0,09139	11
Primo Impalcato (b)	10.714	12.758	564.538	27,99	1.015.376	1.015.376	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Impalcato Copertura	25.908	33.782	347.186	10,57	957.554	957.554	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 19																
Primo Impalcato	11.064	18.876	90.666	10,49	304.957	304.957	198.009	198.009	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 20																
Primo Impalcato (a)	49.116	69.699	529.762	5,12	1.004.849	1.004.849	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Primo Impalcato (b)	30.640	86.196	542.028	4,14	1.006.842	1.006.842	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,12566	0,12566	8
Impalcato Copertura	35.974	31.152	345.211	9,93	957.028	957.028	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 21																
Primo Impalcato	20.316	20.122	676.481	17,57	1.046.495	1.046.495	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,15708	0,15708	10
Impalcato Copertura	57.050	50.923	320.982	6,26	950.580	950.580	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 22																
Primo Impalcato	17.757	24.931	442.389	14,32	984.196	984.196	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Impalcato Copertura	55.717	70.649	148.514	5,05	904.681	904.681	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 23																
Primo Impalcato	24.140	16.930	256.732	16,39	860.322	902.229	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Impalcato Copertura (a)	28.833	72.759	110.581	3,81	829.423	869.825	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 24																
Primo Impalcato	17.508	17.592	195.629	15,78	847.913	889.216	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Impalcato Copertura	15.136	63.019	73.794	4,40	821.953	861.990	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,20944	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 25																
Primo Impalcato	12.328	16.114	443.852	17,22	898.323	942.081	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Impalcato Copertura	24.485	43.840	179.230	6,33	843.365	884.445	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 26																
Primo Impalcato	8.752	16.055	445.735	17,29	898.705	942.482	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Impalcato Copertura	31.715	41.952	182.337	6,62	843.996	885.107	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 27																

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLD

Lv	$V_{Ed,3}$	$V_{Ed,2}$	N_{Ed}	CS	V_{Rcd}		$V_{Rsd,s}$		$V_{Rd,f}$		$V_{Rd,j}$		$V_{Rd,s}$	A_{sw}		s_{Asw}
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y	
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm]
Primo Impalcato	10.303	16.361	451.242	16,96	899.824	943.655	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Impalcato Copertura	32.641	41.220	183.907	6,73	844.314	885.441	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 28																
Primo Impalcato	13.707	17.281	446.585	16,06	898.878	942.663	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Impalcato Copertura	45.625	42.704	181.783	6,50	843.883	884.989	277.530	436.573	0	0	0	0	-	0,16755	0,12566	12
Pilastrata: Pilastrata 29																
Primo Impalcato	7.427	18.694	420.809	19,10	978.453	978.453	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Impalcato Copertura	35.626	45.075	173.421	7,92	911.310	911.310	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Pilastrata: Pilastrata 30																
Primo Impalcato	17.398	19.374	234.535	18,43	928.880	928.880	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12
Impalcato Copertura	57.301	56.975	80.300	6,23	886.527	886.527	357.052	357.052	0	0	0	0	-	0,08377	0,08377	12

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
$V_{Ed,3}$ Taglio di progetto in direzione 3.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
N_{Ed} Sforzo normale sollecitante di progetto
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
$V_{Rd,f}$ Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
$V_{Rd,j}$ Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.
$V_{Rd,s}$ Resistenza a taglio per scorrimento.
A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.
s_{Asw} Passo massimo staffe da normativa.

PILASTRI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Pilastri - verifiche delle tensioni di esercizio

Lv / Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Pilastrata: Pilastrata 1																
Primo Impalcato																
	RAR	3,225	17,43	277.587	-13.770	78.800	5.40	SI	RAR	20,648	360,00	277.587	-13.770	78.800	17.43	SI
	QPR	2,970	13,07	261.532	-12.824	72.097	4.40	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	2,857	17,43	119.118	-10.086	-79.534	6.10	SI	RAR	25,446	360,00	119.118	-10.086	-79.534	14.14	SI
	QPR	2,646	13,07	115.787	-9.175	-73.328	4.94	SI								
Pilastrata: Pilastrata 2																
Primo Impalcato																
	RAR	3,010	17,43	443.305	-11.548	-61.210	5.79	SI	RAR	8,763	360,00	443.305	-11.548	-61.210	41.08	SI
	QPR	2,765	13,07	416.487	-10.852	-55.462	4.72	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	3,457	17,43	284.417	-620	91.075	5.04	SI	RAR	22,472	360,00	284.417	-620	91.075	16.02	SI
	QPR	3,207	13,07	270.417	-566	84.043	4.07	SI								
Pilastrata: Pilastrata 3																
Primo Impalcato																
	RAR	2,024	17,43	158.513	12.024	15.236	8.61	SI	RAR	5,298	360,00	158.513	12.024	15.236	67.95	SI
	QPR	1,878	13,07	148.732	11.266	13.910	6.96	SI								
Primo Impalcato																
	RAR	2,041	17,43	304.952	-7.995	-6.301	8.54	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,879	13,07	279.886	-7.448	-5.792	6.95	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	3,064	17,43	286.298	-20.448	-16.681	5.68	SI	RAR	1,889	360,00	279.660	-19.968	-16.467	NS	SI
	QPR	2,822	13,07	261.232	-19.103	-15.274	4.63	SI								
Pilastrata: Pilastrata 4																
Primo Impalcato																
	RAR	2,091	17,43	86.423	-3.376	-3.688	8.33	SI	RAR	0,794	360,00	86.423	-3.376	-3.688	NS	SI
	QPR	1,808	13,07	77.856	-2.837	-3.111	7.23	SI								
Pilastrata: Pilastrata 5																
Primo Impalcato																
	RAR	2,191	17,43	276.091	11.383	8.570	7.95	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,043	13,07	258.392	10.184	8.434	6.39	SI								
Primo Impalcato																
	RAR	2,326	17,43	271.183	11.379	-12.012	7.49	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,147	13,07	250.018	10.260	-11.351	6.08	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	3,024	17,43	243.512	-25.928	12.009	5.76	SI	RAR	6,979	360,00	243.512	-25.928	12.009	51.58	SI
	QPR	2,796	13,07	222.346	-24.121	11.226	4.67	SI								
Pilastrata: Pilastrata 6																

Lv Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Primo Impalcato																
	RAR	4,130	17,43	544.339	-29.675	7.687	4.22	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	3,736	13,07	498.520	-26.450	6.852	3.49	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	5,245	17,43	251.124	47.958	-32.566	3.32	SI	RAR	36,943	360,00	251.124	47.958	-32.566	9.74	SI
	QPR	4,144	13,07	236.246	41.810	-29.467	3.15	SI								
Pilastrata: Pilastrata 7																
Primo Impalcato																
	RAR	5,237	17,43	336.184	-35.498	-45.102	3.32	SI	RAR	23,121	360,00	336.184	-35.498	-45.102	15.57	SI
	QPR	4,807	13,07	310.941	-33.373	-40.565	2.71	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	8,854	17,43	122.992	56.542	51.273	1.96	SI	RAR	189,538	360,00	122.992	56.542	51.273	1.89	SI
	QPR	8,176	13,07	115.063	52.893	46.605	1.59	SI								
Pilastrata: Pilastrata 8																
Primo Impalcato																
	RAR	2,094	17,43	109.502	1.732	-4.103	8.32	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,799	13,07	94.642	1.567	-3.423	7.26	SI								
Pilastrata: Pilastrata 9																
Primo Impalcato																
	RAR	1,163	17,43	77.463	-2.281	-240	14.98	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,063	13,07	68.482	-2.072	-344	12.29	SI								
Pilastrata: Pilastrata 10																
Primo Impalcato																
	RAR	2,484	17,43	220.403	5.529	7.623	7.01	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,218	13,07	194.450	4.930	6.936	5.89	SI								
Pilastrata: Pilastrata 11																
Primo Impalcato																
	RAR	0,771	17,43	138.547	-5.398	1.537	22.59	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,726	13,07	132.127	-5.022	1.364	18.00	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,030	17,43	60.223	4.833	-12.412	16.92	SI	RAR	6,331	360,00	38.467	-4.725	10.987	56.86	SI
	QPR	0,955	13,07	58.556	4.586	-11.246	13.68	SI								
Pilastrata: Pilastrata 12																
Primo Impalcato																
	RAR	4,269	17,43	352.147	-1.165	-57.131	4.08	SI	RAR	14,384	360,00	352.147	-1.165	-57.131	25.02	SI
	QPR	3,777	13,07	323.888	-833	-49.816	3.46	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	8,451	17,43	150.884	-5.854	-89.786	2.06	SI	RAR	209,469	360,00	150.884	-5.854	-89.786	1.71	SI
	QPR	7,771	13,07	138.440	-4.996	-82.918	1.68	SI								
Pilastrata: Pilastrata 13																
Primo Impalcato																
	RAR	1,648	17,43	110.208	-701	-2.671	10.57	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,376	13,07	95.240	-558	-2.101	9.49	SI								
Pilastrata: Pilastrata 14																
Primo Impalcato																
	RAR	1,694	17,43	102.925	-3.306	849	10.28	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,535	13,07	91.278	-2.942	915	8.51	SI								
Pilastrata: Pilastrata 15																
Primo Impalcato																
	RAR	2,828	17,43	259.696	-6.274	8.241	6.16	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,526	13,07	230.965	-5.393	7.536	5.17	SI								
Pilastrata: Pilastrata 16																
Primo Impalcato																
	RAR	3,106	17,43	667.512	-18.224	-7.402	5.61	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,769	13,07	610.731	-15.496	-5.998	4.72	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	2,760	17,43	283.661	42.810	9.596	6.31	SI	RAR	8,813	360,00	269.498	-37.647	-13.307	40.85	SI
	QPR	2,557	13,07	269.855	39.110	8.761	5.11	SI								
Pilastrata: Pilastrata 17																
Primo Impalcato																
	RAR	3,802	17,43	658.610	-11.517	-16.672	4.58	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	3,438	13,07	606.338	-10.035	-14.474	3.80	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	2,530	17,43	343.572	19.522	3.043	6.88	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,357	13,07	324.893	17.950	2.206	5.54	SI								
Pilastrata: Pilastrata 18																
Primo Impalcato																
	RAR	3,809	17,43	351.443	-28.595	22.647	4.57	SI	RAR	5,794	360,00	351.443	-28.595	22.647	62.13	SI
	QPR	3,512	13,07	325.790	-26.547	20.462	3.72	SI								
Primo Impalcato																
	RAR	3,701	17,43	698.345	-11.826	-2.447	4.71	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	3,384	13,07	645.776	-10.431	-1.749	3.86	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	3,059	17,43	413.044	20.686	1.430	5.69	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,857	13,07	390.380	18.996	1.524	4.57	SI								
Pilastrata: Pilastrata 19																
Primo Impalcato																
	RAR	2,236	17,43	125.590	-4.071	-1.891	7.79	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI

Lv Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
	QPR	2,021	13,07	115.391	-3.518	-1.768	6.46	SI								
Pilastrata: Pilastrata 20																
Primo Impalcato																
	RAR	4,996	17,43	677.413	-13.782	33.083	3.48	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	4,577	13,07	621.471	-13.634	29.794	2.85	SI								
Primo Impalcato																
	RAR	5,334	17,43	668.976	-7.958	-41.064	3.26	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	4,847	13,07	618.810	-7.173	-36.590	2.69	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	2,973	17,43	411.613	20.499	-3.348	5.86	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,742	13,07	388.930	18.351	-2.677	4.76	SI								
Pilastrata: Pilastrata 21																
Primo Impalcato																
	RAR	4,760	17,43	876.696	24.561	4.260	3.66	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	4,305	13,07	800.998	21.680	3.760	3.03	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	3,269	17,43	386.186	-26.258	-17.448	5.33	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,954	13,07	365.852	-22.489	-15.605	4.42	SI								
Pilastrata: Pilastrata 22																
Primo Impalcato																
	RAR	5,148	17,43	552.231	13.315	-50.506	3.38	SI	RAR	4,145	360,00	552.231	13.315	-50.506	86.86	SI
	QPR	4,628	13,07	511.145	11.642	-44.477	2.82	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	7,001	17,43	193.122	-12.871	77.714	2.48	SI	RAR	107,099	360,00	193.122	-12.871	77.714	3.36	SI
	QPR	6,312	13,07	180.603	-11.344	70.051	2.07	SI								
Pilastrata: Pilastrata 23																
Primo Impalcato																
	RAR	3,738	17,43	326.615	11.272	41.762	4.66	SI	RAR	11,330	360,00	326.615	11.272	41.762	31.77	SI
	QPR	3,307	13,07	300.668	9.938	36.140	3.95	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	9,578	17,43	148.118	-16.825	-92.434	1.81	SI	RAR	230,310	360,00	148.118	-16.825	-92.434	1.56	SI
	QPR	8,576	13,07	141.241	-14.728	-83.093	1.52	SI								
Pilastrata: Pilastrata 24																
Primo Impalcato																
	RAR	2,428	17,43	238.240	1.897	29.000	7.17	SI	RAR	4,644	360,00	238.240	1.897	29.000	77.52	SI
	QPR	2,214	13,07	222.969	1.733	26.039	5.90	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	6,636	17,43	105.716	-13.862	-62.080	2.62	SI	RAR	154,926	360,00	105.716	-13.862	-62.080	2.32	SI
	QPR	6,123	13,07	101.574	-12.980	-57.138	2.13	SI								
Pilastrata: Pilastrata 25																
Primo Impalcato																
	RAR	2,593	17,43	581.655	17.792	1.961	6.72	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,399	13,07	542.066	16.764	1.345	5.44	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,910	17,43	224.214	-28.253	5.667	9.12	SI	RAR	2,939	360,00	224.214	-28.253	5.667	NS	SI
	QPR	1,781	13,07	214.255	-25.847	5.265	7.33	SI								
Pilastrata: Pilastrata 26																
Primo Impalcato																
	RAR	2,696	17,43	585.931	20.400	2.101	6.46	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,490	13,07	545.492	19.034	1.496	5.25	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,763	17,43	227.162	-30.530	858	9.88	SI	RAR	1,132	360,00	227.162	-30.530	858	NS	SI
	QPR	1,636	13,07	216.665	-27.925	662	7.98	SI								
Pilastrata: Pilastrata 27																
Primo Impalcato																
	RAR	2,710	17,43	563.961	23.376	-1.943	6.43	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,482	13,07	523.086	21.314	-1.386	5.26	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,366	17,43	211.439	19.743	-787	12.76	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	1,258	13,07	195.449	18.336	-581	10.38	SI								
Pilastrata: Pilastrata 28																
Primo Impalcato																
	RAR	2,804	17,43	587.458	21.241	3.703	6.21	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,591	13,07	547.088	19.856	2.963	5.04	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	1,629	17,43	226.860	-24.127	2.324	10.69	SI	RAR	0,519	360,00	203.923	23.908	-2.427	NS	SI
	QPR	1,515	13,07	216.422	-21.802	2.196	8.63	SI								
Pilastrata: Pilastrata 29																
Primo Impalcato																
	RAR	2,909	17,43	527.258	8.967	-9.044	5.99	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	2,625	13,07	488.767	7.223	-7.813	4.97	SI								
Impalcato Copertura																
	RAR	2,341	17,43	215.661	-22.138	9.291	7.44	SI	RAR	4,361	360,00	215.661	-22.138	9.291	82.55	SI
	QPR	2,148	13,07	205.075	-19.772	8.601	6.08	SI								
Pilastrata: Pilastrata 30																
Primo Impalcato																
	RAR	3,547	17,43	287.756	24.250	-25.178	4.91	SI	RAR	8,200	360,00	287.756	24.250	-25.178	43.90	SI
	QPR	3,291	13,07	268.165	22.982	-22.780	3.97	SI								
Impalcato Copertura																

Pilastri - verifiche delle tensioni di esercizio

Lv Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
	RAR	7,370	17,43	113.500	-41.891	47.891	2.36	SI	RAR	153,601	360,00	113.500	-41.891	47.891	2.34	SI
	QPR	6,799	13,07	106.670	-38.936	43.945	1.92	SI								

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti del pilastro al livello considerato.
Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
$\sigma_{cd,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.
σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio.
CS Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato [Si] = $\sigma_{cc} \leq \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \leq \sigma_{td,amm}$. [NO] = $\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$.

PILASTRI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Pilastri - verifica allo stato limite di fessurazione

Lv	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Pilastrata: Pilastrata 1													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	264.639	-12.957	73.539	1,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	261.532	-12.824	72.097	1,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	115.765	-9.258	-74.933	2,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	115.787	-9.175	-73.328	2,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 2													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	419.641	-10.868	-57.074	1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	416.487	-10.852	-55.462	0,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	270.322	-371	85.716	2,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	270.417	-566	84.043	2,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 3													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	149.391	11.333	14.030	0,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	148.732	11.266	13.910	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	279.980	-7.456	-5.829	-0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	279.886	-7.448	-5.792	-0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	264.435	-19.317	-15.437	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	261.232	-19.103	-15.274	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 4													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	79.362	-2.986	-3.228	0,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	77.856	-2.837	-3.111	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 5													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	258.124	10.285	8.353	-0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	258.392	10.184	8.434	-0,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	250.117	10.272	-11.561	-0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	250.018	10.260	-11.351	-0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	225.061	-24.403	11.303	0,84	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	222.346	-24.121	11.226	0,83	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 6													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	505.799	-27.376	6.877	-0,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	498.520	-26.450	6.852	-0,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	236.098	42.725	-30.144	2,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	236.246	41.810	-29.467	2,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 7													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	314.250	-33.611	-41.792	2,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	310.941	-33.373	-40.565	2,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	116.040	52.951	46.755	4,17	2,36	2,8543 E-04	552	296	0,084	0,400	4,74	SI
-	QPR	115.063	52.893	46.605	4,16	2,36	2,8554 E-04	552	296	0,084	0,300	3,55	SI
Pilastrata: Pilastrata 8													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	94.772	1.593	-3.440	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	94.642	1.567	-3.423	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

Lv	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Pilastrata: Pilastrata 9													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	62.214	2.094	398	-0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	62.159	2.070	389	-0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 10													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	194.558	5.011	6.936	-0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	194.450	4.930	6.936	-0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 11													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	132.121	-5.040	1.392	-0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	132.127	-5.022	1.364	-0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	36.191	-4.502	10.214	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	35.756	-4.461	10.075	0,55	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 12													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	328.864	-888	-51.825	1,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	323.888	-833	-49.816	1,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	163.189	-1.223	83.199	3,75	2,36	1,9602 E-04	354	215	0,042	0,400	9,50	SI
-	QPR	161.240	-1.200	82.919	3,74	2,36	1,951 E-04	354	215	0,042	0,300	7,16	SI
Pilastrata: Pilastrata 13													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	95.443	-609	-2.123	-0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	95.240	-558	-2.101	-0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 14													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	91.194	-3.005	897	-0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	91.278	-2.942	915	-0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 15													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	230.942	-5.557	7.524	-0,12	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	230.965	-5.393	7.536	-0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 16													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	621.238	-16.317	-6.373	-1,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	610.731	-15.496	-5.998	-1,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	250.651	-35.253	-12.276	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	247.055	-34.801	-12.087	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 17													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	606.317	-10.052	-14.555	-1,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	606.338	-10.035	-14.474	-1,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	324.956	18.300	2.512	-0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	324.893	17.950	2.206	-0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 18													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	329.951	-26.912	20.746	0,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	325.790	-26.547	20.462	0,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	645.793	-10.447	-1.824	-2,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	645.776	-10.431	-1.749	-2,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	390.392	19.368	1.446	-0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	390.380	18.996	1.524	-0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 19													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	108.892	4.252	1.019	-0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	109.069	4.240	983	-0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 20													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	621.702	-13.539	29.876	-0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	621.471	-13.634	29.794	-0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	625.792	-7.499	-37.626	-0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	618.810	-7.173	-36.590	-0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	389.042	18.671	-2.821	-0,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	388.930	18.351	-2.677	-0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 21													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	800.967	21.715	3.812	-1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	800.998	21.680	3.760	-1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	365.501	-23.118	-16.102	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	365.852	-22.489	-15.605	0,17	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 22													

Lv	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	517.520	11.812	-46.205	0,77	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	511.145	11.642	-44.477	0,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	180.792	-11.411	71.733	3,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	180.603	-11.344	70.051	3,41	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 23													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	305.514	10.291	37.709	1,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	300.668	9.938	36.140	1,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	142.783	-14.798	-83.404	4,32	2,36	4,3394 E-04	706	310	0,135	0,400	2,97	SI
-	QPR	141.241	-14.728	-83.093	4,30	2,36	4,3334 E-04	706	310	0,134	0,300	2,23	SI
Pilastrata: Pilastrata 24													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	225.816	1.798	26.840	0,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	222.969	1.733	26.039	0,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	102.457	-13.011	-57.317	3,05	2,36	2,9443 E-04	686	305	0,090	0,400	4,46	SI
-	QPR	101.574	-12.980	-57.138	3,04	2,36	2,9408 E-04	686	305	0,090	0,300	3,35	SI
Pilastrata: Pilastrata 25													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	542.072	16.800	1.459	-1,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	542.066	16.764	1.345	-1,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	214.126	-26.353	5.310	0,37	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	214.255	-25.847	5.265	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 26													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	545.487	19.090	1.609	-1,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	545.492	19.034	1.496	-1,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	216.706	-28.472	661	0,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	216.665	-27.925	662	0,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 27													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	523.071	21.320	-1.489	-1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	523.086	21.314	-1.386	-1,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	195.441	18.338	-635	-0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	195.449	18.336	-581	-0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 28													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	518.234	17.097	-3.676	-1,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	518.288	16.891	-3.568	-1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	193.571	22.627	-2.331	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	193.622	22.618	-2.277	0,18	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 29													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	488.668	7.528	-7.930	-1,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	488.767	7.223	-7.813	-1,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	204.940	-20.038	8.782	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	205.075	-19.772	8.601	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 30													
Primo Impalcato				**AA= PCA**									
-	FRQ	270.990	23.162	-23.536	1,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	268.165	22.982	-22.780	0,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	106.820	-39.108	44.812	3,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	106.670	-38.936	43.945	3,42	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti del pilastro al livello considerato.

AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".

Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.

$\sigma_{ct,f}$ Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.

σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].

ε_{sm} Deformazione unitaria media delle barre di armatura.

A_e Area efficace del calcestruzzo teso.

Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.

W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.

W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.

CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).

Lv	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		

Verificato [SI] = $W_d \le W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

PILASTRI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)

Lv	$\%L_{LI}$	L_{LI}	Dir	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	CS	Note
	[%]	[m]		[N·m]	[N·m]		[N]	[N]	[N]	[N]		
Pilastrata: Pilastrata 1												
Primo Impalcato	0%	4,40	X	319.787	-319.787	1,1	157.660	157.660	0	0	1,53	GR
			Y	825.614	-825.614		408.247	408.247	0	0	1,61	
	100%		X	310.851	-310.851		157.660	157.660	0	0	1,53	
			Y	807.374	-807.374		408.247	408.247	0	0	1,61	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	279.360	-279.360	1,1	178.393	178.393	0	0	1,35	GR
			Y	737.228	-737.228		471.498	471.498	0	0	1,39	
	100%		X	272.037	-272.037		178.393	178.393	0	0	1,35	
			Y	720.129	-720.129		471.498	471.498	0	0	1,39	
Pilastrata: Pilastrata 2												
Primo Impalcato	0%	4,40	X	351.125	-351.125	1,1	173.417	173.417	0	0	1,39	GR
			Y	889.681	-889.681		440.445	440.445	0	0	1,49	
	100%		X	342.542	-342.542		173.417	173.417	0	0	1,39	
			Y	872.099	-872.099		440.445	440.445	0	0	1,49	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	313.066	-313.066	1,1	206.341	206.341	0	0	1,17	GR
			Y	811.899	-811.899		536.432	536.432	0	0	1,22	
	100%		X	305.957	-305.957		206.341	206.341	0	0	1,17	
			Y	797.398	-797.398		536.432	536.432	0	0	1,22	
Pilastrata: Pilastrata 3												
Primo Impalcato (b)	0%	3,65	X	201.679	-201.679	1,1	120.746	120.746	0	0	2,57	GR
			Y	201.679	-201.679		120.746	120.746	0	0	2,57	
	100%		X	199.244	-199.244		120.746	120.746	0	0	2,57	
			Y	199.244	-199.244		120.746	120.746	0	0	2,57	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	199.244	-199.244	1,1	131.887	131.887	0	0	2,35	GR
			Y	199.244	-199.244		131.887	131.887	0	0	2,35	
	100%		X	196.418	-196.418		131.887	131.887	0	0	2,35	
			Y	196.418	-196.418		131.887	131.887	0	0	2,35	
Pilastrata: Pilastrata 4												
Primo Impalcato	0%	2,20	X	68.341	-68.341	1,1	68.148	68.148	0	0	2,53	GR
			Y	69.484	-69.484		69.258	69.258	0	0	2,49	
	100%		X	67.809	-67.809		68.148	68.148	0	0	2,53	
			Y	68.884	-68.884		69.258	69.258	0	0	2,49	
Pilastrata: Pilastrata 5												
Primo Impalcato (a)	0%	2,31	X	198.260	-198.260	1,1	188.041	188.041	0	0	1,65	GR
			Y	198.260	-198.260		188.041	188.041	0	0	1,65	
	100%		X	196.627	-196.627		188.041	188.041	0	0	1,65	
			Y	196.627	-196.627		188.041	188.041	0	0	1,65	
Primo Impalcato (b)	0%	1,84	X	193.813	-193.813	1,1	231.303	231.303	0	0	1,34	GR
			Y	193.813	-193.813		231.303	231.303	0	0	1,34	
	100%		X	192.443	-192.443		231.303	231.303	0	0	1,34	
			Y	192.443	-192.443		231.303	231.303	0	0	1,34	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	192.443	-192.443	1,1	127.331	127.331	0	0	2,44	GR
			Y	192.443	-192.443		127.331	127.331	0	0	2,44	
	100%		X	189.550	-189.550		127.331	127.331	0	0	2,44	
			Y	189.550	-189.550		127.331	127.331	0	0	2,44	
Pilastrata: Pilastrata 6												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	289.118	-289.118	1,1	147.410	147.410	0	0	2,11	GR
			Y	289.118	-289.118		147.410	147.410	0	0	2,11	
	100%		X	287.121	-287.121		147.410	147.410	0	0	2,11	
			Y	287.121	-287.121		147.410	147.410	0	0	2,11	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	256.781	-256.781	1,1	170.522	170.522	0	0	1,82	GR
			Y	256.781	-256.781		170.522	170.522	0	0	1,82	
	100%		X	254.785	-254.785		170.522	170.522	0	0	1,82	
			Y	254.785	-254.785		170.522	170.522	0	0	1,82	
Pilastrata: Pilastrata 7												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	227.552	-227.552	1,1	115.802	115.802	0	0	2,68	GR
			Y	227.552	-227.552		115.802	115.802	0	0	2,68	
	100%		X	225.127	-225.127		115.802	115.802	0	0	2,68	
			Y	225.127	-225.127		115.802	115.802	0	0	2,68	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	191.831	-191.831	1,1	126.848	126.848	0	0	2,45	GR
			Y	191.831	-191.831		126.848	126.848	0	0	2,45	
	100%		X	188.713	-188.713		126.848	126.848	0	0	2,45	
			Y	188.713	-188.713		126.848	126.848	0	0	2,45	
Pilastrata: Pilastrata 8												
Primo Impalcato	0%	2,41	X	70.428	-70.428	1,1	63.968	63.968	0	0	2,69	GR
			Y	71.910	-71.910		65.278	65.278	0	0	2,64	
	100%		X	69.924	-69.924		63.968	63.968	0	0	2,69	
			Y	71.316	-71.316		65.278	65.278	0	0	2,64	
Pilastrata: Pilastrata 9												
Primo Impalcato	0%	2,32	X	71.864	-71.864	1,1	67.951	67.951	0	0	2,53	GR
			Y	73.600	-73.600		69.557	69.557	0	0	2,48	
	100%		X	71.364	-71.364		67.951	67.951	0	0	2,53	
			Y	73.013	-73.013		69.557	69.557	0	0	2,48	
Pilastrata: Pilastrata 10												

Lv	%L_{LI}	L_{LI}	Dir	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	CS	Note
	[%]	[m]		[N·m]	[N·m]		[N]	[N]	[N]	[N]		
Primo Impalcato	0%	3,33	X	112.758	-112.758	1,1	73.970	73.970	0	0	2,33	GR
			Y	184.875	-184.875		121.518	121.518	0	0	2,56	
	100%		X	111.385	-111.385		73.970	73.970	0	0	2,33	
			Y	183.349	-183.349		121.518	121.518	0	0	2,56	
Pilastrata: Pilastrata 11												
Primo Impalcato	0%	4,40	X	184.552	-184.552	1,1	91.227	91.227	0	0	2,65	GR
			Y	284.161	-284.161		140.863	140.863	0	0	2,70	
	100%		X	180.355	-180.355		91.227	91.227	0	0	2,65	
			Y	279.291	-279.291		140.863	140.863	0	0	2,70	
Impalcato Copertura	0%	3,40	X	167.522	-167.522	1,1	107.300	107.300	0	0	2,25	GR
			Y	262.725	-262.725		168.360	168.360	0	0	2,25	
	100%		X	164.134	-164.134		107.300	107.300	0	0	2,25	
			Y	257.661	-257.661		168.360	168.360	0	0	2,25	
Pilastrata: Pilastrata 12												
Primo Impalcato (a)	0%	4,40	X	227.586	-227.586	1,1	112.545	112.545	0	0	2,14	GR
			Y	334.482	-334.482		165.786	165.786	0	0	2,29	
	100%		X	222.595	-222.595		112.545	112.545	0	0	2,14	
			Y	328.661	-328.661		165.786	165.786	0	0	2,29	
Impalcato Copertura (a)	0%	3,40	X	187.829	-187.829	1,1	120.146	120.146	0	0	2,01	GR
			Y	287.970	-287.970		184.714	184.714	0	0	2,06	
	100%		X	183.532	-183.532		120.146	120.146	0	0	2,01	
			Y	282.964	-282.964		184.714	184.714	0	0	2,06	
Pilastrata: Pilastrata 13												
Primo Impalcato	0%	2,41	X	72.724	-72.724	1,1	66.161	66.161	0	0	2,60	GR
			Y	74.993	-74.993		68.085	68.085	0	0	2,53	
	100%		X	72.457	-72.457		66.161	66.161	0	0	2,60	
			Y	74.410	-74.410		68.085	68.085	0	0	2,53	
Pilastrata: Pilastrata 14												
Primo Impalcato	0%	2,32	X	74.240	-74.240	1,1	70.320	70.320	0	0	2,45	GR
			Y	78.288	-78.288		74.015	74.015	0	0	2,33	
	100%		X	73.978	-73.978		70.320	70.320	0	0	2,45	
			Y	77.719	-77.719		74.015	74.015	0	0	2,33	
Pilastrata: Pilastrata 15												
Primo Impalcato	0%	3,33	X	116.050	-116.050	1,1	76.151	76.151	0	0	2,26	GR
			Y	188.529	-188.529		123.941	123.941	0	0	2,51	
	100%		X	114.704	-114.704		76.151	76.151	0	0	2,26	
			Y	187.040	-187.040		123.941	123.941	0	0	2,51	
Pilastrata: Pilastrata 16												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	390.983	-390.983	1,1	199.441	199.441	0	0	1,21	GR
			Y	488.090	-488.090		249.040	249.040	0	0	1,52	
	100%		X	388.651	-388.651		199.441	199.441	0	0	1,21	
			Y	485.431	-485.431		249.040	249.040	0	0	1,52	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	327.242	-327.242	1,1	216.788	216.788	0	0	1,11	GR
			Y	436.523	-436.523		289.887	289.887	0	0	1,31	
	100%		X	323.123	-323.123		216.788	216.788	0	0	1,11	
			Y	433.138	-433.138		289.887	289.887	0	0	1,31	
Pilastrata: Pilastrata 17												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	325.192	-325.192	1,1	166.052	166.052	0	0	1,87	GR
			Y	325.192	-325.192		166.052	166.052	0	0	1,87	
	100%		X	323.920	-323.920		166.052	166.052	0	0	1,87	
			Y	323.920	-323.920		166.052	166.052	0	0	1,87	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	299.075	-299.075	1,1	198.730	198.730	0	0	1,56	GR
			Y	299.075	-299.075		198.730	198.730	0	0	1,56	
	100%		X	297.115	-297.115		198.730	198.730	0	0	1,56	
			Y	297.115	-297.115		198.730	198.730	0	0	1,56	
Pilastrata: Pilastrata 18												
Primo Impalcato (b)	0%	3,28	X	279.648	-279.648	1,1	187.104	187.104	0	0	1,66	GR
			Y	279.648	-279.648		187.104	187.104	0	0	1,66	
	100%		X	278.968	-278.968		187.104	187.104	0	0	1,66	
			Y	278.968	-278.968		187.104	187.104	0	0	1,66	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	254.572	-254.572	1,1	169.069	169.069	0	0	1,84	GR
			Y	254.572	-254.572		169.069	169.069	0	0	1,84	
	100%		X	252.634	-252.634		169.069	169.069	0	0	1,84	
			Y	252.634	-252.634		169.069	169.069	0	0	1,84	
Pilastrata: Pilastrata 19												
Primo Impalcato	0%	2,19	X	73.334	-73.334	1,1	73.699	73.699	0	0	2,34	GR
			Y	76.318	-76.318		76.550	76.550	0	0	2,25	
	100%		X	73.069	-73.069		73.699	73.699	0	0	2,34	
			Y	75.750	-75.750		76.550	76.550	0	0	2,25	
Pilastrata: Pilastrata 20												
Primo Impalcato (a)	0%	2,31	X	297.087	-297.087	1,1	282.601	282.601	0	0	1,10	GR
			Y	297.087	-297.087		282.601	282.601	0	0	1,10	
	100%		X	296.374	-296.374		282.601	282.601	0	0	1,10	
			Y	296.374	-296.374		282.601	282.601	0	0	1,10	
Primo Impalcato (b)	0%	1,34	X	296.328	-296.328	1,1	487.288	487.288	0	0	1,00	GR
			Y	296.328	-296.328		487.288	487.288	0	0	1,00	
	100%		X	295.907	-295.907		487.288	487.288	0	0	1,00	
			Y	295.907	-295.907		487.288	487.288	0	0	1,00	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	274.541	-274.541	1,1	182.414	182.414	0	0	1,70	GR
			Y	274.541	-274.541		182.414	182.414	0	0	1,70	
	100%		X	272.701	-272.701		182.414	182.414	0	0	1,70	

Lv	%L_{LI}	L_{LI}	Dir	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	CS	Note
	[%]	[m]		[N·m]	[N·m]		[N]	[N]	[N]	[N]		
			Y	272.701	-272.701		182.414	182.414	0	0	1,70	
Pilastrata: Pilastrata 21												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	359.192	-359.192	1,1	183.686	183.686	0	0	1,69	GR
			Y	359.192	-359.192		183.686	183.686	0	0	1,69	
	100%		X	358.854	-358.854		183.686	183.686	0	0	1,69	
			Y	358.854	-358.854		183.686	183.686	0	0	1,69	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	333.970	-333.970	1,1	222.065	222.065	0	0	1,40	GR
			Y	333.970	-333.970		222.065	222.065	0	0	1,40	
	100%		X	332.224	-332.224		222.065	222.065	0	0	1,40	
			Y	332.224	-332.224		222.065	222.065	0	0	1,40	
Pilastrata: Pilastrata 22												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	337.687	-337.687	1,1	172.389	172.389	0	0	1,80	GR
			Y	337.687	-337.687		172.389	172.389	0	0	1,80	
	100%		X	336.197	-336.197		172.389	172.389	0	0	1,80	
			Y	336.197	-336.197		172.389	172.389	0	0	1,80	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	302.006	-302.006	1,1	200.631	200.631	0	0	1,55	GR
			Y	302.006	-302.006		200.631	200.631	0	0	1,55	
	100%		X	299.886	-299.886		200.631	200.631	0	0	1,55	
			Y	299.886	-299.886		200.631	200.631	0	0	1,55	
Pilastrata: Pilastrata 23												
Primo Impalcato	0%	4,40	X	222.887	-222.887	1,1	110.179	110.179	0	0	2,19	GR
			Y	328.991	-328.991		163.015	163.015	0	0	2,33	
	100%		X	217.827	-217.827		110.179	110.179	0	0	2,19	
			Y	323.070	-323.070		163.015	163.015	0	0	2,33	
Impalcato Copertura (a)	0%	3,40	X	183.310	-183.310	1,1	117.213	117.213	0	0	2,06	GR
			Y	282.719	-282.719		181.308	181.308	0	0	2,09	
	100%		X	178.984	-178.984		117.213	117.213	0	0	2,06	
			Y	277.686	-277.686		181.308	181.308	0	0	2,09	
Pilastrata: Pilastrata 24												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	205.950	-205.950	1,1	104.025	104.025	0	0	2,32	GR
			Y	309.163	-309.163		156.603	156.603	0	0	2,42	
	100%		X	200.692	-200.692		104.025	104.025	0	0	2,32	
			Y	303.014	-303.014		156.603	156.603	0	0	2,42	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	174.539	-174.539	1,1	114.901	114.901	0	0	2,10	GR
			Y	272.542	-272.542		179.718	179.718	0	0	2,11	
	100%		X	170.165	-170.165		114.901	114.901	0	0	2,10	
			Y	266.613	-266.613		179.718	179.718	0	0	2,11	
Pilastrata: Pilastrata 25												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	332.323	-332.323	1,1	169.405	169.405	0	0	1,42	GR
			Y	492.004	-492.004		250.797	250.797	0	0	1,51	
	100%		X	329.895	-329.895		169.405	169.405	0	0	1,42	
			Y	488.383	-488.383		250.797	250.797	0	0	1,51	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	283.941	-283.941	1,1	188.119	188.119	0	0	1,28	GR
			Y	431.668	-431.668		286.345	286.345	0	0	1,33	
	100%		X	280.416	-280.416		188.119	188.119	0	0	1,28	
			Y	427.368	-427.368		286.345	286.345	0	0	1,33	
Pilastrata: Pilastrata 26												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	332.730	-332.730	1,1	169.616	169.616	0	0	1,42	GR
			Y	492.615	-492.615		251.112	251.112	0	0	1,51	
	100%		X	330.315	-330.315		169.616	169.616	0	0	1,42	
			Y	489.004	-489.004		251.112	251.112	0	0	1,51	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	284.206	-284.206	1,1	188.292	188.292	0	0	1,28	GR
			Y	431.984	-431.984		286.555	286.555	0	0	1,32	
	100%		X	280.670	-280.670		188.292	188.292	0	0	1,28	
			Y	427.681	-427.681		286.555	286.555	0	0	1,32	
Pilastrata: Pilastrata 27												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	333.331	-333.331	1,1	169.925	169.925	0	0	1,42	GR
			Y	493.515	-493.515		251.576	251.576	0	0	1,51	
	100%		X	330.920	-330.920		169.925	169.925	0	0	1,42	
			Y	489.917	-489.917		251.576	251.576	0	0	1,51	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	284.500	-284.500	1,1	188.491	188.491	0	0	1,28	GR
			Y	432.349	-432.349		286.802	286.802	0	0	1,32	
	100%		X	280.972	-280.972		188.491	188.491	0	0	1,28	
			Y	428.056	-428.056		286.802	286.802	0	0	1,32	
Pilastrata: Pilastrata 28												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	332.901	-332.901	1,1	169.703	169.703	0	0	1,42	GR
			Y	492.868	-492.868		251.241	251.241	0	0	1,51	
	100%		X	330.484	-330.484		169.703	169.703	0	0	1,42	
			Y	489.257	-489.257		251.241	251.241	0	0	1,51	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	284.190	-284.190	1,1	188.281	188.281	0	0	1,28	GR
			Y	431.963	-431.963		286.541	286.541	0	0	1,32	
	100%		X	280.654	-280.654		188.281	188.281	0	0	1,28	
			Y	427.660	-427.660		286.541	286.541	0	0	1,32	
Pilastrata: Pilastrata 29												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	297.252	-297.252	1,1	151.615	151.615	0	0	2,05	GR
			Y	297.252	-297.252		151.615	151.615	0	0	2,05	
	100%		X	295.424	-295.424		151.615	151.615	0	0	2,05	
			Y	295.424	-295.424		151.615	151.615	0	0	2,05	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	262.564	-262.564	1,1	174.289	174.289	0	0	1,78	GR
			Y	262.564	-262.564		174.289	174.289	0	0	1,78	
	100%		X	260.302	-260.302		174.289	174.289	0	0	1,78	

Pilastri (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio

Lv	%L_{LI}	L_{LI}	Dir	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	CS	Note
	[%]	[m]		[N·m]	[N·m]		[N]	[N]	[N]	[N]		
			Y	260.302	-260.302		174.289	174.289	0	0	1,78	
Pilastrata: Pilastrata 30												
Primo Impalcato	0%	4,30	X	222.180	-222.180	1,1	112.971	112.971	0	0	2,75	GR
			Y	222.180	-222.180		112.971	112.971	0	0	2,75	
	100%		X	219.433	-219.433		112.971	112.971	0	0	2,75	
			Y	219.433	-219.433		112.971	112.971	0	0	2,75	
Impalcato Copertura	0%	3,30	X	189.967	-189.967	1,1	125.599	125.599	0	0	2,47	GR
			Y	189.967	-189.967		125.599	125.599	0	0	2,47	
	100%		X	186.829	-186.829		125.599	125.599	0	0	2,47	
			Y	186.829	-186.829		125.599	125.599	0	0	2,47	

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
%L_{LI} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
L_{LI} Lunghezza libera d'Inflessione.
Dir Direzione locale della sezione rispetto a cui è eseguita la verifica.
γ_{Rd} Coefficiente di sovraresistenza.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
Note GR = verifica eseguita con il taglio derivante dall'applicazione del criterio della Gerarchia delle Resistenze; SE = verifica eseguita con il taglio derivante da un'analisi con spettro elastico con q=1.
M_{Rd} Momento resistente del beam, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
$V_{Ed,GR}$ Taglio di calcolo dovuto all'applicazione del criterio di Gerarchia delle resistenze.
$V_{Ed,EL}$ Taglio di calcolo valutato attraverso un'analisi con spettro elastico con q=1.

DETTAGLI COSTRUTTIVI PER LA DUTTILITÀ - PILASTRI IN PRESENZA DI SISMA (Elevazione)

Dettagli Costruttivi per la Duttilità - Pilastri in Presenza di Sisma

Lv	$V_{sw,c}$	V_{nc}	ω_{wd}	α_n	α_s	ν_d	$\omega_{wd,min}$	CS	CS_{min}
	[cm³]	[cm³]							
Duttilità di curvatura richiesta allo SLV nelle direzioni X e Y: [$\mu_{\phi,x}$= 8,56; $\mu_{\phi,y}$= 6,50]									
Pilastrata: Pilastrata 1									
Primo Impalcato	265,71	35626	0,177	0,815	0,761	0,000	0,080	NS	2,216
Impalcato Copertura	265,71	35626	0,177	-	-	-	0,080	-	2,216
Pilastrata: Pilastrata 2									
Primo Impalcato	265,71	35626	0,177	0,815	0,761	0,000	0,080	NS	2,216
Impalcato Copertura	265,71	35626	0,177	-	-	-	0,080	-	2,216
Pilastrata: Pilastrata 3									
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	1,000	0,736	0,073	0,080	10,649	1,180
Impalcato Copertura	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Pilastrata: Pilastrata 4									
Primo Impalcato	44,64	5914	0,179	-	-	-	0,080	-	2,243
Pilastrata: Pilastrata 5									
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	1,000	0,736	0,064	0,080	62,824	1,180
Impalcato Copertura	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Pilastrata: Pilastrata 6									
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	1,000	0,736	0,159	0,080	1,262	1,180
Impalcato Copertura	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Pilastrata: Pilastrata 7									
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	1,000	0,736	0,092	0,080	4,017	1,180
Impalcato Copertura	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Pilastrata: Pilastrata 8									
Primo Impalcato	44,64	5914	0,179	-	-	-	0,080	-	2,243
Pilastrata: Pilastrata 9									
Primo Impalcato	44,64	5914	0,179	-	-	-	0,080	-	2,243
Pilastrata: Pilastrata 10									
Primo Impalcato	86,26	11242	0,182	0,673	0,626	0,167	0,080	1,632	2,280
Pilastrata: Pilastrata 11									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	0,789	0,720	0,000	0,080	NS	2,328
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328
Pilastrata: Pilastrata 12									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	0,789	0,720	0,097	0,080	12,110	2,328
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328
Pilastrata: Pilastrata 13									
Primo Impalcato	44,64	5914	0,179	-	-	-	0,080	-	2,243
Pilastrata: Pilastrata 14									
Primo Impalcato	44,64	5914	0,179	-	-	-	0,080	-	2,243
Pilastrata: Pilastrata 15									
Primo Impalcato	86,26	11242	0,182	0,673	0,626	0,182	0,080	1,414	2,280
Pilastrata: Pilastrata 16									
Primo Impalcato	142,25	20170	0,168	0,748	0,720	0,173	0,080	2,094	2,096
Impalcato Copertura	142,25	20170	0,168	-	-	-	0,080	-	2,096
Pilastrata: Pilastrata 17									
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	1,000	0,736	0,163	0,080	1,211	1,180
Impalcato Copertura	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Pilastrata: Pilastrata 18									
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	1,000	0,736	0,164	0,080	1,196	1,180
Impalcato Copertura	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Pilastrata: Pilastrata 19									
Primo Impalcato	44,64	5914	0,179	-	-	-	0,080	-	2,243
Pilastrata: Pilastrata 20									
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Primo Impalcato	84,85	14247	0,142	1,000	0,819	0,164	0,080	2,004	1,770

Lv	$V_{sw,c}$ [cm³]	V_{nc} [cm³]	ω_{wd}	α_n	α_s	ν_d	$\omega_{wd,min}$	CS	CS_{min}
Impalcato Copertura	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Pilastrata: Pilastrata 21									
Primo Impalcato	131,95	17640	0,178	1,000	0,776	0,250	0,080	1,288	2,223
Impalcato Copertura	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Pilastrata: Pilastrata 22									
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	1,000	0,736	0,140	0,080	1,568	1,180
Impalcato Copertura	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Pilastrata: Pilastrata 23									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	0,789	0,720	0,091	0,080	17,101	2,328
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328
Pilastrata: Pilastrata 24									
Primo Impalcato	158,04	20170	0,186	0,789	0,720	0,000	0,080	NS	2,328
Impalcato Copertura	158,04	20170	0,186	-	-	-	0,080	-	2,328
Pilastrata: Pilastrata 25									
Primo Impalcato	142,25	20170	0,168	0,748	0,720	0,140	0,080	3,182	2,096
Impalcato Copertura	142,25	20170	0,168	-	-	-	0,080	-	2,096
Pilastrata: Pilastrata 26									
Primo Impalcato	142,25	20170	0,168	0,748	0,720	0,141	0,080	3,156	2,096
Impalcato Copertura	142,25	20170	0,168	-	-	-	0,080	-	2,096
Pilastrata: Pilastrata 27									
Primo Impalcato	142,25	20170	0,168	0,748	0,720	0,143	0,080	3,061	2,096
Impalcato Copertura	142,25	20170	0,168	-	-	-	0,080	-	2,096
Pilastrata: Pilastrata 28									
Primo Impalcato	142,25	20170	0,168	0,748	0,720	0,143	0,080	3,032	2,096
Impalcato Copertura	142,25	20170	0,168	-	-	-	0,080	-	2,096
Pilastrata: Pilastrata 29									
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	1,000	0,736	0,130	0,080	1,785	1,180
Impalcato Copertura	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180
Pilastrata: Pilastrata 30									
Primo Impalcato	84,85	21370	0,094	1,000	0,736	0,083	0,080	5,792	1,180
Impalcato Copertura	84,85	21370	0,094	-	-	-	0,080	-	1,180

LEGENDA:

Lv	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
$V_{sw,c}$	Volume delle staffe di confinamento
V_{nc}	Volume del nucleo confinato di calcestruzzo
ω_{wd}	Rapporto meccanico dell'armatura di confinamento
α_n	Coefficiente di efficacia del confinamento nel piano della sezione
α_s	Coefficiente di efficacia del confinamento nel piano verticale
ν_d	Forza assiale adimensionalizzata di progetto allo SLV
$\omega_{wd,min}$	Minimo rapporto meccanico dell'armatura di confinamento
CS	Coefficiente di sicurezza del rapporto meccanico dell'armatura trasversale di confinamento
CS_{min}	Coefficiente di sicurezza del rapporto meccanico minimo dell'armatura trasversale di confinamento

Pareti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
Impalcato Copertura					**Parete P1-P2**											**Parete P1-P2**			
P	A	00025	162.319	68.536	0,09048	0,09048	1,05	00026	243.700	70.704	0,10179	0,10179	1,03	00033	14.053	119.809	0,12221	0,12221	1,00
	P		162.319	85.119	0,10681	0,10681	1,03		243.700	81.804	0,12221	0,12221	1,14		14.053	103.893	0,10681	0,10681	1,02
S	A		56.905	45.463	0,09048	0,09048	1,87		56.308	33.829	0,04524	0,04524	1,15		102.201	108.623	0,12221	0,12221	1,01
	P		56.905	46.734	0,09048	0,09048	1,82		56.308	42.806	0,09048	0,09048	2,97		102.201	81.955	0,10179	0,10179	1,09
P	A	00034	12.781	96.934	0,10179	0,10179	1,04	00574	164.512	14.717	0,10179	0,10179	3,78	00575	88.198	10.173	0,04524	0,04524	3,70
	P		12.781	101.501	0,10681	0,10681	1,04		164.512	13.615	0,12221	0,12221	23,29		88.198	8.255	0,04524	0,04524	4,56
S	A		71.038	78.759	0,09048	0,09048	1,05		46.287	3.533	0,04524	0,04524	12,13		10.608	3.390	0,04524	0,04524	13,95
	P		71.038	96.192	0,10681	0,10681	1,03		46.287	3.967	0,04524	0,04524	10,80		10.608	3.515	0,04524	0,04524	13,46
P	A	00576	-34.279	13.469	0,04524	0,04524	3,93	00577	49.397	12.583	0,04524	0,04524	3,37	00578	233.123	3.381	0,04524	0,04524	5,23
	P		-34.279	11.293	0,04524	0,04524	4,68		49.397	11.462	0,04524	0,04524	3,70		139.674	19.513	0,04524	0,04524	1,57
S	A		3.185	4.649	0,04524	0,04524	10,37		20.527	4.524	0,04524	0,04524	10,18		29.504	1.770	0,04524	0,04524	25,39
	P		3.185	3.784	0,04524	0,04524	12,74		20.527	2.629	0,04524	0,04524	17,52		29.504	987	0,04524	0,04524	45,53
P	A	00579	83.773	9.371	0,04524	0,04524	4,07	00580	97.459	5.775	0,04524	0,04524	6,31	00581	48.165	2.294	0,04524	0,04524	18,58
	P		83.773	10.318	0,04524	0,04524	3,70		97.459	6.094	0,04524	0,04524	5,98		48.165	2.198	0,04524	0,04524	19,39
S	A		9.782	1.616	0,04524	0,04524	29,33		13.733	249	0,04524	0,04524	NS		10.412	446	0,04524	0,04524	NS
	P		9.782	1.743	0,04524	0,04524	27,19		13.733	236	0,04524	0,04524	NS		10.412	243	0,04524	0,04524	NS
P	A	00582	38.653	5.456	0,04524	0,04524	8,03	00583	11.520	9.812	0,04524	0,04524	4,81	00584	36.536	30.165	0,04524	0,04524	1,46
	P		38.653	4.362	0,04524	0,04524	10,0		11.520	8.333	0,04524	0,04524	5,66		36.536	25.00	0,04524	0,04524	1,76

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
							4									2			
S	A		3.322	54	0,04524	0,04524	NS		8.905	1.748	0,04524	0,04524	27,18		35.316	6.700	0,04524	0,04524	6,60
	P		3.322	158	0,04524	0,04524	NS		8.905	1.083	0,04524	0,04524	43,87		35.316	3.920	0,04524	0,04524	11,28
P	A	00585	-822	8.761	0,04524	0,04524	5,56	00586	3.948	10.735	0,04524	0,04524	4,48	00587	2.264	46.478	0,04524	0,04524	1,04
	P		-822	7.200	0,04524	0,04524	6,77		3.948	9.827	0,04524	0,04524	4,90		2.264	46.604	0,04524	0,04524	1,04
S	A		25.408	18.149	0,04524	0,04524	2,50		25.548	21.935	0,04524	0,04524	2,07		34.369	18.768	0,04524	0,04524	2,36
	P		25.408	10.227	0,04524	0,04524	4,44		25.548	19.696	0,04524	0,04524	2,31		34.369	18.818	0,04524	0,04524	2,36
P	A	00588	19.674	14.541	0,04524	0,04524	3,18	00589	-45.457	29.784	0,04524	0,04524	1,82	00590	-16.627	13.979	0,04524	0,04524	3,63
	P		19.674	14.689	0,04524	0,04524	3,14		-45.457	31.160	0,04524	0,04524	1,74		-16.627	13.645	0,04524	0,04524	3,71
S	A		19.142	4.357	0,04524	0,04524	10,61		-7.797	8.174	0,04524	0,04524	6,07		4.117	1.602	0,04524	0,04524	30,03
	P		19.142	8.401	0,04524	0,04524	5,50		-7.797	10.197	0,04524	0,04524	4,86		4.117	1.980	0,04524	0,04524	24,30
P	A	00591	-4.107	4.147	0,04524	0,04524	11,85	00592	155.030	1.699	0,04524	0,04524	16,84	00593	155.820	4.509	0,04524	0,04524	6,32
	P		-4.107	4.068	0,04524	0,04524	12,08		155.030	1.689	0,04524	0,04524	16,94		155.820	4.752	0,04524	0,04524	6,00
S	A		-1.286	283	0,04524	0,04524	NS		11.528	91	0,04524	0,04524	NS		17.463	856	0,04524	0,04524	54,26
	P		-1.286	389	0,04524	0,04524	NS		11.528	110	0,04524	0,04524	NS		17.463	857	0,04524	0,04524	54,19
P	A	00594	205.158	8.523	0,04524	0,04524	2,54	00595	325.198	13.117	0,10179	0,10179	3,19	01126	93.539	21.074	0,09048	0,09048	3,06
	P		205.158	9.096	0,04524	0,04524	2,38		325.198	14.723	0,12221	0,12221	14,27		93.539	25.169	0,10681	0,10681	5,06
S	A		10.008	821	0,04524	0,04524	57,70		42.881	670	0,04524	0,04524	64,59		18.231	6.546	0,04524	0,04524	7,08
	P		10.008	982	0,04524	0,04524	48,24		42.881	1.003	0,04524	0,04524	43,15		18.231	4.586	0,04524	0,04524	10,11
P	A	01127	10.304	29.393	0,12221	0,12221	5,13	01128	2.603	25.978	0,10179	0,10179	3,69	01129	243.237	17.001	0,10179	0,10179	3,10
	P		10.304	25.111	0,10681	0,10681	3,50		2.603	25.986	0,10681	0,10681	4,43		243.237	18.978	0,12221	0,12221	8,85
S	A		51.751	23.309	0,12221	0,12221	7,76		20.431	16.726	0,09048	0,09048	3,97		35.521	3.943	0,04524	0,04524	11,21
	P		51.751	14.728	0,10179	0,10179	4,35		20.431	22.490	0,10681	0,10681	6,58		35.521	5.555	0,04524	0,04524	7,96
P	A	01130	30.645	15.280	0,04524	0,04524	2,93	01131	21.206	9.058	0,04524	0,04524	5,08	01132	49.906	1.768	0,04524	0,04524	23,98
	P		30.645	15.175	0,04524	0,04524	2,95		21.206	9.394	0,04524	0,04524	4,89		49.906	1.721	0,04524	0,04524	24,64
S	A		16.069	2.910	0,04524	0,04524	16,02		5.239	1.390	0,04524	0,04524	34,51		2.021	1.020	0,04524	0,04524	47,42
	P		16.069	2.915	0,04524	0,04524	15,99		5.239	1.053	0,04524	0,04524	45,55		2.021	770	0,04524	0,04524	62,82
P	A	01133	-11.854	6.554	0,04524	0,04524	7,64	01134	-3.648	8.001	0,04524	0,04524	6,13	01135	-2.244	12.979	0,04524	0,04524	3,77
	P		-11.854	6.180	0,04524	0,04524	8,11		-3.648	8.147	0,04524	0,04524	6,02		-2.244	13.841	0,04524	0,04524	3,53
S	A		-621	1.368	0,04524	0,04524	35,60		5.689	10.484	0,04524	0,04524	4,57		3.977	1.638	0,04524	0,04524	29,38
	P		-621	1.393	0,04524	0,04524	34,96		5.689	11.722	0,04524	0,04524	4,09		3.977	686	0,04524	0,04524	70,15
P	A	01136	1.229	5.243	0,04524	0,04524	9,24	01137	-3.490	3.719	0,04524	0,04524	13,19	01138	-3.109	11.887	0,04524	0,04524	4,12
	P		1.229	5.498	0,04524	0,04524	8,82		-3.490	3.331	0,04524	0,04524	14,73		-3.109	11.033	0,04524	0,04524	4,44
S	A		1.585	778	0,04524	0,04524	62,24		-479	1.167	0,04524	0,04524	41,71		4.109	3.141	0,04524	0,04524	15,32
	P		1.585	407	0,04524	0,04524	NS		-479	742	0,04524	0,04524	65,61		4.109	1.514	0,04524	0,04524	31,78
Primo Impalcato					**Parete P1-P2**										**Parete P1-P2**				
P	A	00023	1.703.900	2.721	0,30159	0,30159	5,45	00024	1.047.417	2.987	0,20106	0,20106	NS	00025	94.896	68.225	0,10053	0,10053	1,26
	P		1.703.900	6.650	0,33510	0,33510	11,05		1.248.788	14.439	0,19562	0,19562	2,48		94.896	42.257	0,13404	0,13404	4,00
S	A		974.307	226	0,14577	0,13675	62,36		709.011	2.810	0,12221	0,11217	8,69		82.495	29.171	0,04524	0,04524	1,31
	P		974.307	1.645	0,14577	0,13675	8,57		709.011	4.302	0,12221	0,11217	5,68		82.495	11.448	0,04524	0,04524	3,35
P	A	00026	317.390	25.447	0,10053	0,10053	1,90	00574	196.718	13.506	0,10053	0,10053	3,18	00575	93.692	10.593	0,10053	0,10053	4,00
	P		113.416	41.740	0,13404	0,13404	3,99		196.718	11.742	0,13404	0,13404	22,76		93.692	8.945	0,13404	0,13404	15,35
S	A		68.202	23.317	0,04524	0,04524	1,72		13.120	4.962	0,04524	0,04524	9,47		34.463	3.382	0,04524	0,04178	12,11

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
	P		68.202	22.285	0,04524	0,04524	1,80		13.120	6.151	0,04524	0,04524	7,64		34.463	3.595	0,04524	0,04178	11,39
P	A	00576	-42.188	12.579	0,10053	0,10053	4,31	00577	72.118	12.231	0,10053	0,10053	3,86	00596	452.927	4.448	0,30159	0,30159	12,47
	P		-42.188	10.510	0,13404	0,13404	23,09		72.118	9.530	0,13404	0,13404	17,19		452.927	7.163	0,33510	0,33510	29,33
S	A		-102	5.610	0,04524	0,04177	8,07		38.357	4.550	0,04524	0,04524	9,64		109.187	4.616	0,14577	0,14577	28,35
	P		-102	5.452	0,04524	0,04177	8,30		38.357	2.948	0,04524	0,04524	14,87		193.653	2.366	0,14577	0,14577	50,99
P	A	00597	66.739	15.886	0,10053	0,10053	3,44	00598	13.058	16.996	0,10053	0,10053	3,52	00599	357.079	12.068	0,20106	0,20106	6,20
	P		66.739	17.910	0,13404	0,13404	52,70		13.058	18.872	0,13404	0,13404	37,99		357.079	14.989	0,13404	0,13404	2,60
S	A		19.506	5.503	0,04524	0,03978	7,43		5.963	5.945	0,04524	0,04090	7,34		121.691	3.904	0,12221	0,12221	27,43
	P		19.506	6.158	0,04524	0,03978	6,64		5.963	6.472	0,04524	0,04090	6,75		121.691	4.850	0,12221	0,12221	22,08
P	A	00600	1.114.610	1.646	0,20106	0,20106	63,96	00601	738.894	243	0,20106	0,20106	2,39	00602	1.019.930	5.042	0,20106	0,20106	11,96
	P		1.325.002	11.554	0,19562	0,19562	2,30		861.361	7.121	0,13404	0,13404	1,55		1.019.930	5.287	0,17928	0,17928	4,01
S	A		268.121	229	0,12221	0,12221	NS		122.690	814	0,04524	0,04524	40,58		131.373	230	0,04524	0,04524	NS
	P		324.132	1.035	0,12221	0,12221	79,62		122.690	1.058	0,04524	0,04524	31,22		131.373	167	0,04524	0,04524	NS
P	A	00603	524.958	1.584	0,10053	0,10053	3,06	00604	788.660	2.440	0,14577	0,14577	13,86	00605	449.479	3.509	0,10053	0,10053	3,23
	P		597.056	1.942	0,13404	0,13404	3,21		788.660	854	0,13404	0,13404	6,68		449.479	1.066	0,13404	0,13404	4,24
S	A		32.800	728	0,04524	0,04524	61,17		49.131	61	0,04524	0,04524	NS		3.284	717	0,04524	0,04524	67,24
	P		32.800	814	0,04524	0,04524	54,71		49.131	58	0,04524	0,04524	NS		3.284	637	0,04524	0,04524	75,68
P	A	00606	384.079	5.389	0,10053	0,10053	3,32	00607	447.348	7.039	0,10053	0,10053	2,74	00608	212.413	11.572	0,10053	0,10053	3,33
	P		384.079	1.683	0,13404	0,13404	4,98		447.348	1.936	0,13404	0,13404	4,52		212.413	3.497	0,13404	0,13404	7,40
S	A		38.216	563	0,04524	0,04524	77,90		11.530	464	0,04524	0,04524	NS		33.460	1.776	0,04524	0,04524	25,03
	P		38.216	435	0,04524	0,04524	NS		11.530	341	0,04524	0,04524	NS		33.460	928	0,04524	0,04524	47,90
P	A	00609	415.436	8.489	0,10053	0,10053	2,74	00610	440.859	6.856	0,10053	0,10053	2,80	00611	533.058	5.344	0,10053	0,10053	2,47
	P		415.436	4.245	0,13404	0,13404	5,76		440.859	3.106	0,13404	0,13404	5,00		533.058	2.451	0,13404	0,13404	3,92
S	A		13.455	937	0,04524	0,04524	50,10		24.964	341	0,04524	0,04524	NS		18.763	364	0,04524	0,04524	NS
	P		13.455	1.456	0,04524	0,04524	32,24		52.463	359	0,04524	0,04524	NS		18.763	365	0,04524	0,04524	NS
P	A	00612	850.887	4.273	0,30159	0,30159	1,46	00613	705.914	2.845	0,30159	0,30159	1,66	00614	1.043.824	1.727	0,30159	0,30159	1,91
	P		850.887	2.024	0,13404	0,13404	1,35		705.914	1.336	0,13404	0,13404	1,58		1.181.991	2.155	0,17928	0,17928	1,51
S	A		68.573	214	0,04524	0,04524	NS		38.297	251	0,04524	0,04524	NS		78.454	167	0,04524	0,04524	NS
	P		68.573	217	0,04524	0,04524	NS		38.297	299	0,04524	0,04524	NS		78.454	143	0,04524	0,04524	NS
P	A	00615	950.954	3.451	0,30159	0,30159	1,28	00616	970.215	848	0,30159	0,30159	11,39	00617	2.059.913	4.542	0,30159	0,30159	2,84
	P		950.954	3.477	0,13404	0,13404	1,18		1.118.492	5.400	0,33510	0,33510	16,52		2.059.913	6.562	0,33510	0,33510	6,28
S	A		68.846	732	0,04524	0,04524	54,70		92.077	643	0,04524	0,04524	1,77		577.122	220	0,14577	0,13523	NS
	P		68.846	894	0,04524	0,04524	44,79		92.077	728	0,14577	0,14577	1,82		577.122	355	0,14577	0,13523	NS
P	A	01139	603.338	2.119	0,20106	0,20106	3,10	01140	138.735	14.770	0,10053	0,10053	3,28	01141	249.024	11.605	0,10053	0,10053	3,17
	P		715.388	12.392	0,13404	0,13404	1,77		138.735	5.965	0,13404	0,13404	10,16		249.024	6.532	0,13404	0,13404	9,34
S	A		232.252	2.346	0,12221	0,11529	37,11		25.209	4.108	0,04524	0,04524	11,07		6.363	1.074	0,04524	0,04524	44,53
	P		232.252	2.937	0,12221	0,11529	29,64		25.209	1.544	0,04524	0,04524	29,45		6.363	1.892	0,04524	0,04524	25,28
P	A	01142	1.047.951	4.045	0,30159	0,30159	9,08	01143	321.764	5.702	0,10053	0,10053	3,62	01144	383.110	4.228	0,10053	0,10053	3,52
	P		1.047.951	6.507	0,33510	0,33510	19,41		321.764	7.412	0,13404	0,13404	9,28		383.110	4.714	0,13404	0,13404	6,36
S	A		455.958	873	0,14577	0,13838	93,57		32.676	3.296	0,04524	0,04524	13,52		-6.188	1.487	0,04524	0,04178	30,96
	P		455.958	1.485	0,14577	0,13838	55,01		32.676	3.705	0,04524	0,04524	12,02		-6.188	1.643	0,04524	0,04178	28,02
P	A	01145	380.807	2.349	0,10053	0,10053	3,90	01146	294.969	3.821	0,10053	0,10053	4,14	01147	182.016	6.400	0,10053	0,10053	4,28
	P		380.807	1.507	0,13404	0,13404	4,95		294.969	1.605	0,13404	0,13404	5,72		182.016	3.003	0,13404	0,13404	7,41
S	A		7.452	614	0,04524	0,04126	71,37		10.218	795	0,04524	0,04138	54,84		8.073	1.711	0,04524	0,04141	25,66
	P		7.452	687	0,04524	0,04126	63,7		10.218	896	0,04524	0,04138	48,6		8.073	1.982	0,04524	0,04141	22,1

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
							9						6						5
P	A	01148	127.001	9.167	0,10053	0,10053	4,07	01149	253.912	6.650	0,10053	0,10053	3,84	01150	281.573	3.832	0,10053	0,10053	4,22
	P		127.001	5.829	0,13404	0,13404	10,16		253.912	7.816	0,13404	0,13404	10,76		281.573	3.682	0,13404	0,13404	6,83
S	A		-355	3.798	0,04524	0,04116	11,77		-10.328	2.577	0,04524	0,04524	19,37		-2.252	946	0,04524	0,04128	47,62
	P		-355	4.346	0,04524	0,04116	10,28		-10.328	2.782	0,04524	0,04524	17,94		-2.252	1.011	0,04524	0,04128	44,56
P	A	01151	203.540	2.545	0,10053	0,10053	5,03	01152	104.790	4.314	0,10053	0,10053	5,18	01153	90.584	6.611	0,10053	0,10053	4,73
	P		203.540	962	0,13404	0,13404	6,21		38.590	2.070	0,13404	0,13404	8,18		34.887	3.236	0,13404	0,13404	8,97
S	A		2.275	553	0,04524	0,04139	80,65		1.493	1.222	0,04524	0,04139	36,58		1.264	2.580	0,04524	0,04109	17,22
	P		2.275	588	0,04524	0,04139	75,85		1.493	1.253	0,04524	0,04139	35,67		1.264	2.371	0,04524	0,04109	18,74
Primo Impalcato					**Parete 3-18**											**Parete 3-18**			
P	A	00109	0	0	0,07697	0,07697	-	00110	0	0	0,07697	0,07697	-	00618	-44.367	102.765	0,07697	0,07697	1,33
	P		-13.506	57.244	0,07697	0,07697	2,49		-6.194	80.269	0,07697	0,07697	1,75		-44.367	169.129	0,12221	0,12221	1,45
S	A		135.454	1.201	0,06158	0,06158	6,60		169.329	2.463	0,06158	0,06158	5,60		-17.943	36.727	0,06158	0,06158	2,60
	P		135.454	39.313	0,07697	0,07697	3,68		169.329	43.820	0,07697	0,07697	2,89		-17.943	60.882	0,07697	0,07697	2,73
P	A	00619	9.590	98.756	0,07697	0,07697	1,28	00620	-6.859	100.243	0,07697	0,07697	1,40	00621	-48.343	92.330	0,07697	0,07697	1,63
	P		9.590	141.867	0,12221	0,12221	1,72		-6.859	127.634	0,07697	0,07697	1,10		-48.343	111.858	0,07697	0,07697	1,34
S	A		-5.121	36.266	0,06158	0,06158	2,56		204	32.436	0,06158	0,06158	2,75		-7.861	34.607	0,06158	0,06158	2,66
	P		-5.121	52.348	0,07697	0,07697	3,26		204	41.343	0,07697	0,07697	4,49		-7.861	40.967	0,07697	0,07697	4,62
P	A	00622	-10.600	87.163	0,07697	0,07697	1,63	00623	-36.175	97.777	0,07697	0,07697	1,51	00624	-56.239	94.617	0,07697	0,07697	1,60
	P		-10.600	96.450	0,07697	0,07697	1,47		-36.175	97.916	0,07697	0,07697	1,50		-56.239	93.254	0,07697	0,07697	1,63
S	A		3.823	33.830	0,06158	0,06158	2,65		-19.153	31.647	0,06158	0,06158	2,90		6.049	36.406	0,06158	0,06158	2,51
	P		3.823	35.790	0,07697	0,07697	5,57		-19.153	31.696	0,07697	0,07697	7,09		6.049	33.753	0,07697	0,07697	6,10
P	A	00625	-34.354	91.818	0,07697	0,07697	1,60	00626	-16.587	91.043	0,07697	0,07697	1,57	00627	-34.184	93.540	0,07697	0,07697	1,57
	P		-34.354	88.576	0,07697	0,07697	1,66		-16.587	85.215	0,07697	0,07697	1,68		-34.184	87.029	0,07697	0,07697	1,69
S	A		2.863	34.857	0,06158	0,06158	2,60		3.268	32.748	0,06158	0,06158	2,72		-11.630	30.199	0,06158	0,06158	2,95
	P		2.863	32.370	0,07697	0,07697	6,58		3.268	30.255	0,07697	0,07697	7,39		-11.630	28.121	0,07697	0,07697	8,68
P	A	00628	-36.535	100.293	0,07697	0,07697	1,47	00629	-54.475	115.492	0,07697	0,07697	1,31	00630	-41.608	126.337	0,07697	0,07697	1,18
	P		-36.535	93.065	0,07697	0,07697	1,58		-54.475	108.449	0,07697	0,07697	1,40		-41.608	120.470	0,07697	0,07697	1,23
S	A		457	37.669	0,06158	0,06158	2,47		-4.555	41.617	0,06158	0,06158	2,31		-14.904	40.678	0,06158	0,06158	2,39
	P		457	34.246	0,07697	0,07697	6,01		-4.555	37.301	0,07697	0,07697	5,29		-14.904	38.814	0,07697	0,07697	5,07
P	A	00631	-33.698	127.364	0,07697	0,07697	1,15	00632	-57.860	127.014	0,07697	0,07697	1,20	00633	-62.476	125.895	0,07697	0,07697	1,22
	P		-33.698	128.023	0,07697	0,07697	1,15		-57.860	137.835	0,07697	0,07697	1,10		-62.476	148.509	0,07697	0,07697	1,03
S	A		1.041	47.575	0,06158	0,06158	2,06		-18.400	45.728	0,06158	0,06158	2,20		-11.686	40.596	0,06158	0,06158	2,38
	P		1.041	46.550	0,07697	0,07697	3,78		-18.400	48.706	0,07697	0,07697	3,67		-11.686	47.928	0,07697	0,07697	3,71
P	A	00634	-2.051	122.183	0,12221	0,12221	1,78	00635	-83.210	108.366	0,07697	0,07697	1,34	00636	-837.609	44.962	0,07697	0,07697	4,44
	P		-2.051	161.785	0,12221	0,12221	1,35		-83.210	191.550	0,12221	0,12221	1,29		-837.609	110.288	0,12221	0,12221	4,78
S	A		-12.980	43.431	0,10681	0,10008	8,88		-34.096	38.884	0,10681	0,09834	12,09		-117.574	2.582	0,10681	0,09932	7,68
	P		-12.980	59.637	0,07697	0,07024	1,83		-34.096	70.337	0,07697	0,06849	1,64		-117.574	10.684	0,07697	0,06947	4,89
P	A	00637	-649.904	25.046	0,07697	0,07697	11,22	00638	37.554	28.230	0,07697	0,07697	4,64	00639	0	0	0,07697	0,07697	-
	P		-649.904	21.961	0,07697	0,07697	12,80		37.554	32.409	0,07697	0,07697	4,04		62.771	12.609	0,07697	0,07697	9,94
S	A		-194.703	34.273	0,10681	0,10681	24,35		208.409	26.421	0,10681	0,09778	NS		204.336	1.226	0,10681	0,10209	4,54
	P		-194.703	14.262	0,07697	0,07697	5,21		208.409	52.331	0,07697	0,06793	1,32		204.336	27.277	0,07697	0,07224	2,10
P	A	00640	0	0	0,07697	0,07697	-	00641	0	0	0,07697	0,07697	-	00642	0	0	0,07697	0,07697	-
	P		-22.741	11.41	0,07697	0,07697	12,6		-7.407	13.03	0,07697	0,07697	10,8		-47.809	27.74	0,07697	0,07697	5,40

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
				6			4			4			1			7			
S	A		0	0	0,06158	0,06158	-		186.681	1.464	0,06158	0,05690	5,16		179.241	886	0,06158	0,06158	6,06
	P		257.608	14.295	0,07697	0,07697	65,99		186.681	13.348	0,07697	0,07230	NS		179.241	14.583	0,07697	0,07697	65,97
P	A	00643	0	0	0,07697	0,07697	-	00644	0	0	0,07697	0,07697	-	00645	0	0	0,07697	0,07697	-
	P		-74.364	35.753	0,07697	0,07697	4,36		-15.647	16.599	0,07697	0,07697	8,60		-35.272	14.711	0,07697	0,07697	10,00
S	A		0	0	0,06158	0,06158	-		0	0	0,06158	0,06158	-		0	0	0,06158	0,06158	-
	P		220.048	13.122	0,07697	0,07697	NS		264.836	9.332	0,07697	0,07697	17,01		290.710	8.763	0,07697	0,07697	13,56
P	A	00646	0	0	0,07697	0,07697	-	00647	0	0	0,07697	0,07697	-	00648	0	0	0,07697	0,07697	-
	P		-27.424	15.140	0,07697	0,07697	9,60		-15.582	15.630	0,07697	0,07697	9,13		-253	17.998	0,07697	0,07697	7,74
S	A		0	0	0,06158	0,06158	-		0	0	0,06158	0,06158	-		173.113	2.239	0,06158	0,06158	5,62
	P		252.272	8.915	0,07697	0,07697	16,01		223.133	6.693	0,07697	0,07697	11,57		173.113	10.310	0,07697	0,07697	29,35
P	A	00649	0	0	0,07697	0,07697	-	00650	0	0	0,07697	0,07697	-	00651	0	0	0,07697	0,07697	-
	P		-44.413	20.664	0,07697	0,07697	7,22		-16.682	13.563	0,07697	0,07697	10,54		-3.788	14.478	0,07697	0,07697	9,68
S	A		121.943	3.307	0,06158	0,06158	5,94		0	0	0,06158	0,06158	-		0	0	0,06158	0,06158	-
	P		121.943	11.741	0,07697	0,07697	63,47		155.498	7.724	0,07697	0,07697	16,39		161.365	8.746	0,07697	0,07697	19,80
P	A	00652	0	0	0,07697	0,07697	-	00653	0	0	0,07697	0,07697	-	00654	38.358	10.182	0,07697	0,07697	12,84
	P		2.498	13.006	0,07697	0,07697	10,67		-2.488	12.234	0,07697	0,07697	11,43		38.358	19.913	0,07697	0,07697	6,57
S	A		175.582	260	0,06158	0,06158	6,40		127.177	3.406	0,06158	0,06158	5,84		233.677	15.117	0,10681	0,09944	9,43
	P		175.582	13.132	0,07697	0,07697	NS		127.177	18.705	0,07697	0,07697	18,03		233.677	24.973	0,07697	0,06960	1,98
P	A	00655	-318.630	9.832	0,07697	0,07697	21,34	00656	-254.266	48.392	0,07697	0,07697	4,04	01154	-426.804	67.779	0,07697	0,07697	2,56
	P		-318.630	27.721	0,07697	0,07697	7,57		-254.266	102.399	0,07697	0,07697	1,91		-426.804	142.866	0,12221	0,12221	2,60
S	A		-99.874	16.850	0,06158	0,06158	4,91		-5.576	3.961	0,06158	0,06158	7,36		-160.436	20.737	0,10681	0,10056	37,78
	P		-99.874	9.269	0,07697	0,07697	36,56		-5.576	9.953	0,07697	0,07697	37,78		-116.529	45.801	0,07697	0,07071	2,52
P	A	01155	-398.543	24.149	0,07697	0,07697	9,41	01156	-200.549	8.006	0,07697	0,07697	22,96	01157	-141.607	68.424	0,07697	0,07697	2,50
	P		-398.543	16.278	0,07697	0,07697	13,96		-200.549	19.769	0,07697	0,07697	9,30		-141.607	126.023	0,07697	0,07697	1,35
S	A		-68.066	15.157	0,10681	0,09942	15,73		19.097	8.852	0,10681	0,10110	8,90		-17.188	21.607	0,06158	0,06158	3,72
	P		-68.066	15.097	0,07697	0,06957	4,09		19.097	11.094	0,07697	0,07125	4,09		-17.188	40.454	0,07697	0,07697	4,78
P	A	01158	-45.652	71.150	0,07697	0,07697	2,10	01159	-45.273	18.852	0,07697	0,07697	7,92	01160	10.057	44.267	0,07697	0,07697	3,10
	P		-45.652	113.489	0,07697	0,07697	1,32		-45.273	38.762	0,07697	0,07697	3,85		10.057	68.028	0,07697	0,07697	2,01
S	A		-22.529	20.892	0,06158	0,05601	3,54		0	0	0,06158	0,05640	-		49.672	11.314	0,06158	0,06158	4,66
	P		-22.529	36.778	0,07697	0,07140	5,17		12.339	11.069	0,07697	0,07179	50,80		49.672	22.550	0,07697	0,07697	12,43
P	A	01161	2.266	64.681	0,07697	0,07697	2,15	01162	472	15.694	0,07697	0,07697	8,87	01163	-22.881	31.416	0,07697	0,07697	4,60
	P		2.266	82.653	0,07697	0,07697	1,68		472	34.328	0,07697	0,07697	4,05		-22.881	57.207	0,07697	0,07697	2,52
S	A		25.532	23.734	0,06158	0,06158	3,25		99.369	6.252	0,06158	0,06158	5,31		59.891	4.464	0,06158	0,06158	6,33
	P		25.532	28.843	0,07697	0,07697	7,74		99.369	13.914	0,07697	0,07697	NS		59.891	16.946	0,07697	0,07697	30,95
P	A	01164	-6.621	65.399	0,07697	0,07697	2,15	01165	-18.345	6.302	0,07697	0,07697	22,75	01166	-9.423	41.143	0,07697	0,07697	3,44
	P		-6.621	72.938	0,07697	0,07697	1,93		-18.345	34.936	0,07697	0,07697	4,10		-9.423	50.161	0,07697	0,07697	2,82
S	A		42.811	22.506	0,06158	0,06158	3,25		109.507	2.465	0,06158	0,06158	6,44		84.734	14.234	0,06158	0,06158	3,89
	P		42.811	25.222	0,07697	0,07697	9,77		109.507	12.425	0,07697	0,07697	NS		84.734	17.550	0,07697	0,07697	25,21
P	A	01167	-7.512	68.261	0,07697	0,07697	2,06	01168	5.287	18.336	0,07697	0,07697	7,53	01169	-10.804	45.654	0,07697	0,07697	3,10
	P		-7.512	69.220	0,07697	0,07697	2,04		5.287	30.828	0,07697	0,07697	4,48		-10.804	57.431	0,07697	0,07697	2,47
S	A		43.012	22.619	0,06158	0,06158	3,24		141.177	6.682	0,06158	0,06158	4,73		86.740	15.413	0,06158	0,06158	3,71
	P		43.012	23.325	0,07697	0,07697	11,62		141.177	13.712	0,07697	0,07697	NS		86.740	19.595	0,07697	0,07697	16,94
P	A	01170	-21.244	82.516	0,07697	0,07697	1,75	01171	0	0	0,07697	0,07697	-	01172	-3.201	55.245	0,07697	0,07697	2,53

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
	P		-21.244	93.071	0,07697	0,07697	1,55		-13.470	40.281	0,07697	0,07697	3,53		-3.201	71.918	0,07697	0,07697	1,95
S	A		34.928	21.988	0,06158	0,06158	3,35		0	0	0,06158	0,06158	-		75.400	17.685	0,06158	0,06158	3,52
	P		34.928	29.785	0,07697	0,07697	7,17		178.970	19.046	0,07697	0,07697	14,91		75.400	24.028	0,07697	0,07697	10,18
P	A	01173	-4.433	89.652	0,07697	0,07697	1,39	01174	33.008	26.074	0,07697	0,07697	5,06	01175	-40.442	50.729	0,07697	0,07697	2,92
	P		-4.433	113.428	0,12221	0,12221	2,41		33.008	42.724	0,07697	0,07697	3,09		-40.442	78.918	0,07697	0,07697	1,88
S	A		-3.981	26.791	0,06158	0,05621	2,93		98.493	2.133	0,06158	0,05682	6,20		-57.570	6.433	0,10681	0,10016	8,59
	P		-3.981	37.852	0,07697	0,07161	4,79		98.493	18.516	0,07697	0,07221	18,33		-57.570	27.439	0,07697	0,07031	3,13
P	A	02437	-352.112	86.366	0,07697	0,07697	2,05	02438	-117.011	98.280	0,07697	0,07697	1,49	02439	-794.073	156.727	0,07697	0,07697	1,98
	P		-352.112	223.489	0,12221	0,12221	1,38		-117.011	193.901	0,12221	0,12221	1,32		-794.073	59.745	0,07697	0,07697	5,21
S	A		-174.774	30.389	0,10681	0,10681	43,81		-42.210	34.351	0,06158	0,06158	2,84		41.472	68.364	0,10681	0,09734	3,28
	P		-174.774	83.905	0,07697	0,07697	1,86		-42.210	68.802	0,07697	0,07697	2,44		0	0	0,07697	0,06750	-
P	A	02440	-287.069	74.719	0,07697	0,07697	2,72												
	P		-287.069	44.629	0,07697	0,07697	4,55												
S	A		91.448	43.122	0,10681	0,09945	7,62												
	P		91.448	9.561	0,07697	0,06960	3,73												

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Pos Posizione [A] = anteriore - [P] = posteriore.
A_s Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
A_{df} Armatura disponibile per la flessione
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} < 0: compressione).

Pareti - VERIFICA A TAGLIO NEL PIANO ALLO SLU (Elevazione)

Pareti - Verifica a Taglio nel piano allo SLU

Id_{Nd}	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	CtgΘ	A_{sw}	A_{dw}
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²/cm]
Impalcato Copertura			**Parete P1-P2**						**Parete P1-P2**		
00025	46.790	2,98	139.277	0	-60.251	0	0	0	0,00	0,09048	0,00000
00026	47.976	3,13	150.085	0	31.923	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00033	49.475	3,00	148.439	0	13.753	0	0	0	0,00	0,12221	0,00000
00034	72.689	2,06	150.092	0	54.685	0	0	0	0,00	0,09048	0,00000
00574	43.266	3,44	148.738	0	22.938	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00575	49.736	2,22	110.307	0	19.349	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00576	71.750	1,50	107.405	0	-2.443	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00577	53.016	2,03	107.405	0	-24.082	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00578	15.504	7,30	113.227	0	38.814	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00579	23.830	4,69	111.847	0	29.616	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00580	22.185	5,02	111.426	0	26.809	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00581	16.083	6,81	109.488	0	13.887	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00582	28.666	3,82	109.374	0	13.129	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00583	21.211	5,06	107.405	0	-5.107	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00584	60.750	1,77	107.405	0	-2.856	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00585	45.593	2,36	107.405	0	-19.220	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00586	42.912	2,50	107.405	0	-7.139	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00587	32.206	3,33	107.405	0	-33.415	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00588	51.172	2,10	107.416	0	72	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00589	49.821	2,32	115.424	0	53.459	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00590	26.041	4,22	109.920	0	16.766	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00591	19.704	5,49	108.224	0	5.461	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00592	29.003	3,77	109.324	0	12.793	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00593	23.205	4,70	109.144	0	11.593	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00594	18.045	5,99	108.179	0	5.164	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00595	46.715	3,19	148.906	0	24.061	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01126	32.866	4,24	139.277	0	-24.849	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01127	21.863	6,70	146.376	0	-7.463	0	0	0	0,00	0,12221	0,00000
01128	37.227	3,91	145.387	0	23.316	0	0	0	0,00	0,09048	0,00000
01129	36.311	4,15	150.792	0	36.633	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01130	37.559	2,89	108.601	0	7.974	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01131	54.215	1,99	107.618	0	1.418	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01132	54.836	1,97	107.766	0	2.411	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01133	52.562	2,06	108.167	0	5.082	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01134	43.117	2,49	107.405	0	-3.342	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01135	45.483	2,37	107.697	0	1.947	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01136	55.153	1,95	107.664	0	1.730	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000

Id_{Nd}	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ	A_{sw}	A_{dw}
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²/cm]
01137	52.647	2,05	107.946	0	3.607	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01138	49.131	2,19	107.767	0	2.417	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
Primo Impalcato			**Parete P1-P2**						**Parete P1-P2**		
00023	317.828	1,07	766.319	339.316	-621.532	0	0	0	2,50	0,14577	0,01927
00024	353.636	1,38	948.134	487.898	1.171.696	0	0	0	2,50	0,12221	0,02771
00025	46.148	3,20	147.549	0	-98.055	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00026	30.257	5,22	157.813	0	68.428	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00574	74.896	2,04	152.710	0	34.405	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00575	121.688	1,26	153.299	0	38.333	0	0	0	2,50	0,04524	0,00691
00576	122.316	1,22	149.138	0	10.596	0	0	0	2,50	0,04524	0,00695
00577	90.658	1,63	147.549	0	-53.449	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00596	100.421	2,01	201.787	0	-193.653	0	0	0	0,00	0,14577	0,00000
00597	192.247	1,40	766.319	268.335	-41.818	0	0	0	2,50	0,04524	0,01524
00598	152.852	1,76	766.319	268.335	-13.980	0	0	0	2,50	0,04524	0,01524
00599	97.739	1,70	166.177	0	-69.102	0	0	0	0,00	0,12221	0,00000
00600	253.260	1,02	258.844	0	553.707	0	0	0	0,00	0,12221	0,00000
00601	126.439	1,52	192.779	0	177.351	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00602	23.137	8,52	197.066	0	158.164	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00603	51.358	3,08	158.270	0	71.476	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00604	72.780	2,40	174.359	0	119.180	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00605	32.824	4,68	153.625	0	40.506	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00606	73.191	2,19	160.202	0	84.352	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00607	48.013	3,07	147.549	0	-61.766	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00608	49.075	3,01	147.549	0	-985	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00609	59.006	2,60	153.563	0	40.094	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00610	62.969	2,45	154.242	0	44.624	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00611	38.196	3,91	149.260	0	11.411	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00612	86.390	2,19	189.521	0	54.381	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00613	43.330	4,30	186.343	0	33.194	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00614	53.186	3,73	198.573	0	74.245	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00615	73.716	2,46	181.364	0	-77.428	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00616	62.323	3,24	201.787	0	-107.957	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
00617	371.244	2,06	766.319	1.254.968	-365.328	0	0	0	2,50	0,14577	0,07127
01139	243.633	3,40	828.228	1.585.800	398.967	0	0	0	2,50	0,12221	0,09006
01140	88.784	1,69	150.087	0	16.919	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01141	69.606	2,17	151.337	0	25.256	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01142	260.241	2,94	766.319	1.510.294	-287.959	0	0	0	2,50	0,14577	0,08577
01143	62.099	2,38	147.549	0	-37.218	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01144	121.954	1,21	147.711	0	1.080	0	0	0	2,50	0,04524	0,00693
01145	140.163	1,06	149.144	0	10.637	0	0	0	2,50	0,04524	0,00796
01146	135.832	1,10	149.111	0	10.413	0	0	0	2,50	0,04524	0,00771
01147	134.722	1,11	149.048	0	9.993	0	0	0	2,50	0,04524	0,00765
01148	143.819	1,03	148.522	0	6.489	0	0	0	2,50	0,04524	0,00817
01149	73.799	2,17	159.784	0	81.566	0	0	0	0,00	0,04524	0,00000
01150	139.582	1,07	149.817	0	15.122	0	0	0	2,50	0,04524	0,00793
01151	135.432	1,11	150.043	0	16.627	0	0	0	2,50	0,04524	0,00769
01152	135.462	1,10	149.659	0	14.068	0	0	0	2,50	0,04524	0,00769
01153	146.088	1,01	148.172	0	4.155	0	0	0	2,50	0,04524	0,00830
Primo Impalcato			**Parete 3-18**						**Parete 3-18**		
00109	140.648	1,28	180.243	0	-98.345	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00110	127.725	1,41	180.243	0	-174.690	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00618	178.961	1,13	202.027	0	37.474	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00619	135.705	1,48	201.086	0	31.195	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00620	136.143	1,34	182.238	0	13.302	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00621	106.949	1,71	183.397	0	21.027	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00622	99.960	1,84	184.093	0	25.665	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00623	110.123	1,69	186.626	0	42.557	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00624	102.604	1,77	182.107	0	12.426	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00625	103.519	1,77	183.223	0	19.870	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00626	93.883	1,95	182.913	0	17.804	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00627	89.393	2,06	184.429	0	27.908	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00628	73.284	2,47	181.102	0	5.727	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00629	94.449	1,93	181.886	0	10.957	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00630	98.100	1,86	182.668	0	16.169	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00631	97.893	1,84	180.243	0	-729	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00632	126.901	1,44	183.265	0	20.145	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00633	170.240	1,07	181.732	0	9.928	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00634	237.138	3,11	1.280.839	737.655	23.463	0	0	0	2,50	0,10681	0,04189
00635	298.574	2,47	1.288.957	737.655	75.780	0	0	0	2,50	0,10681	0,04189
00636	263.971	2,79	1.322.038	737.655	288.969	0	0	0	2,50	0,10681	0,04189
00637	182.350	1,15	209.448	0	194.703	0	0	0	0,00	0,10681	0,00000
00638	318.228	2,20	1.277.198	699.796	-208.409	0	0	0	2,50	0,10681	0,03974
00639	166.400	1,08	180.243	0	-204.336	0	0	0	2,50	0,10681	0,00945
00640	163.776	1,10	180.243	0	-223.067	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00641	164.482	1,10	180.243	0	-186.681	0	0	0	2,50	0,06158	0,00934
00642	134.267	1,34	180.243	0	-179.241	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00643	132.950	1,36	180.243	0	-165.294	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00644	125.915	1,43	180.243	0	-175.665	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00645	130.381	1,38	180.243	0	-186.905	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00646	130.327	1,38	180.243	0	-169.873	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00647	146.667	1,23	180.243	0	-136.313	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000

Pareti - Verifica a Taglio nel piano allo SLU

Id_{Nd}	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	CtgΘ	A_{sw}	A_{dw}
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²/cm]
00648	148.410	1,21	180.243	0	-129.605	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00649	140.032	1,29	180.243	0	-81.911	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00650	145.828	1,24	180.243	0	-83.394	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00651	155.827	1,16	180.243	0	-57.557	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00652	152.184	1,18	180.243	0	-82.278	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00653	160.425	1,12	180.243	0	-24.891	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00654	259.571	2,84	1.290.397	737.655	85.059	0	0	0	2,50	0,10681	0,04189
00655	126.361	1,58	199.172	0	126.194	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
00656	133.787	1,35	181.079	0	5.576	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
01154	220.262	3,35	1.293.487	737.655	104.969	0	0	0	2,50	0,10681	0,04189
01155	260.491	2,83	1.287.760	737.655	68.066	0	0	0	2,50	0,10681	0,04189
01156	201.283	3,66	1.286.747	737.655	61.537	0	0	0	2,50	0,10681	0,04189
01157	183.642	1,13	207.201	0	179.722	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
01158	195.996	1,73	1.284.516	339.357	47.158	0	0	0	2,50	0,06158	0,01927
01159	182.432	1,01	184.525	0	28.549	0	0	0	2,50	0,06158	0,01036
01160	152.920	1,18	180.243	0	-11.659	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
01161	133.178	1,35	180.243	0	-16.122	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
01162	136.913	1,32	180.243	0	-55.734	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
01163	141.842	1,27	180.243	0	-44.878	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
01164	136.512	1,32	180.243	0	-31.926	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
01165	139.165	1,30	180.243	0	-87.332	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
01166	132.397	1,36	180.243	0	-70.093	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
01167	109.908	1,64	180.243	0	-28.594	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
01168	114.289	1,58	180.243	0	-128.858	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
01169	120.196	1,50	180.243	0	-87.242	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
01170	128.495	1,40	180.243	0	-31.754	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
01171	128.853	1,40	180.243	0	-141.452	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
01172	147.303	1,22	180.243	0	-81.037	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
01173	188.842	1,04	197.022	0	4.104	0	0	0	2,50	0,06158	0,01072
01174	167.544	1,08	180.243	0	-108.025	0	0	0	2,50	0,06158	0,00951
01175	234.405	3,15	1.285.642	737.655	54.418	0	0	0	2,50	0,10681	0,04189
02437	119.253	2,20	261.911	0	436.697	0	0	0	0,00	0,10681	0,00000
02438	81.463	2,84	231.179	0	231.816	0	0	0	0,00	0,06158	0,00000
02439	333.549	2,21	1.277.198	737.655	-41.472	0	0	0	2,50	0,10681	0,04189
02440	259.403	2,84	1.300.781	737.655	151.980	0	0	0	2,50	0,10681	0,04189

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
CS Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "$V_{Ed,2}$" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N_{Ed} Sforzo Normale utilizzato per il calcolo di α_C.
$V_{Rsd,p}$ Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V_{R1} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
$V_{Rd,f}$ Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.
A_{dw} Armatura disponibile per il taglio

VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLU (Elevazione)

Pareti - Taglio fuori piano allo SLU

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	CtgΘ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
Impalcato Copertura		**Parete P1-P2**					**Parete P1-P2**	
00025	P	182.018	1,28	698.509	232.475	0	2,50	0,09779
	S	80.530	2,01	162.180	0	0	0,00	0,02599
00026	P	152.175	1,14	174.135	0	0	0,00	0,00000
	S	54.790	2,69	147.350	0	0	0,00	0,00000
00033	P	248.577	1,43	692.992	355.816	0	2,50	0,14968
	S	411.412	1,68	690.472	1.215.601	0	2,50	0,51136
00034	P	329.951	1,08	697.324	355.816	0	2,50	0,14968
	S	445.052	1,55	689.687	1.215.601	0	2,50	0,51136
00574	P	45.382	3,84	174.135	0	0	0,00	0,00000
	S	58.587	2,21	129.273	0	0	0,00	0,00000
00575	P	14.664	8,82	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	58.335	2,22	129.273	0	0	0,00	0,00000
00576	P	22.837	5,66	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	38.803	3,33	129.273	0	0	0,00	0,00000
00577	P	21.042	6,14	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	56.872	2,27	129.273	0	0	0,00	0,00000
00578	P	55.529	2,33	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	32.918	3,93	129.273	0	0	0,00	0,00000
00579	P	18.908	6,84	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	2.472	52,29	129.273	0	0	0,00	0,00000
00580	P	22.415	5,77	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	4.243	30,47	129.273	0	0	0,00	0,00000
00581	P	14.870	8,69	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	1.114	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
00582	P	20.389	6,34	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	3.874	33,37	129.273	0	0	0,00	0,00000
00583	P	17.541	7,37	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	13.899	9,30	129.273	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00584	P	53.435	2,42	129.273	0	0	0,00	0,14968
	S	68.469	1,89	129.273	0	0	0,00	0,51136
00585	P	90.127	1,43	129.273	0	0	0,00	0,14968
	S	476.307	1,45	689.687	1.215.601	0	2,50	0,51136
00586	P	314.466	1,13	689.687	355.816	0	2,50	0,14968
	S	503.125	1,37	689.687	1.215.601	0	2,50	0,51136
00587	P	128.581	1,01	129.273	0	0	0,00	0,14968
	S	854.282	1,00	856.581	860.646	0	1,77	0,51136
00588	P	139.566	2,55	689.697	355.816	0	2,50	0,14968
	S	684.678	1,01	689.687	1.215.601	0	2,50	0,51136
00589	P	67.353	1,94	130.875	0	0	0,00	0,14968
	S	73.994	1,77	130.875	0	0	0,00	0,51136
00590	P	16.994	7,61	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	18.137	7,15	129.610	0	0	0,00	0,00000
00591	P	17.727	7,30	129.480	0	0	0,00	0,00000
	S	311	NS	129.480	0	0	0,00	0,00000
00592	P	24.891	5,19	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	1.866	69,28	129.273	0	0	0,00	0,00000
00593	P	17.287	7,48	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	1.343	96,26	129.273	0	0	0,00	0,00000
00594	P	22.413	5,77	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	8.324	15,53	129.273	0	0	0,00	0,00000
00595	P	57.809	3,01	174.135	0	0	0,00	0,00000
	S	25.608	5,05	129.273	0	0	0,00	0,00000
01126	P	45.602	3,66	166.921	0	0	0,00	0,09779
	S	107.884	1,20	129.273	0	0	0,00	0,02599
01127	P	49.545	3,54	175.428	0	0	0,00	0,14968
	S	189.434	3,65	691.190	1.215.601	0	2,50	0,51136
01128	P	97.774	1,74	170.051	0	0	0,00	0,14968
	S	140.234	1,21	169.801	0	0	2,50	0,51136
01129	P	29.294	5,94	174.135	0	0	0,00	0,00000
	S	72.179	1,79	129.273	0	0	0,00	0,00000
01130	P	7.137	18,11	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	4.011	32,23	129.273	0	0	0,00	0,00000
01131	P	7.677	16,84	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	505	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
01132	P	6.745	19,17	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	700	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
01133	P	5.411	23,91	129.366	0	0	0,00	0,00000
	S	1.499	86,24	129.273	0	0	0,00	0,00000
01134	P	8.907	14,51	129.273	0	0	0,00	0,14968
	S	17.494	7,39	129.273	0	0	0,00	0,51136
01135	P	3.757	34,41	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	7.893	16,38	129.273	0	0	0,00	0,00000
01136	P	6.124	21,11	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	1.038	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
01137	P	5.647	22,89	129.283	0	0	0,00	0,00000
	S	3.370	38,38	129.347	0	0	0,00	0,00000
01138	P	12.131	10,66	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	25.217	5,13	129.273	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Parete P1-P2**					**Parete P1-P2**	
00023	P	8.577	27,22	233.492	0	0	0,00	0,00000
	S	3.842	49,49	190.125	0	0	0,00	0,00000
00024	P	9.895	21,29	210.678	0	0	0,00	0,00000
	S	7.144	25,09	179.274	0	0	0,00	0,00000
00025	P	164.346	1,12	184.443	0	0	2,50	0,07279
	S	41.031	3,15	129.273	0	0	0,00	0,02607
00026	P	163.326	1,08	176.834	0	0	2,50	0,07234
	S	36.356	3,56	129.273	0	0	0,00	0,02591
00574	P	48.464	3,65	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	50.646	2,55	129.273	0	0	0,00	0,00000
00575	P	25.698	6,88	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	58.321	2,22	129.273	0	0	0,00	0,00000
00576	P	11.957	14,79	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	31.952	4,05	129.273	0	0	0,00	0,00000
00577	P	79.194	2,23	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	50.341	2,57	129.273	0	0	0,00	0,00000
00596	P	10.537	22,16	233.492	0	0	0,00	0,00000
	S	1.144	NS	190.125	0	0	0,00	0,00000
00597	P	11.111	15,92	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	375	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
00598	P	9.112	19,42	176.940	0	0	0,00	0,00000
	S	1.152	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
00599	P	12.076	16,49	199.159	0	0	0,00	0,00000
	S	141	NS	179.274	0	0	0,00	0,00000
00600	P	7.206	29,24	210.678	0	0	0,00	0,00000
	S	7.691	23,31	179.274	0	0	0,00	0,00000
00601	P	5.413	36,79	199.159	0	0	0,00	0,00000
	S	770	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
00602	P	10.615	19,57	207.746	0	0	0,00	0,00000
	S	4.181	30,92	129.273	0	0	0,00	0,00000
00603	P	8.715	20,29	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	239	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
00604	P	12.321	15,22	187.541	0	0	0,00	0,00000
	S	1.215	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
00605	P	8.146	21,71	176.834	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	598	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
00606	P	8.778	20,15	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	4.181	30,92	129.273	0	0	0,00	0,00000
00607	P	19.953	8,86	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	6.843	18,89	129.273	0	0	0,00	0,00000
00608	P	51.932	3,41	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	36.382	3,55	129.273	0	0	0,00	0,00000
00609	P	46.229	3,83	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	43.293	2,99	129.273	0	0	0,00	0,00000
00610	P	9.929	17,81	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	10.215	12,66	129.273	0	0	0,00	0,00000
00611	P	6.685	26,45	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	956	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
00612	P	10.419	20,86	217.361	0	0	0,00	0,00000
	S	1.123	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
00613	P	7.044	30,86	217.361	0	0	0,00	0,00000
	S	133	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
00614	P	9.749	23,04	224.638	0	0	0,00	0,00000
	S	2.875	44,96	129.273	0	0	0,00	0,00000
00615	P	6.279	34,62	217.361	0	0	0,00	0,00000
	S	1.119	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
00616	P	5.610	41,62	233.492	0	0	0,00	0,00000
	S	2.086	79,16	165.129	0	0	0,00	0,00000
00617	P	5.093	45,85	233.492	0	0	0,00	0,00000
	S	8.766	21,69	190.125	0	0	0,00	0,00000
01139	P	10.134	19,65	199.159	0	0	0,00	0,00000
	S	3.938	45,52	179.274	0	0	0,00	0,00000
01140	P	12.810	13,80	176.834	0	0	0,00	0,07279
	S	35.917	3,60	129.273	0	0	0,00	0,02607
01141	P	12.973	13,63	176.834	0	0	0,00	0,07234
	S	70.167	1,84	129.273	0	0	0,00	0,02591
01142	P	6.962	33,54	233.492	0	0	0,00	0,00000
	S	3.393	56,03	190.125	0	0	0,00	0,00000
01143	P	8.654	20,43	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	3.221	40,13	129.273	0	0	0,00	0,00000
01144	P	5.333	33,21	177.123	0	0	0,00	0,00000
	S	1.579	82,05	129.562	0	0	0,00	0,00000
01145	P	4.121	42,91	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	597	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
01146	P	3.288	53,78	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	428	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
01147	P	2.853	61,98	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	1.220	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
01148	P	6.514	27,15	176.887	0	0	0,00	0,00000
	S	4.085	31,66	129.326	0	0	0,00	0,00000
01149	P	8.011	22,48	180.116	0	0	0,00	0,00000
	S	1.662	78,71	130.822	0	0	0,00	0,00000
01150	P	4.802	36,97	177.511	0	0	0,00	0,00000
	S	825	NS	129.610	0	0	0,00	0,00000
01151	P	3.933	44,96	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	333	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
01152	P	3.391	52,15	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	827	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
01153	P	4.186	42,24	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	3.068	42,15	129.325	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Parete 3-18**					**Parete 3-18**	
00109	P	113.560	1,74	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	5.730	33,27	190.658	0	0	0,00	0,00000
00110	P	137.206	1,44	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	9.439	20,20	190.658	0	0	0,00	0,00000
00618	P	185.842	1,17	217.977	0	0	0,00	0,07917
	S	3.796	51,62	195.966	0	0	0,00	0,01207
00619	P	136.986	1,57	215.721	0	0	0,00	0,00000
	S	3.711	52,34	194.246	0	0	0,00	0,00000
00620	P	119.753	1,65	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	2.593	73,53	190.658	0	0	0,00	0,00000
00621	P	92.334	2,15	198.471	0	0	0,00	0,00000
	S	7.251	26,46	191.837	0	0	0,00	0,00000
00622	P	78.643	2,51	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	9.596	19,87	190.658	0	0	0,00	0,00000
00623	P	81.448	2,46	199.970	0	0	0,00	0,00000
	S	4.952	39,14	193.808	0	0	0,00	0,00000
00624	P	74.323	2,66	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	8.658	22,02	190.658	0	0	0,00	0,00000
00625	P	68.727	2,87	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	6.786	28,10	190.658	0	0	0,00	0,00000
00626	P	64.767	3,05	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	9.417	20,25	190.658	0	0	0,00	0,00000
00627	P	75.050	2,65	199.198	0	0	0,00	0,00000
	S	5.621	34,42	193.455	0	0	0,00	0,00000
00628	P	74.728	2,64	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	10.101	18,96	191.517	0	0	0,00	0,00000
00629	P	84.955	2,33	198.112	0	0	0,00	0,00000
	S	13.786	13,95	192.301	0	0	0,00	0,00000
00630	P	108.943	1,83	199.479	0	0	0,00	0,00000
	S	6.512	29,65	193.083	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00631	P	112.537	1,75	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	8.080	23,60	190.658	0	0	0,00	0,00000
00632	P	111.277	1,80	200.020	0	0	0,00	0,00000
	S	13.914	13,92	193.679	0	0	0,00	0,00000
00633	P	147.711	1,35	198.974	0	0	0,00	0,00000
	S	6.451	29,79	192.147	0	0	0,00	0,00000
00634	P	155.113	1,50	232.259	0	0	0,00	0,00000
	S	8.304	25,45	211.373	0	0	0,00	0,00000
00635	P	213.648	1,02	218.101	0	0	2,50	0,11310
	S	14.655	14,64	214.603	0	0	0,00	0,00944
00636	P	350.108	1,34	1.242.716	468.000	0	2,50	0,11310
	S	28.772	7,84	225.517	0	0	0,00	0,00944
00637	P	351.440	1,33	1.230.967	468.000	0	2,50	0,11310
	S	37.159	6,40	237.852	0	0	0,00	0,00944
00638	P	123.817	1,59	197.473	0	0	0,00	0,11310
	S	80.769	2,59	209.488	0	0	0,00	0,00944
00639	P	130.022	1,52	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	8.484	24,69	209.488	0	0	0,00	0,00000
00640	P	144.297	1,37	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	16.276	11,71	190.658	0	0	0,00	0,00000
00641	P	112.373	1,76	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	7.081	26,93	190.658	0	0	0,00	0,00000
00642	P	116.803	1,69	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	12.385	15,39	190.658	0	0	0,00	0,00000
00643	P	92.672	2,13	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	35.269	5,41	190.658	0	0	0,00	0,00000
00644	P	76.006	2,60	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	8.156	23,38	190.658	0	0	0,00	0,00000
00645	P	79.036	2,50	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	10.573	18,03	190.658	0	0	0,00	0,00000
00646	P	69.893	2,83	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	7.290	26,15	190.658	0	0	0,00	0,00000
00647	P	74.003	2,67	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	13.652	13,97	190.658	0	0	0,00	0,00000
00648	P	87.239	2,26	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	20.368	9,36	190.658	0	0	0,00	0,00000
00649	P	87.272	2,26	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	19.048	10,01	190.658	0	0	0,00	0,00000
00650	P	100.355	1,97	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	15.343	12,43	190.658	0	0	0,00	0,00000
00651	P	91.241	2,16	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	6.626	28,77	190.658	0	0	0,00	0,00000
00652	P	120.858	1,63	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	5.855	32,56	190.658	0	0	0,00	0,00000
00653	P	115.881	1,70	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	12.865	14,82	190.658	0	0	0,00	0,00000
00654	P	113.204	1,74	197.473	0	0	0,00	0,07917
	S	50.308	4,16	209.488	0	0	0,00	0,01207
00655	P	248.844	1,32	1.216.581	327.600	0	2,50	0,07917
	S	39.207	5,28	207.127	0	0	0,00	0,01207
00656	P	250.829	1,31	1.224.001	327.600	0	2,50	0,07917
	S	16.379	12,64	207.032	0	0	0,00	0,01207
01154	P	277.182	1,69	1.249.372	468.000	0	2,50	0,11310
	S	29.951	7,58	226.968	0	0	0,00	0,00944
01155	P	265.062	1,77	1.216.026	468.000	0	2,50	0,11310
	S	73.917	3,09	228.736	0	0	0,00	0,00944
01156	P	200.665	1,63	1.200.566	327.600	0	2,50	0,07917
	S	58.782	3,56	209.488	0	0	0,00	0,01207
01157	P	202.295	1,62	1.202.389	327.600	0	2,50	0,07917
	S	18.494	10,41	192.532	0	0	0,00	0,01207
01158	P	161.149	1,24	200.483	0	0	0,00	0,00000
	S	11.374	17,14	194.958	0	0	0,00	0,00000
01159	P	136.658	1,45	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	12.254	15,56	190.658	0	0	0,00	0,00000
01160	P	110.529	1,79	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	7.970	23,92	190.658	0	0	0,00	0,00000
01161	P	95.053	2,08	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	14.241	13,39	190.658	0	0	0,00	0,00000
01162	P	88.461	2,23	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	4.543	41,97	190.658	0	0	0,00	0,00000
01163	P	74.302	2,66	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	20.398	9,35	190.658	0	0	0,00	0,00000
01164	P	77.700	2,54	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	11.420	16,70	190.658	0	0	0,00	0,00000
01165	P	75.427	2,62	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	24.407	7,81	190.658	0	0	0,00	0,00000
01166	P	69.407	2,85	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	12.122	15,73	190.658	0	0	0,00	0,00000
01167	P	70.880	2,79	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	18.932	10,07	190.658	0	0	0,00	0,00000
01168	P	70.017	2,82	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	7.913	24,09	190.658	0	0	0,00	0,00000
01169	P	84.422	2,34	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	18.328	10,40	190.658	0	0	0,00	0,00000
01170	P	102.283	1,93	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	20.555	9,28	190.658	0	0	0,00	0,00000

Pareti - Taglio fuori piano allo SLU

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	CtgΘ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01171	P	100.565	1,96	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	3.791	50,29	190.658	0	0	0,00	0,00000
01172	P	115.622	1,71	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	14.225	13,40	190.658	0	0	0,00	0,00000
01173	P	136.131	1,58	215.705	0	0	0,00	0,00000
	S	19.665	9,73	191.273	0	0	0,00	0,00000
01174	P	129.662	1,52	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	7.227	26,38	190.658	0	0	0,00	0,00000
01175	P	158.774	1,30	206.086	0	0	0,00	0,11310
	S	21.882	9,97	218.124	0	0	0,00	0,00944
02437	P	339.142	1,38	1.264.264	468.000	0	2,50	0,11310
	S	8.480	27,80	235.704	0	0	0,00	0,00944
02438	P	248.386	1,01	252.021	0	0	2,50	0,07917
	S	5.650	34,50	194.922	0	0	0,00	0,01207
02439	P	466.387	1,00	1.200.566	468.000	0	2,50	0,11310
	S	116.090	1,96	227.730	0	0	0,00	0,00944
02440	P	316.264	1,04	1.200.566	327.600	0	2,50	0,07917
	S	95.569	2,19	209.488	0	0	0,00	0,01207

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
V_{Ed} Taglio di progetto
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle cuciture verticali
N_{Ed} Sforzo normale di progetto.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle armature a taglio.

Pareti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	
Impalcato Copertura				**Parete P1-P2**									**Parete P1-P2**			
P	A	00025	31.459	49.798	0,09048	1,92	00026	236.835	68.234	0,10179	1,29	00033	29.131	86.166	0,12221	1,68
	P		31.459	66.381	0,10681	1,96		236.835	79.333	0,12221	1,50		29.131	70.250	0,10681	1,66
S	A		37.714	28.627	0,09048	3,60		58.115	34.800	0,04524	1,27		86.958	100.625	0,12221	1,35
	P		37.714	29.898	0,09048	3,44		58.115	43.777	0,09048	3,94		86.958	73.957	0,10179	1,42
P	A	00034	-751	102.586	0,10179	1,17	00574	143.691	13.589	0,10179	4,60	00575	74.943	8.776	0,04524	5,42
	P		-751	107.153	0,10681	1,18		143.691	12.487	0,12221	83,45		74.943	6.858	0,04524	6,93
S	A		32.440	94.283	0,09048	1,09		32.148	5.567	0,04524	9,57		18.944	2.501	0,04524	21,98
	P		32.440	111.716	0,10681	1,10		32.148	6.000	0,04524	8,88		18.944	2.627	0,04524	20,92
P	A	00576	5.182	12.176	0,04524	4,66	00577	-6.069	11.869	0,04524	4,90	00578	27.380	18.605	0,04524	2,90
	P		5.182	10.000	0,04524	5,67		-6.069	10.748	0,04524	5,41		27.380	21.223	0,04524	2,54
S	A		38.006	2.301	0,04524	22,83		35.123	7.146	0,04524	7,41		12.558	3.887	0,04524	14,35
	P		38.006	1.436	0,04524	36,58		35.123	5.251	0,04524	10,08		12.558	3.104	0,04524	17,97
P	A	00579	9.818	9.771	0,04524	5,74	00580	15.100	6.563	0,04524	8,45	00581	3.501	2.409	0,04524	23,62
	P		9.818	10.718	0,04524	5,24		15.100	6.883	0,04524	8,06		3.501	2.313	0,04524	24,60
S	A		5.362	1.458	0,04524	38,87		3.996	887	0,04524	64,09		5.555	1.348	0,04524	42,02
	P		5.362	1.585	0,04524	35,75		3.996	873	0,04524	65,11		5.555	1.144	0,04524	49,52
P	A	00582	4.680	4.453	0,04524	12,75	00583	154	7.333	0,04524	7,82	00584	47.479	33.082	0,04524	1,55
	P		4.680	3.359	0,04524	16,90		154	5.853	0,04524	9,79		47.479	27.919	0,04524	1,84
S	A		2.788	872	0,04524	65,36		10.175	1.564	0,04524	35,85		47.588	8.968	0,04524	5,71
	P		2.788	976	0,04524	58,40		10.175	900	0,04524	62,30		33.505	6.723	0,04524	7,90
P	A	00585	121	9.433	0,04524	6,08	00586	3.454	11.061	0,04524	5,15	00587	4.126	52.504	0,04524	1,08
	P		121	7.873	0,04524	7,28		3.454	10.153	0,04524	5,61		4.126	52.629	0,04524	1,08
S	A		25.855	28.429	0,04524	1,90		20.577	24.735	0,04524	2,21		33.315	21.374	0,04524	2,49
	P		25.855	20.507	0,04524	2,64		20.577	22.495	0,04524	2,43		33.315	21.423	0,04524	2,48
P	A	00588	15.150	26.065	0,04524	2,13	00589	-59.242	20.100	0,04524	3,22	00590	20.916	7.623	0,04524	7,18
	P		15.150	26.213	0,04524	2,11		-59.242	21.475	0,04524	3,02		20.916	7.290	0,04524	7,51
S	A		31.846	13.787	0,04524	3,87		-21.016	8.440	0,04524	7,11		6.326	948	0,04524	59,65
	P		31.846	17.831	0,04524	2,99		-21.016	10.463	0,04524	5,73		6.326	1.325	0,04524	42,68
P	A	00591	20.866	2.574	0,04524	21,26	00592	135.216	2.317	0,04524	16,94	00593	136.932	4.103	0,04524	9,51
	P		20.866	2.495	0,04524	21,93		135.216	2.307	0,04524	17,01		136.932	4.346	0,04524	8,98
S	A		3.213	814	0,04524	69,95		10.321	709	0,04524	79,05		17.160	1.322	0,04524	41,74
	P		3.213	919	0,04524	61,96		10.321	728	0,04524	76,99		17.160	1.322	0,04524	41,74
P	A	00594	181.237	7.765	0,04524	4,23	00595	290.519	11.842	0,10179	4,16	01126	4.919	20.237	0,09048	3,98
	P		181.237	8.338	0,04524	3,94		290.519	13.447	0,12221	40,75		4.919	24.332	0,10681	7,52
S	A		11.973	1.703	0,04524	32,79		47.535	262	0,04524	NS		20.585	8.784	0,04524	6,23
	P		11.973	1.865	0,04524	29,94		47.535	595	0,04524	86,14		20.585	6.824	0,04524	8,02
P	A	01127	13.397	27.721	0,12221	6,85	01128	5.556	15.960	0,10179	6,53	01129	152.189	25.507	0,10179	3,07
	P		13.397	23.440	0,10681	4,16		5.556	15.968	0,10681	9,23		152.189	27.484	0,12221	6,88
S	A		41.626	32.044	0,12221	6,03		10.457	18.426	0,09048	4,22		36.185	4.664	0,04524	11,32
	P		41.626	23.462	0,10179	3,65		10.457	24.189	0,10681	7,55		36.185	6.276	0,04524	8,41
P	A	01130	31.324	14.504	0,04524	3,68	01131	22.429	8.480	0,04524	6,43	01132	41.911	1.566	0,04524	33,21
	P		31.324	14.398	0,04524	3,71		22.429	8.816	0,04524	6,18		41.911	1.520	0,04524	34,22
S	A		12.433	3.841	0,04524	14,52		17.002	1.465	0,04524	37,68		5.834	1.560	0,04524	36,29
	P		12.433	3.846	0,04524	14,50		17.002	1.128	0,04524	48,94		5.834	1.310	0,04524	43,22
P	A	01133	318	4.689	0,04524	12,22	01134	4.505	5.792	0,04524	9,80	01135	-15.313	11.945	0,04524	4,96
	P		318	4.315	0,04524	13,28		4.505	5.938	0,04524	9,56		-15.313	12.806	0,04524	4,63
S	A		3.860	1.475	0,04524	38,55		9.947	13.642	0,04524	4,11		11.365	3.362	0,04524	16,63
	P		3.860	1.500	0,04524	37,91		9.947	14.880	0,04524	3,77		11.365	2.409	0,04524	23,21

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
P	A	01136	-8.437	4.921	0,04524	11,87	01137	-6.074	3.386	0,04524	17,16	01138	-2.303	11.971	0,04524	4,81
	P		-8.437	5.177	0,04524	11,28		-6.074	2.997	0,04524	19,39		-2.303	11.116	0,04524	5,19
S	A		7.924	1.339	0,04524	42,08		2.072	1.326	0,04524	43,05		8.254	4.146	0,04524	13,58
	P		7.924	968	0,04524	58,21		2.072	901	0,04524	63,36		8.254	2.520	0,04524	22,34
Primo Impalcato				**Parete P1-P2**									**Parete P1-P2**			
P	A	00023	1.505.038	1.849	0,30159	8,64	00024	432.101	6.692	0,20106	46,25	00025	1.314	51.149	0,10053	1,97
	P		1.505.038	5.779	0,33510	13,96		432.101	10.774	0,19562	12,57		1.314	25.181	0,13404	19,78
S	A		860.144	473	0,14577	NS		235.695	1.603	0,12221	70,79		47.683	16.278	0,04524	3,15
	P		860.144	1.892	0,14577	33,14		235.695	3.095	0,12221	36,67		0	0	0,04524	-
P	A	00026	120.172	45.576	0,10053	1,92	00574	173.104	13.620	0,10053	3,63	00575	79.848	9.196	0,10053	4,63
	P		120.172	33.684	0,13404	7,93		173.104	11.856	0,13404	18,10		79.848	7.549	0,13404	11,88
S	A		63.189	22.300	0,04524	2,20		25.028	6.231	0,04524	8,70		34.662	2.790	0,04524	18,99
	P		63.189	21.269	0,04524	2,31		25.028	7.421	0,04524	7,30		34.662	3.003	0,04524	17,64
P	A	00576	-8.518	11.832	0,10053	4,59	00577	-7.924	17.991	0,10053	3,81	00596	400.910	3.245	0,30159	14,35
	P		-8.518	9.764	0,13404	16,25		-7.924	15.290	0,13404	46,46		400.910	5.960	0,33510	25,21
S	A		22.057	5.324	0,04524	10,25		29.529	4.310	0,04524	12,44		108.909	3.585	0,14577	43,17
	P		22.057	5.165	0,04524	10,57		29.529	2.709	0,04524	19,80		108.909	4.524	0,14577	34,21
P	A	00597	66.672	12.541	0,10053	4,18	00598	77.754	13.082	0,10053	4,07	00599	128.177	8.821	0,20106	6,38
	P		66.672	14.564	0,13404	34,83		145.781	10.119	0,13404	14,64		128.177	11.743	0,13404	3,66
S	A		26.847	4.057	0,04524	13,30		-1.123	4.623	0,04524	12,44		-3.830	3.905	0,12221	36,58
	P		26.847	4.712	0,04524	11,45		-1.123	5.150	0,04524	11,16		-3.830	4.851	0,12221	29,45
P	A	00600	469.278	6.894	0,20106	42,73	00601	333.518	4.630	0,20106	4,75	00602	413.027	3.860	0,20106	20,81
	P		469.278	9.073	0,19562	13,97		333.518	5.485	0,13404	3,60		413.027	4.105	0,17928	10,41
S	A		103.381	771	0,12221	NS		578	721	0,04524	79,44		10.407	507	0,04524	NS
	P		103.381	926	0,12221	NS		47.377	833	0,04524	61,55		10.407	443	0,04524	NS
P	A	00603	230.243	2.336	0,10053	5,29	00604	317.317	2.641	0,14577	32,85	00605	165.301	3.674	0,10053	5,32
	P		230.243	1.545	0,13404	6,51		317.317	1.055	0,13404	16,52		165.301	1.232	0,13404	6,86
S	A		7.087	636	0,04524	88,76		6.971	419	0,04524	NS		12.449	671	0,04524	83,13
	P		7.087	722	0,04524	78,19		6.971	416	0,04524	NS		12.449	590	0,04524	94,54
P	A	00606	139.947	5.721	0,10053	5,00	00607	170.099	7.896	0,10053	4,44	00608	76.638	12.449	0,10053	4,16
	P		139.947	2.015	0,13404	7,38		170.099	2.793	0,13404	7,51		76.638	4.375	0,13404	9,19
S	A		7.890	451	0,04524	NS		2.400	851	0,04524	67,03		32.881	2.572	0,04524	20,69
	P		7.890	322	0,04524	NS		2.400	728	0,04524	78,36		32.881	1.725	0,04524	30,84
P	A	00609	367.072	8.104	0,10053	3,49	00610	392.245	6.545	0,10053	3,59	00611	474.609	4.829	0,10053	3,42
	P		367.072	3.860	0,13404	6,41		392.245	2.795	0,13404	5,77		474.609	1.936	0,13404	4,85
S	A		20.206	342	0,04524	NS		43.457	703	0,04524	73,69		26.744	487	0,04524	NS
	P		20.206	861	0,04524	63,65		43.457	765	0,04524	67,71		26.744	488	0,04524	NS
P	A	00612	760.622	3.873	0,30159	1,77	00613	628.791	2.552	0,30159	1,92	00614	1.055.894	2.372	0,30159	2,23
	P		760.622	1.624	0,13404	1,66		628.791	1.044	0,13404	1,85		1.055.894	1.756	0,17928	2,09
S	A		56.553	281	0,04524	NS		37.932	522	0,04524	NS		79.810	342	0,04524	NS
	P		56.553	284	0,04524	NS		37.932	571	0,04524	92,02		79.810	318	0,04524	NS
P	A	00615	847.364	2.851	0,30159	1,63	00616	995.733	3.478	0,30159	10,84	00617	1.822.902	3.470	0,30159	6,21
	P		847.364	2.876	0,13404	1,53		995.733	4.517	0,33510	17,18		1.822.902	5.490	0,33510	10,61
S	A		69.148	581	0,04524	83,17		93.236	561	0,04524	1,84		508.608	277	0,14577	NS
	P		69.148	742	0,04524	65,13		93.236	646	0,14577	1,88		508.608	412	0,14577	NS
P	A	01139	255.045	7.181	0,20106	5,49	01140	40.409	12.277	0,10053	4,32	01141	217.716	10.172	0,10053	3,88
	P		255.045	9.661	0,13404	3,48		-17.442	5.453	0,13404	10,87		217.716	5.100	0,13404	8,39
S	A		185.417	1.710	0,12221	69,97		30.356	4.732	0,04524	11,31		21.725	3.743	0,04524	14,59
	P		185.417	2.300	0,12221	52,02		30.356	2.167	0,04524	24,70		21.725	4.561	0,04524	11,97
P	A	01142	925.549	3.010	0,30159	11,48	01143	284.250	4.499	0,10053	4,49	01144	336.088	3.442	0,10053	4,42
	P		925.549	5.472	0,33510	19,14		284.250	6.209	0,13404	8,49		336.088	3.928	0,13404	6,70
S	A		401.452	616	0,14577	NS		42.768	2.685	0,04524	19,33		38.721	1.167	0,04524	44,94
	P		401.452	1.228	0,14577	96,88		42.768	3.095	0,04524	16,77		38.721	1.323	0,04524	39,64
P	A	01145	334.792	2.040	0,10053	4,73	01146	258.816	3.474	0,10053	4,85	01147	157.904	5.777	0,10053	4,90
	P		334.792	1.198	0,13404	5,63		258.816	1.258	0,13404	6,20		157.904	2.380	0,13404	7,41
S	A		37.149	716	0,04524	73,54		26.925	760	0,04524	70,99		21.796	1.598	0,04524	34,17
	P		37.149	788	0,04524	66,82		26.925	862	0,04524	62,59		21.796	1.869	0,04524	29,21
P	A	01148	109.265	8.287	0,10053	4,66	01149	-42.287	8.956	0,10053	5,23	01150	-14.996	5.767	0,10053	5,78
	P		109.265	4.949	0,13404	9,29		-42.287	10.122	0,13404	17,48		-14.996	5.618	0,13404	10,98
S	A		12.334	4.711	0,04524	11,84		-10.096	2.095	0,04524	27,98		30.519	998	0,04524	53,61
	P		12.334	5.259	0,04524	10,61		-10.096	2.300	0,04524	25,49		30.519	1.064	0,04524	50,28
P	A	01151	-12.018	4.020	0,10053	6,22	01152	16.298	4.601	0,10053	5,91	01153	15.083	7.429	0,10053	5,26
	P		-12.018	2.436	0,13404	8,75		16.298	1.615	0,13404	8,11		15.083	3.044	0,13404	8,88
S	A		22.277	699	0,04524	78,03		19.718	1.141	0,04524	48,08		15.823	2.328	0,04524	23,78
	P		22.277	734	0,04524	74,31		19.718	1.172	0,04524	46,81		15.823	2.120	0,04524	26,11
Primo Impalcato				**Parete 3-18**									**Parete 3-18**			
P	A	00109	0	0	0,07697	-	00110	0	0	0,07697	-	00618	-36.405	86.414	0,07697	1,64
	P		-30.126	50.106	0,07697	3,37		-20.533	75.981	0,07697	2,19		-36.405	152.778	0,12221	2,00
S	A		0	0	0,06158	-		0	0	0,06158	-		3.286	30.866	0,06158	3,16
	P		142.841	32.058	0,07697	6,82		166.298	40.651	0,07697	4,30		3.286	55.021	0,07697	3,67
P	A	00619	6.401	84.090	0,07697	1,59	00620	-14.459	86.248	0,07697	1,92	00621	-41.910	79.695	0,07697	2,15
	P		6.401	127.201	0,12221	2,51		-14.459	113.639	0,07697	1,45		-41.910	99.224	0,07697	1,73
S	A		12.144	30.867	0,06158	3,12		21.482	27.905	0,06158	3,28		11.972	29.921	0,06158	3,18
	P		12.144	46.948	0,07697	4,55		21.482	36.812	0,07697	6,59		11.972	36.281	0,07697	6,86
P	A	00622	-34.674	79.525	0,07697	2,14	00623	-45.149	87.143	0,07697	1,98	00624	-54.099	83.390	0,07697	2,09
	P		-34.674	88.812	0,07697	1,91		-45.149	87.282	0,07697	1,97		-54.099	82.027	0,07697	2,12
S	A		2.437	30.454	0,06158	3,19		-15.893	28.204	0,06158	3,45		9.186	32.175	0,06158	3,04
	P		2.437	32.414	0,07697	8,54		-15.893	28.252	0,07697	11,61		9.186	29.523	0,07697	10,17

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
P	A	00625	-41.745	79.821	0,07697	2,15	00626	-23.987	78.211	0,07697	2,14	00627	-27.800	78.948	0,07697	2,13
	P		-41.745	76.579	0,07697	2,24		-23.987	72.383	0,07697	2,31		-27.800	72.436	0,07697	2,32
S	A		5.119	30.374	0,06158	3,18		6.686	28.102	0,06158	3,34		-13.630	25.487	0,06158	3,67
	P		5.119	27.887	0,07697	11,57		6.686	25.610	0,07697	14,10		-13.630	23.410	0,07697	18,50
P	A	00628	-41.294	82.916	0,07697	2,07	00629	-54.540	90.427	0,07697	1,93	00630	-34.809	95.641	0,07697	1,78
	P		-41.294	75.688	0,07697	2,26		-54.540	83.384	0,07697	2,09		-34.809	89.773	0,07697	1,89
S	A		7.327	31.085	0,06158	3,12		1.532	33.008	0,06158	3,03		-15.708	30.808	0,06158	3,25
	P		7.327	27.662	0,07697	11,74		1.532	28.691	0,07697	10,94		-15.708	28.943	0,07697	11,02
P	A	00631	-34.525	93.255	0,07697	1,82	00632	-50.993	88.196	0,07697	1,97	00633	-54.892	83.424	0,07697	2,09
	P		-34.525	93.914	0,07697	1,81		-50.993	99.017	0,07697	1,75		-54.892	106.038	0,07697	1,64
S	A		7.534	34.913	0,06158	2,88		-12.808	32.071	0,06158	3,15		-11.692	26.903	0,06158	3,53
	P		7.534	33.888	0,07697	7,80		-12.808	35.049	0,07697	7,58		-11.692	34.235	0,07697	7,89
P	A	00634	-790	76.188	0,12221	3,31	00635	-56.460	56.963	0,07697	2,16	00636	-828.699	18.075	0,07697	6,31
	P		-790	115.790	0,12221	2,18		-56.460	140.147	0,12221	2,31		-828.699	83.402	0,12221	9,72
S	A		7.399	26.632	0,10681	61,74		-13.118	20.131	0,10681	20,33		-113.641	293	0,10681	7,38
	P		7.399	42.838	0,07697	2,62		-13.118	51.583	0,07697	2,40		-113.641	8.395	0,07697	5,70
P	A	00637	-666.652	23.680	0,07697	13,07	00638	38.340	24.284	0,07697	6,32	00639	0	0	0,07697	-
	P		-666.652	20.596	0,07697	15,03		38.340	28.462	0,07697	5,39		57.187	12.951	0,07697	11,52
S	A		-174.378	30.996	0,10681	NS		184.089	21.059	0,10681	17,52		0	0	0,10681	-
	P		-174.378	10.985	0,07697	5,67		184.089	46.969	0,07697	1,97		194.013	25.547	0,07697	2,69
P	A	00640	0	0	0,07697	-	00641	0	0	0,07697	-	00642	0	0	0,07697	-
	P		39.725	8.306	0,07697	18,44		34.228	10.118	0,07697	15,26		3.839	22.898	0,07697	7,04
S	A		0	0	0,06158	-		179.643	771	0,06158	6,63		177.567	2.722	0,06158	5,93
	P		214.339	13.457	0,07697	54,83		179.643	12.656	0,07697	40,73		177.567	16.420	0,07697	92,43
P	A	00643	0	0	0,07697	-	00644	0	0	0,07697	-	00645	0	0	0,07697	-
	P		435	26.157	0,07697	6,19		31.102	12.538	0,07697	12,37		20.483	11.121	0,07697	14,16
S	A		0	0	0,06158	-		0	0	0,06158	-		0	0	0,06158	-
	P		165.856	14.405	0,07697	NS		189.249	10.612	0,07697	22,39		204.390	8.876	0,07697	15,78
P	A	00646	0	0	0,07697	-	00647	0	0	0,07697	-	00648	0	0	0,07697	-
	P		12.340	11.920	0,07697	13,36		20.434	12.072	0,07697	13,04		25.823	12.706	0,07697	12,30
S	A		0	0	0,06158	-		0	0	0,06158	-		171.804	1.544	0,06158	6,42
	P		186.377	10.339	0,07697	21,27		165.066	8.419	0,07697	15,99		171.804	9.614	0,07697	19,10
P	A	00649	0	0	0,07697	-	00650	0	0	0,07697	-	00651	0	0	0,07697	-
	P		-8.356	17.088	0,07697	9,59		14.690	10.173	0,07697	15,60		18.969	11.687	0,07697	13,50
S	A		130.466	2.145	0,06158	6,73		171.559	918	0,06158	6,68		0	0	0,06158	-
	P		130.466	10.580	0,07697	24,95		171.559	9.228	0,07697	17,89		156.987	10.542	0,07697	23,54
P	A	00652	0	0	0,07697	-	00653	0	0	0,07697	-	00654	28.606	7.500	0,07697	20,75
	P		23.312	9.805	0,07697	15,99		13.119	10.809	0,07697	14,72		28.606	17.231	0,07697	9,03
S	A		0	0	0,06158	-		120.468	629	0,06158	7,51		207.365	12.317	0,10681	8,39
	P		169.400	10.989	0,07697	25,37		120.468	15.929	0,07697	NS		207.365	22.172	0,07697	2,81
P	A	00655	-326.645	9.306	0,07697	25,25	00656	-289.711	39.672	0,07697	5,72	01154	-421.036	31.229	0,07697	3,96
	P		-326.645	27.195	0,07697	8,64		-289.711	93.679	0,07697	2,42		-421.036	106.315	0,12221	4,88
S	A		-66.441	17.105	0,06158	4,98		-16.351	3.287	0,06158	8,07		-159.955	8.547	0,10681	10,75
	P		-66.441	9.524	0,07697	27,80		-16.351	9.279	0,07697	24,86		-159.955	35.680	0,07697	3,48
P	A	01155	-377.214	29.801	0,07697	8,26	01156	-158.903	9.857	0,07697	20,05	01157	-152.894	56.961	0,07697	3,45
	P		-377.214	21.930	0,07697	11,22		-158.903	21.621	0,07697	9,14		-152.894	114.560	0,07697	1,71
S	A		-63.809	14.770	0,10681	13,79		14.281	10.219	0,10681	9,68		-28.754	18.108	0,06158	4,58
	P		-63.809	14.711	0,07697	4,64		14.281	12.461	0,07697	4,48		-28.754	36.955	0,07697	7,08
P	A	01158	-13.132	60.060	0,07697	2,75	01159	-26.160	15.552	0,07697	10,80	01160	10.883	37.439	0,07697	4,26
	P		-13.132	102.400	0,07697	1,61		-26.160	35.463	0,07697	4,73		10.883	61.200	0,07697	2,61
S	A		-19.547	17.495	0,06158	4,60		31.399	1.596	0,06158	8,25		47.828	11.056	0,06158	5,15
	P		-19.547	33.380	0,07697	8,36		31.399	14.511	0,07697	NS		47.828	22.292	0,07697	19,45
P	A	01161	2.359	55.529	0,07697	2,91	01162	-4.442	12.890	0,07697	12,65	01163	-30.739	26.625	0,07697	6,34
	P		2.359	73.501	0,07697	2,20		-4.442	31.524	0,07697	5,17		-30.739	52.416	0,07697	3,22
S	A		31.955	20.457	0,06158	3,90		97.637	5.434	0,06158	6,02		60.032	6.232	0,06158	6,18
	P		31.955	25.567	0,07697	13,59		107.736	12.816	0,07697	49,50		60.032	18.713	0,07697	39,04
P	A	01164	-10.458	56.694	0,07697	2,90	01165	-27.574	3.656	0,07697	46,01	01166	-11.189	34.558	0,07697	4,76
	P		-10.458	64.233	0,07697	2,56		-27.574	32.289	0,07697	5,21		-11.189	43.575	0,07697	3,78
S	A		44.634	19.540	0,06158	3,92		109.679	3.299	0,06158	6,56		84.549	13.350	0,06158	4,45
	P		44.634	22.255	0,07697	19,66		109.679	13.260	0,07697	60,15		84.549	16.666	0,07697	93,12
P	A	01167	-6.580	57.086	0,07697	2,86	01168	3.005	14.327	0,07697	11,26	01169	-13.558	35.115	0,07697	4,70
	P		-6.580	58.045	0,07697	2,82		3.005	26.820	0,07697	6,02		-13.558	46.893	0,07697	3,52
S	A		44.597	19.192	0,06158	3,96		141.606	5.326	0,06158	5,57		88.604	13.437	0,06158	4,41
	P		44.597	19.898	0,07697	29,75		141.606	12.356	0,07697	39,29		88.604	17.619	0,07697	54,50
P	A	01170	-20.532	60.718	0,07697	2,74	01171	0	0	0,07697	-	01172	-4.590	37.392	0,07697	4,36
	P		-20.532	71.274	0,07697	2,34		-16.527	35.699	0,07697	4,64		-4.590	54.065	0,07697	3,02
S	A		37.132	15.518	0,06158	4,48		0	0	0,06158	-		75.838	14.178	0,06158	4,40
	P		37.132	23.315	0,07697	17,27		134.809	18.957	0,07697	31,63		75.838	20.521	0,07697	24,81
P	A	01173	4.814	58.307	0,07697	2,00	01174	34.714	15.555	0,07697	9,92	01175	-31.629	29.473	0,07697	5,74
	P		4.814	82.084	0,12221	5,57		34.714	32.205	0,07697	4,79		-31.629	57.662	0,07697	2,93

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
S	A		1.792	16.854	0,06158	4,54		0	0	0,06158	-		-51.227	3.982	0,10681	7,90
	P		1.792	27.915	0,07697	11,61		93.502	16.322	0,07697	NS		-51.227	24.989	0,07697	3,72
P	A	02437	-375.304	33.653	0,07697	3,70	02438	-133.037	81.113	0,07697	1,88	02439	-817.623	142.529	0,07697	2,40
	P		-375.304	170.776	0,12221	2,31		-133.037	176.734	0,12221	1,80		-817.623	45.547	0,07697	7,51
S	A		-216.577	9.446	0,10681	11,86		-59.600	28.349	0,06158	3,66		19.145	66.243	0,10681	5,14
	P		-173.165	61.233	0,07697	2,53		-59.600	62.801	0,07697	3,37		0	0	0,07697	-
P	A	02440	-294.160	56.431	0,07697	4,04										
	P		-294.160	26.341	0,07697	8,65										
S	A		73.180	40.460	0,10681	16,32										
	P		73.180	6.900	0,07697	4,80										

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Pos Posizione [A] = anteriore - [P] = posteriore.
A_s Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} < 0: compressione).

PARETI - VERIFICA A TAGLIO NEL PIANO ALLO SLD (Elevazione)

Pareti - Verifica a Taglio nel piano allo SLD

Nodo	$V_{Ed,2}$ [N]	CS	V_{Rcd} [N]	$V_{Rsd,s}$ [N]	N_{Ed} [N]	$V_{Rsd,p}$ [N]	V_{R1} [N]	$V_{Rd,f}$ [N]	Ctgϴ
Impalcato Copertura		**Parete P1-P2**					**Parete P1-P2**		
00025	25.025	5,57	139.277	0	-37.697	0	0	0	0,00
00026	36.462	4,23	154.314	0	60.117	0	0	0	0,00
00033	28.755	5,18	149.087	0	18.078	0	0	0	0,00
00034	84.721	1,78	151.028	0	60.926	0	0	0	0,00
00574	30.355	4,95	150.298	0	33.339	0	0	0	0,00
00575	27.553	4,05	111.547	0	27.613	0	0	0	0,00
00576	38.863	2,95	114.544	0	47.594	0	0	0	0,00
00577	24.513	4,38	107.405	0	-39.840	0	0	0	0,00
00578	11.360	9,71	110.348	0	19.619	0	0	0	0,00
00579	12.485	8,79	109.778	0	15.823	0	0	0	0,00
00580	12.069	9,08	109.546	0	14.277	0	0	0	0,00
00581	8.307	13,10	108.835	0	9.537	0	0	0	0,00
00582	14.755	7,36	108.540	0	7.571	0	0	0	0,00
00583	9.848	10,91	107.405	0	-12.965	0	0	0	0,00
00584	40.487	2,74	111.105	0	24.667	0	0	0	0,00
00585	28.966	3,71	107.405	0	-25.855	0	0	0	0,00
00586	21.544	4,99	107.405	0	-11.229	0	0	0	0,00
00587	15.264	7,04	107.405	0	-34.142	0	0	0	0,00
00588	45.680	2,36	107.993	0	3.921	0	0	0	0,00
00589	43.829	2,61	114.498	0	47.287	0	0	0	0,00
00590	17.333	6,38	110.517	0	20.748	0	0	0	0,00
00591	12.888	8,49	109.465	0	13.733	0	0	0	0,00
00592	17.537	6,27	109.905	0	16.671	0	0	0	0,00
00593	14.204	7,74	109.885	0	16.532	0	0	0	0,00
00594	12.017	9,05	108.779	0	9.162	0	0	0	0,00
00595	28.138	5,36	150.760	0	36.419	0	0	0	0,00
01126	16.673	8,35	139.277	0	-23.585	0	0	0	0,00
01127	19.746	7,56	149.316	0	19.603	0	0	0	0,00
01128	31.592	4,57	144.426	0	16.911	0	0	0	0,00
01129	23.814	6,42	152.907	0	50.732	0	0	0	0,00
01130	23.937	4,57	109.505	0	13.998	0	0	0	0,00
01131	31.765	3,45	109.597	0	14.615	0	0	0	0,00
01132	31.956	3,41	109.110	0	11.369	0	0	0	0,00
01133	31.216	3,50	109.294	0	12.593	0	0	0	0,00
01134	24.167	4,46	107.791	0	2.576	0	0	0	0,00
01135	26.031	4,21	109.578	0	14.488	0	0	0	0,00
01136	30.818	3,55	109.457	0	13.682	0	0	0	0,00
01137	28.554	3,80	108.620	0	8.101	0	0	0	0,00
01138	24.875	4,36	108.499	0	7.294	0	0	0	0,00
Primo Impalcato		**Parete P1-P2**					**Parete P1-P2**		
00023	181.456	1,11	201.787	0	-860.144	0	0	0	0,00
00024	228.387	1,23	280.545	0	698.380	0	0	0	0,00
00025	23.556	6,26	147.549	0	-56.659	0	0	0	0,00
00026	46.703	3,43	159.997	0	82.991	0	0	0	0,00
00574	45.200	3,45	155.819	0	55.133	0	0	0	0,00
00575	64.859	2,40	155.440	0	52.610	0	0	0	0,00
00576	64.554	2,38	153.579	0	40.202	0	0	0	0,00
00577	43.094	3,42	147.549	0	-29.529	0	0	0	0,00
00596	100.934	2,00	201.787	0	-170.299	0	0	0	0,00
00597	173.580	1,78	1.149.478	308.586	-36.189	0	0	0	2,50
00598	136.815	1,08	147.549	0	-38.597	0	0	0	2,50
00599	87.266	1,90	166.177	0	-45.756	0	0	0	0,00

Nodo	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	Ctgϴ
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
00600	239.138	5,02	1.201.144	1.593.833	332.957	0	0	0	2,50
00601	75.519	2,40	181.482	0	102.038	0	0	0	0,00
00602	18.768	9,92	186.171	0	85.535	0	0	0	0,00
00603	28.147	5,44	153.249	0	38.003	0	0	0	0,00
00604	39.079	4,25	166.050	0	63.782	0	0	0	0,00
00605	19.524	7,85	153.260	0	38.075	0	0	0	0,00
00606	38.660	3,99	154.293	0	44.958	0	0	0	0,00
00607	26.803	5,73	153.683	0	40.897	0	0	0	0,00
00608	31.679	4,80	151.906	0	29.045	0	0	0	0,00
00609	40.518	3,84	155.454	0	52.700	0	0	0	0,00
00610	34.569	4,54	156.868	0	62.130	0	0	0	0,00
00611	22.248	6,94	154.336	0	45.246	0	0	0	0,00
00612	46.682	4,13	192.977	0	77.418	0	0	0	0,00
00613	25.730	7,31	188.132	0	45.120	0	0	0	0,00
00614	28.263	7,19	203.200	0	105.092	0	0	0	0,00
00615	39.722	4,91	195.028	0	91.095	0	0	0	0,00
00616	34.721	5,81	201.787	0	-146.072	0	0	0	0,00
00617	230.997	4,98	1.149.478	1.443.213	-508.608	0	0	0	2,50
01139	141.952	1,54	218.996	0	352.132	0	0	0	0,00
01140	45.081	3,40	153.276	0	38.181	0	0	0	0,00
01141	39.984	3,89	155.671	0	54.151	0	0	0	0,00
01142	133.375	1,51	201.787	0	-401.452	0	0	0	0,00
01143	82.819	1,78	147.549	0	-83.050	0	0	0	0,00
01144	62.180	2,37	147.549	0	-80.349	0	0	0	0,00
01145	74.850	2,12	158.331	0	71.881	0	0	0	0,00
01146	73.153	2,12	155.167	0	50.791	0	0	0	0,00
01147	72.780	2,12	154.454	0	46.033	0	0	0	0,00
01148	77.748	1,97	152.982	0	36.223	0	0	0	0,00
01149	64.355	2,50	161.065	0	90.110	0	0	0	0,00
01150	77.305	2,06	159.286	0	78.249	0	0	0	0,00
01151	72.946	2,14	155.762	0	54.752	0	0	0	0,00
01152	72.598	2,14	155.089	0	50.271	0	0	0	0,00
01153	77.412	1,97	152.536	0	33.247	0	0	0	0,00
Primo Impalcato		**Parete 3-18**					**Parete 3-18**		
00109	127.412	1,41	180.243	0	-100.652	0	0	0	0,00
00110	111.727	1,61	180.243	0	-171.108	0	0	0	0,00
00618	169.212	1,21	204.685	0	55.189	0	0	0	0,00
00619	129.265	1,58	203.675	0	48.460	0	0	0	0,00
00620	125.490	1,48	185.430	0	34.580	0	0	0	0,00
00621	96.683	1,93	186.372	0	40.860	0	0	0	0,00
00622	89.430	2,06	184.509	0	28.444	0	0	0	0,00
00623	97.512	1,94	189.505	0	61.748	0	0	0	0,00
00624	93.181	1,99	185.075	0	32.215	0	0	0	0,00
00625	92.774	2,00	185.342	0	33.996	0	0	0	0,00
00626	82.324	2,25	185.597	0	35.693	0	0	0	0,00
00627	77.870	2,37	184.312	0	27.130	0	0	0	0,00
00628	62.585	2,88	180.243	0	-21.917	0	0	0	0,00
00629	83.590	2,16	180.243	0	-13.302	0	0	0	0,00
00630	86.597	2,11	182.987	0	18.298	0	0	0	0,00
00631	87.236	2,07	180.243	0	-21.985	0	0	0	0,00
00632	116.890	1,55	180.599	0	2.373	0	0	0	0,00
00633	160.353	1,14	182.030	0	11.915	0	0	0	0,00
00634	211.352	4,01	1.915.797	848.303	-26.619	0	0	0	2,50
00635	254.811	3,33	1.915.797	848.303	-5.625	0	0	0	2,50
00636	243.257	3,49	1.958.181	848.303	273.137	0	0	0	2,50
00637	182.805	1,13	206.399	0	174.378	0	0	0	0,00
00638	290.500	2,77	1.915.797	804.765	-184.089	0	0	0	2,50
00639	146.292	1,23	180.243	0	-194.013	0	0	0	0,00
00640	147.183	1,22	180.243	0	-214.339	0	0	0	0,00
00641	148.859	1,21	180.243	0	-179.643	0	0	0	0,00
00642	117.780	1,53	180.243	0	-177.567	0	0	0	0,00
00643	118.576	1,52	180.243	0	-176.322	0	0	0	0,00
00644	109.811	1,64	180.243	0	-168.115	0	0	0	0,00
00645	112.875	1,60	180.243	0	-189.251	0	0	0	0,00
00646	112.440	1,60	180.243	0	-145.277	0	0	0	0,00
00647	129.064	1,40	180.243	0	-137.858	0	0	0	0,00
00648	132.067	1,36	180.243	0	-130.914	0	0	0	0,00
00649	123.686	1,46	180.243	0	-75.444	0	0	0	0,00
00650	130.165	1,38	180.243	0	-90.181	0	0	0	0,00
00651	139.301	1,29	180.243	0	-65.231	0	0	0	0,00
00652	137.071	1,31	180.243	0	-89.670	0	0	0	0,00
00653	141.020	1,28	180.243	0	-28.186	0	0	0	0,00
00654	231.041	3,67	1.925.013	848.303	59.391	0	0	0	2,50
00655	139.266	1,47	204.187	0	159.628	0	0	0	0,00
00656	119.054	1,53	182.695	0	16.351	0	0	0	0,00
01154	205.585	1,04	214.682	0	121.838	0	0	0	2,50
01155	240.745	3,52	1.925.699	848.303	63.809	0	0	0	2,50
01156	185.414	1,02	188.751	0	56.721	0	0	0	2,50
01157	170.652	1,20	205.466	0	168.156	0	0	0	0,00
01158	181.451	1,03	187.764	0	50.140	0	0	0	2,50
01159	164.833	1,12	184.934	0	31.277	0	0	0	0,00

Pareti - Verifica a Taglio nel piano allo SLD

Nodo	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	$V_{Rd,f}$	CtgΘ
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
01160	139.198	1,29	180.243	0	-13.503	0	0	0	0,00
01161	119.484	1,51	180.243	0	-9.699	0	0	0	0,00
01162	122.778	1,47	180.243	0	-59.858	0	0	0	0,00
01163	127.078	1,42	180.243	0	-41.316	0	0	0	0,00
01164	122.205	1,47	180.243	0	-21.970	0	0	0	0,00
01165	123.926	1,45	180.243	0	-85.037	0	0	0	0,00
01166	116.673	1,54	180.243	0	-66.964	0	0	0	0,00
01167	94.714	1,90	180.243	0	-18.868	0	0	0	0,00
01168	98.780	1,82	180.243	0	-123.710	0	0	0	0,00
01169	104.791	1,72	180.243	0	-92.312	0	0	0	0,00
01170	113.748	1,58	180.243	0	-40.526	0	0	0	0,00
01171	114.230	1,58	180.243	0	-138.299	0	0	0	0,00
01172	132.630	1,36	180.243	0	-81.709	0	0	0	0,00
01173	175.363	1,12	196.406	0	-4.895	0	0	0	2,50
01174	153.294	1,18	180.243	0	-103.222	0	0	0	0,00
01175	217.755	3,90	1.923.011	848.303	46.487	0	0	0	2,50
02437	107.663	2,41	258.958	0	417.013	0	0	0	0,00
02438	74.194	3,08	228.570	0	214.426	0	0	0	0,00
02439	323.510	2,62	1.915.797	848.303	-19.145	0	0	0	2,50
02440	239.678	3,54	1.936.546	848.303	133.712	0	0	0	2,50

LEGENDA:

$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N_{Ed} Sforzo Normale utilizzato per il calcolo di α_C.
$V_{Rsd,p}$ Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V_{R1} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
$V_{Rd,f}$ Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.

VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLD (Elevazione)

Pareti - Taglio fuori piano allo SLD

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	CtgΘ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
Impalcato Copertura		**Parete P1-P2**					**Parete P1-P2**	
00025	P	153.209	1,09	166.921	0	0	0,00	0,09779
	S	81.390	1,99	162.180	0	0	0,00	0,02599
00026	P	104.230	1,67	174.135	0	0	0,00	0,00000
	S	62.343	2,36	147.350	0	0	0,00	0,00000
00033	P	240.662	1,70	1.034.531	409.189	0	2,50	0,14968
	S	434.410	2,38	1.034.531	1.397.941	0	2,50	0,51136
00034	P	205.726	1,99	1.034.531	409.189	0	2,50	0,14968
	S	480.026	2,16	1.034.531	1.397.941	0	2,50	0,51136
00574	P	45.530	3,82	174.135	0	0	0,00	0,00000
	S	69.046	1,87	129.273	0	0	0,00	0,00000
00575	P	10.127	12,77	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	65.665	1,97	129.273	0	0	0,00	0,00000
00576	P	21.880	5,91	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	46.212	2,80	129.273	0	0	0,00	0,00000
00577	P	13.809	9,36	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	67.425	1,92	129.273	0	0	0,00	0,00000
00578	P	49.026	2,64	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	41.869	3,09	129.273	0	0	0,00	0,00000
00579	P	16.958	7,62	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	4.489	28,80	129.273	0	0	0,00	0,00000
00580	P	19.939	6,48	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	3.782	34,18	129.273	0	0	0,00	0,00000
00581	P	14.949	8,65	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	7.386	17,50	129.273	0	0	0,00	0,00000
00582	P	16.900	7,65	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	4.053	31,90	129.273	0	0	0,00	0,00000
00583	P	11.727	11,02	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	15.155	8,53	129.273	0	0	0,00	0,00000
00584	P	57.594	2,24	129.273	0	0	0,00	0,14968
	S	73.877	1,75	129.273	0	0	0,00	0,51136
00585	P	99.341	1,30	129.273	0	0	0,00	0,14968
	S	564.144	1,84	1.036.518	1.397.941	0	2,50	0,51136
00586	P	361.042	1,13	1.034.531	409.189	0	2,50	0,14968
	S	573.049	1,81	1.034.531	1.397.941	0	2,50	0,51136
00587	P	151.484	2,70	1.034.531	409.189	0	2,50	0,14968
	S	964.113	1,07	1.034.531	1.397.941	0	2,50	0,51136
00588	P	121.662	1,06	129.273	0	0	0,00	0,14968
	S	789.220	1,31	1.034.531	1.397.941	0	2,50	0,51136
00589	P	50.275	2,62	131.667	0	0	0,00	0,14968
	S	23.617	5,61	132.425	0	0	0,00	0,51136
00590	P	17.288	7,48	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	8.341	15,50	129.273	0	0	0,00	0,00000
00591	P	5.298	24,40	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	6.090	21,23	129.273	0	0	0,00	0,00000
00592	P	9.349	13,83	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	1.255	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00593	P	7.825	16,52	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	5.205	24,84	129.273	0	0	0,00	0,00000
00594	P	10.544	12,26	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	10.107	12,79	129.273	0	0	0,00	0,00000
00595	P	31.355	5,55	174.135	0	0	0,00	0,00000
	S	27.653	4,67	129.273	0	0	0,00	0,00000
01126	P	45.780	3,65	166.921	0	0	0,00	0,09779
	S	99.609	1,30	129.273	0	0	0,00	0,02599
01127	P	62.273	2,82	175.428	0	0	0,00	0,14968
	S	238.252	4,35	1.036.039	1.397.941	0	2,50	0,51136
01128	P	109.331	1,56	170.051	0	0	0,00	0,14968
	S	170.684	6,06	1.034.531	1.397.941	0	2,50	0,51136
01129	P	42.598	4,09	174.135	0	0	0,00	0,00000
	S	70.834	1,83	129.273	0	0	0,00	0,00000
01130	P	17.885	7,23	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	10.948	11,81	129.273	0	0	0,00	0,00000
01131	P	4.546	28,44	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	2.979	43,39	129.273	0	0	0,00	0,00000
01132	P	4.647	27,82	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	2.527	51,16	129.273	0	0	0,00	0,00000
01133	P	6.638	19,47	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	2.027	63,78	129.273	0	0	0,00	0,00000
01134	P	15.089	8,57	129.273	0	0	0,00	0,14968
	S	28.424	4,55	129.273	0	0	0,00	0,51136
01135	P	16.921	7,64	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	13.659	9,46	129.273	0	0	0,00	0,00000
01136	P	6.473	19,97	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	3.516	36,77	129.273	0	0	0,00	0,00000
01137	P	4.960	26,06	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	6.105	21,17	129.273	0	0	0,00	0,00000
01138	P	13.680	9,45	129.273	0	0	0,00	0,00000
	S	29.099	4,44	129.273	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Parete P1-P2**					**Parete P1-P2**	
00023	P	6.955	33,57	233.492	0	0	0,00	0,00000
	S	3.440	55,27	190.125	0	0	0,00	0,00000
00024	P	9.085	23,19	210.678	0	0	0,00	0,00000
	S	6.126	29,26	179.274	0	0	0,00	0,00000
00025	P	143.389	1,23	176.834	0	0	0,00	0,07279
	S	34.738	3,72	129.273	0	0	0,00	0,02607
00026	P	90.313	1,96	176.834	0	0	0,00	0,07234
	S	50.179	2,58	129.273	0	0	0,00	0,02591
00574	P	41.109	4,30	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	67.357	1,92	129.273	0	0	0,00	0,00000
00575	P	28.926	6,11	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	65.651	1,97	129.273	0	0	0,00	0,00000
00576	P	7.652	23,11	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	37.477	3,45	129.273	0	0	0,00	0,00000
00577	P	60.785	2,91	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	56.963	2,27	129.273	0	0	0,00	0,00000
00596	P	9.992	23,37	233.492	0	0	0,00	0,00000
	S	1.107	NS	190.125	0	0	0,00	0,00000
00597	P	9.726	18,18	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	332	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
00598	P	7.590	23,32	177.002	0	0	0,00	0,00000
	S	1.136	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
00599	P	10.233	19,52	199.733	0	0	0,00	0,00000
	S	227	NS	179.274	0	0	0,00	0,00000
00600	P	6.679	32,40	216.381	0	0	0,00	0,00000
	S	6.084	30,40	184.977	0	0	0,00	0,00000
00601	P	6.236	31,94	199.159	0	0	0,00	0,00000
	S	1.218	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
00602	P	9.666	21,49	207.746	0	0	0,00	0,00000
	S	2.951	43,81	129.273	0	0	0,00	0,00000
00603	P	7.886	22,42	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	2.813	45,96	129.273	0	0	0,00	0,00000
00604	P	11.105	16,89	187.541	0	0	0,00	0,00000
	S	1.090	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
00605	P	8.173	21,64	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	3.936	32,84	129.273	0	0	0,00	0,00000
00606	P	8.266	21,39	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	3.715	34,80	129.273	0	0	0,00	0,00000
00607	P	17.603	10,05	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	4.872	26,53	129.273	0	0	0,00	0,00000
00608	P	46.898	3,77	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	36.514	3,54	129.273	0	0	0,00	0,00000
00609	P	38.872	4,55	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	26.708	4,84	129.273	0	0	0,00	0,00000
00610	P	9.942	17,79	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	5.860	22,06	129.273	0	0	0,00	0,00000
00611	P	6.135	28,82	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	3.334	38,77	129.273	0	0	0,00	0,00000
00612	P	8.052	26,99	217.361	0	0	0,00	0,00000
	S	475	NS	129.273	0	0	0,00	0,00000
00613	P	6.046	35,95	217.361	0	0	0,00	0,00000
	S	2.807	46,05	129.273	0	0	0,00	0,00000
00614	P	7.738	29,03	224.638	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	2.397	53,93	129.273	0	0	0,00	0,00000
00615	P	4.947	43,94	217.361	0	0	0,00	0,00000
	S	1.390	93,00	129.273	0	0	0,00	0,00000
00616	P	4.323	54,01	233.492	0	0	0,00	0,00000
	S	1.772	93,19	165.129	0	0	0,00	0,00000
00617	P	5.644	41,37	233.492	0	0	0,00	0,00000
	S	7.560	25,15	190.125	0	0	0,00	0,00000
01139	P	9.186	21,68	199.159	0	0	0,00	0,00000
	S	3.597	49,84	179.274	0	0	0,00	0,00000
01140	P	43.519	4,06	176.834	0	0	0,00	0,07279
	S	46.263	2,79	129.273	0	0	0,00	0,02607
01141	P	25.165	7,03	176.834	0	0	0,00	0,07234
	S	60.287	2,14	129.273	0	0	0,00	0,02591
01142	P	6.219	37,54	233.492	0	0	0,00	0,00000
	S	2.977	63,86	190.125	0	0	0,00	0,00000
01143	P	8.669	20,40	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	2.690	48,06	129.273	0	0	0,00	0,00000
01144	P	4.679	37,79	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	1.367	94,57	129.273	0	0	0,00	0,00000
01145	P	4.500	39,30	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	1.866	69,28	129.273	0	0	0,00	0,00000
01146	P	3.831	46,16	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	1.803	71,70	129.273	0	0	0,00	0,00000
01147	P	3.504	50,47	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	1.956	66,09	129.273	0	0	0,00	0,00000
01148	P	19.621	9,01	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	9.180	14,08	129.273	0	0	0,00	0,00000
01149	P	7.062	25,25	178.348	0	0	0,00	0,00000
	S	2.456	52,64	129.273	0	0	0,00	0,00000
01150	P	5.168	34,22	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	1.822	70,95	129.273	0	0	0,00	0,00000
01151	P	4.144	42,67	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	1.813	71,30	129.273	0	0	0,00	0,00000
01152	P	3.970	44,54	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	1.964	65,82	129.273	0	0	0,00	0,00000
01153	P	9.969	17,74	176.834	0	0	0,00	0,00000
	S	5.576	23,18	129.273	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Parete 3-18**					**Parete 3-18**	
00109	P	59.587	3,31	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	12.600	15,13	190.658	0	0	0,00	0,00000
00110	P	89.516	2,21	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	25.922	7,36	190.658	0	0	0,00	0,00000
00618	P	117.379	1,83	215.181	0	0	0,00	0,07917
	S	3.001	63,53	190.658	0	0	0,00	0,01207
00619	P	82.927	2,59	215.181	0	0	0,00	0,00000
	S	2.555	75,00	191.632	0	0	0,00	0,00000
00620	P	67.998	2,90	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	2.325	82,00	190.658	0	0	0,00	0,00000
00621	P	50.367	3,92	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	6.795	28,06	190.658	0	0	0,00	0,00000
00622	P	38.201	5,17	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	8.850	21,54	190.658	0	0	0,00	0,00000
00623	P	41.721	4,79	199.857	0	0	0,00	0,00000
	S	4.581	41,68	190.930	0	0	0,00	0,00000
00624	P	42.527	4,64	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	7.811	24,41	190.658	0	0	0,00	0,00000
00625	P	43.812	4,51	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	6.340	30,07	190.658	0	0	0,00	0,00000
00626	P	45.238	4,37	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	8.460	22,54	190.658	0	0	0,00	0,00000
00627	P	57.087	3,49	199.517	0	0	0,00	0,00000
	S	5.333	36,30	193.572	0	0	0,00	0,00000
00628	P	60.137	3,28	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	9.485	20,10	190.658	0	0	0,00	0,00000
00629	P	68.743	2,87	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	12.395	15,38	190.658	0	0	0,00	0,00000
00630	P	88.933	2,25	199.829	0	0	0,00	0,00000
	S	6.018	32,14	193.402	0	0	0,00	0,00000
00631	P	95.554	2,07	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	7.369	25,87	190.658	0	0	0,00	0,00000
00632	P	95.959	2,08	199.394	0	0	0,00	0,00000
	S	13.171	14,50	191.014	0	0	0,00	0,00000
00633	P	130.525	1,53	199.226	0	0	0,00	0,00000
	S	5.934	32,43	192.445	0	0	0,00	0,00000
00634	P	139.695	1,65	230.375	0	0	0,00	0,00000
	S	8.075	25,94	209.488	0	0	0,00	0,00000
00635	P	195.852	1,11	217.149	0	0	0,00	0,11310
	S	12.875	16,27	209.488	0	0	0,00	0,00944
00636	P	320.059	1,68	1.840.690	538.200	0	2,50	0,11310
	S	27.429	8,26	226.535	0	0	0,00	0,00944
00637	P	319.969	1,68	1.826.285	538.200	0	2,50	0,11310
	S	23.446	10,05	235.645	0	0	0,00	0,00944
00638	P	113.262	1,74	197.473	0	0	0,00	0,11310
	S	33.876	6,18	209.488	0	0	0,00	0,00944
00639	P	116.164	1,70	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	5.718	36,64	209.488	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00640	P	128.134	1,54	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	11.649	16,37	190.658	0	0	0,00	0,00000
00641	P	98.589	2,00	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	9.448	20,18	190.658	0	0	0,00	0,00000
00642	P	100.671	1,96	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	8.545	22,31	190.658	0	0	0,00	0,00000
00643	P	76.121	2,59	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	23.727	8,04	190.658	0	0	0,00	0,00000
00644	P	62.262	3,17	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	8.483	22,48	190.658	0	0	0,00	0,00000
00645	P	62.247	3,17	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	5.131	37,16	190.658	0	0	0,00	0,00000
00646	P	52.929	3,73	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	7.495	25,44	190.658	0	0	0,00	0,00000
00647	P	54.253	3,64	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	8.919	21,38	190.658	0	0	0,00	0,00000
00648	P	60.882	3,24	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	8.671	21,99	190.658	0	0	0,00	0,00000
00649	P	46.464	4,25	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	14.892	12,80	190.658	0	0	0,00	0,00000
00650	P	56.545	3,49	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	6.455	29,54	190.658	0	0	0,00	0,00000
00651	P	51.334	3,85	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	4.206	45,33	190.658	0	0	0,00	0,00000
00652	P	69.092	2,86	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	7.138	26,71	190.658	0	0	0,00	0,00000
00653	P	67.741	2,92	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	14.873	12,82	190.658	0	0	0,00	0,00000
00654	P	75.306	2,62	197.473	0	0	0,00	0,07917
	S	56.737	3,69	209.488	0	0	0,00	0,01207
00655	P	159.585	1,30	207.439	0	0	0,00	0,07917
	S	35.006	5,73	200.624	0	0	0,00	0,01207
00656	P	159.863	1,25	199.925	0	0	0,00	0,07917
	S	11.002	17,62	193.874	0	0	0,00	0,01207
01154	P	251.005	2,14	1.818.621	538.200	0	2,50	0,11310
	S	23.466	9,71	227.764	0	0	0,00	0,00944
01155	P	239.663	2,25	1.810.157	538.200	0	2,50	0,11310
	S	40.478	5,48	221.821	0	0	0,00	0,00944
01156	P	135.126	1,46	197.473	0	0	0,00	0,07917
	S	50.069	4,18	209.488	0	0	0,00	0,01207
01157	P	130.812	1,54	201.786	0	0	0,00	0,07917
	S	12.044	16,19	194.971	0	0	0,00	0,01207
01158	P	99.930	2,01	200.405	0	0	0,00	0,00000
	S	9.575	20,22	193.590	0	0	0,00	0,00000
01159	P	83.953	2,35	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	18.954	10,06	190.658	0	0	0,00	0,00000
01160	P	63.169	3,13	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	8.029	23,75	190.658	0	0	0,00	0,00000
01161	P	51.225	3,86	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	13.803	13,81	190.658	0	0	0,00	0,00000
01162	P	50.578	3,90	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	9.521	20,02	190.658	0	0	0,00	0,00000
01163	P	36.611	5,39	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	25.355	7,52	190.658	0	0	0,00	0,00000
01164	P	46.604	4,24	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	10.777	17,69	190.658	0	0	0,00	0,00000
01165	P	46.632	4,23	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	12.883	14,80	190.658	0	0	0,00	0,00000
01166	P	48.876	4,04	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	10.952	17,41	190.658	0	0	0,00	0,00000
01167	P	55.832	3,54	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	17.500	10,89	190.658	0	0	0,00	0,00000
01168	P	55.339	3,57	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	11.204	17,02	190.658	0	0	0,00	0,00000
01169	P	69.073	2,86	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	19.963	9,55	190.658	0	0	0,00	0,00000
01170	P	84.065	2,35	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	21.025	9,07	190.658	0	0	0,00	0,00000
01171	P	80.243	2,46	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	26.897	7,09	190.658	0	0	0,00	0,00000
01172	P	100.116	1,97	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	14.139	13,48	190.658	0	0	0,00	0,00000
01173	P	120.525	1,79	215.181	0	0	0,00	0,00000
	S	21.173	9,00	190.658	0	0	0,00	0,00000
01174	P	114.914	1,72	197.473	0	0	0,00	0,00000
	S	16.319	11,68	190.658	0	0	0,00	0,00000
01175	P	143.829	1,43	205.157	0	0	0,00	0,11310
	S	21.727	9,96	216.461	0	0	0,00	0,00944
02437	P	310.555	1,73	1.826.108	538.200	0	2,50	0,11310
	S	4.730	49,78	235.463	0	0	0,00	0,00944
02438	P	160.805	1,39	224.121	0	0	0,00	0,07917
	S	1.858	NS	199.598	0	0	0,00	0,01207
02439	P	421.936	1,28	1.800.850	538.200	0	2,50	0,11310
	S	39.489	5,59	220.742	0	0	0,00	0,00944
02440	P	204.198	1,84	1.800.850	376.740	0	2,50	0,07917
	S	91.023	2,30	209.488	0	0	0,00	0,01207

Pareti - Taglio fuori piano allo SLD

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	CtgΘ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]

LEGENDA:

Id_{Nd}	Identificativo del nodo.
Dir	Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
V_{Ed}	Taglio di progetto
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$	Resistenza a taglio trazione delle cuciture verticali
N_{Ed}	Sforzo normale di progetto.
CtgΘ	Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw}	Area delle armature a taglio.

Pareti - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Pareti - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp_{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato
			[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]		
Impalcato Copertura				**Parete P1-P2**								**Parete P1-P2**			
00025	P	RAR	0,741	17,43	57.601	-10.106	23,53	SI	RAR	4,262	360,00	57.601	-10.106	84,47	SI
		QPR	0,628	13,07	53.825	-8.291	20,82	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,077	17,43	3.415	-1.176	NS	SI	RAR	0,645	360,00	3.415	-1.176	NS	SI
		QPR	0,046	13,07	3.131	-636	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Parete P1-P2**								**Parete P1-P2**			
00024	P	RAR	1,207	17,43	395.219	-2.336	14,44	SI	RAR	0,000	360,00	384.077	-2.229	-	SI
		QPR	1,130	13,07	372.677	-2.041	11,56	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,774	17,43	245.419	-834	22,52	SI	RAR	0,000	360,00	238.385	-810	-	SI
		QPR	0,727	13,07	231.342	-746	17,97	SI	-	-	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Parete 3-18**								**Parete 3-18**			
02439	P	RAR	3,094	17,43	1.019.680	52.811	5,63	SI	RAR	0,000	360,00	982.783	52.385	-	SI
		QPR	2,846	13,07	939.043	48.491	4,59	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1,046	17,43	90.922	41.210	16,66	SI	RAR	9,136	360,00	90.922	41.210	39,40	SI
		QPR	0,946	13,07	82.699	37.221	13,82	SI	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

Rinf.	Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
Dir	Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Id_{Cmb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc}	Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
$\sigma_{cd,amm}$	Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
σ_{at}	Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$	Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
N_{Ed}, M_{Ed}	Sollecitazioni di progetto.
CS	Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,\ amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,\ amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato	[SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \le \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \le \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).
Nota	Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

Pareti - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Pareti - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	Id_{Cmb}	N_{Ed}	M_{Ed}	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Impalcato Copertura			**Parete P1-P2**			**AA= PCA**				**Parete P1-P2**			
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
00033	P	FRQ	16.944	8.064	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	17.133	7.958	0,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-37.673	13.603	0,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-37.057	13.334	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato			**Parete P1-P2**			**AA= PCA**				**Parete P1-P2**			
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
00025	P	FRQ	87.993	13.569	0,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	87.011	12.984	0,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-6.934	9.174	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-6.646	8.862	0,56	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato			**Parete 3-18**			**AA= PCA**				**Parete 3-18**			
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
00110	P	FRQ	118.427	-49.794	0,85	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	113.949	-47.893	0,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-154.781	-21.395	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-155.052	-20.679	0,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

Dir	Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id_{Cmb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed}, M_{Ed}	Sollecitazioni di progetto.
$\sigma_{ct,f}$	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione. N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
σ_t	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].

Nodo	Dir	Id_{Cmb}	N_{Ed}	M_{Ed}	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		

ε_{sm} Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
A_e Area efficace del calcestruzzo teso.
Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.
W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.
CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
Verificato [SI] = $W_d \le W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
Primo Impalcato					**Soletta 8b-21-10b-7b**														
P	S	00020	566.145	12.445	0,10179	0,10179	1,88	00083	4.867	12.611	0,04524	0,04524	2,42	00087	140.075	1.812	0,09048	0,09048	3,14
	I		0	0	0,09048	0,09048	-		4.867	24.323	0,04524	0,04524	1,26		148.215	449	0,04524	0,04524	2,55
S	S		306.976	2.498	0,09048	0,09048	2,11		627.032	4.315	0,09048	0,09048	1,62		274.077	11.989	0,09048	0,09048	58,73
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		627.032	13.718	0,10179	0,10179	1,13		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00090	87.997	700	0,04524	0,04524	34,78	00137	51.826	3.961	0,04524	0,04524	6,83	00138	50.034	406	0,04524	0,04524	66,95
	I		87.997	4.375	0,04524	0,04524	5,57		51.826	2.713	0,04524	0,04524	9,97		56.263	890	0,04524	0,04524	30,02
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		-78.965	1.061	0,04524	0,04524	34,68		8.281	2.724	0,04524	0,04524	11,12
	I		-45.244	5.710	0,04524	0,04524	6,00		-56.967	3.742	0,04524	0,04524	9,40		8.281	3.444	0,04524	0,04524	8,80
P	S	00139	106.182	482	0,04524	0,04524	47,44	00140	123.884	1.774	0,04524	0,04524	12,04	00141	137.152	13.249	0,10179	0,10179	15,33
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		59.166	5.982	0,04524	0,04524	4,43		188.821	6.819	0,04524	0,04524	2,30		241.912	504	0,09048	0,09048	2,19
	I		59.166	2.017	0,04524	0,04524	13,14		188.821	1.099	0,04524	0,04524	14,26		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00142	433.144	15.081	0,10179	0,10179	33,27	00143	229.183	2.181	0,10179	0,10179	2,26	00144	126.068	1.369	0,04524	0,04524	15,47
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		126.068	253	0,04524	0,04524	83,70
S	S		209.443	4.663	0,09048	0,09048	3,65		157.269	2.390	0,09048	0,09048	3,20		155.255	45	0,04524	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00145	36.344	103	0,04524	0,04524	NS	00146	-2.499	1.611	0,04524	0,04524	19,31	00147	51.511	4.945	0,04524	0,04524	5,47
	I		93.362	1.712	0,04524	0,04524	13,99		48.941	6.863	0,04524	0,04524	3,97		51.511	9.517	0,04524	0,04524	2,84
S	S		371.293	5.839	0,09048	0,09048	3,65		408.645	4.915	0,09048	0,09048	3,74		401.006	545	0,09048	0,09048	8,36
	I		371.293	3.894	0,10179	0,10179	41,88		408.645	8.242	0,10179	0,10179	5,84		490.567	4.033	0,10179	0,10179	25,70
P	S	00148	33.335	366	0,04524	0,04524	77,68	00149	11.290	8.846	0,04524	0,04524	3,40	00150	66.902	9.028	0,04524	0,04524	2,87
	I		6.024	10.469	0,04524	0,04524	2,91		11.290	8.023	0,04524	0,04524	3,75		66.902	6.563	0,04524	0,04524	3,95
S	S		365.350	1.791	0,09048	0,09048	6,76		296.539	1.408	0,04524	0,04524	1,49		218.396	433	0,04524	0,04524	30,00
	I		365.350	2.823	0,10179	0,10179	NS		296.539	2.293	0,10179	0,10179	1,91		245.089	1.640	0,04524	0,04524	6,42
P	S	00151	98.719	9.984	0,04524	0,04524	2,35	00152	57.368	6.127	0,04524	0,04524	4,35	00153	38.274	3.141	0,04524	0,04524	8,93
	I		98.719	4.708	0,04524	0,04524	4,99		57.368	3.105	0,04524	0,04524	8,58		38.274	3.316	0,04524	0,04524	8,46
S	S		279.439	1.000	0,04524	0,04524	7,29		230.253	3.466	0,04524	0,04524	3,43		101.668	4.064	0,04524	0,04524	5,72
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00154	22.985	2.460	0,04524	0,04524	11,87	00155	24.819	737	0,04524	0,04524	39,44	00156	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		22.985	3.888	0,04524	0,04524	7,51		24.819	4.239	0,04524	0,04524	6,86		104.281	5.043	0,04524	0,04524	4,57
S	S		114.547	16	0,04524	0,04524	NS		17.128	1.604	0,04524	0,04524	18,48		-40.889	387	0,04524	0,04524	87,76
	I		56.896	907	0,04524	0,04524	29,41		66.620	3.080	0,04524	0,04524	8,42		-10.877	5.280	0,04524	0,04524	6,01
P	S	00885	263.082	2.350	0,10179	0,10179	2,10	00886	-7.545	5.631	0,04524	0,04524	5,59	00887	53.333	8.678	0,04524	0,04524	3,10
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		-7.545	13.628	0,04524	0,04524	2,31		53.333	4.441	0,04524	0,04524	6,07
S	S		208.440	444	0,09048	0,09048	2,38		388.296	3.403	0,09048	0,09048	4,83		257.232	2.680	0,04524	0,04524	3,50

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		388.296	7.382	0,10179	0,10179	7,37		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00888	0	0	0,04524	0,04524	-	00889	-20.433	3.770	0,04524	0,04524	8,60	00890	57.311	978	0,04524	0,04524	27,24
	I		69.834	2.355	0,04524	0,04524	10,92		-20.433	9.973	0,04524	0,04524	3,25		83.476	3.984	0,04524	0,04524	6,20
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		313.776	1.521	0,09048	0,09048	7,95		173.264	714	0,09048	0,09048	2,64
	I		-31.485	4.812	0,04524	0,04524	6,91		313.776	4.723	0,10179	0,10179	23,01		214.312	3.985	0,04524	0,04524	1,71
P	S	00891	173.948	1.387	0,10179	0,10179	2,41	00892	155.361	1.107	0,10179	0,10179	2,45	00893	14.784	2.694	0,04524	0,04524	11,07
	I		173.948	383	0,04524	0,04524	2,14		0	0	0,04524	0,04524	-		14.784	7.878	0,04524	0,04524	3,78
S	S		157.690	3.130	0,09048	0,09048	3,45		192.148	7.892	0,09048	0,09048	6,50		152.275	660	0,04524	0,04524	2,20
	I		157.690	2.692	0,04524	0,04524	2,12		192.148	858	0,04524	0,04524	2,23		253.242	3.631	0,10179	0,10179	2,39
P	S	00894	0	0	0,04524	0,04524	-	00895	77.045	826	0,04524	0,04524	30,47	00896	54.656	6.375	0,04524	0,04524	4,21
	I		79.585	1.531	0,04524	0,04524	16,31		98.141	1.742	0,04524	0,04524	13,52		54.656	5.867	0,04524	0,04524	4,57
S	S		165.867	190	0,04524	0,04524	93,22		122.819	1.688	0,04524	0,04524	12,71		247.025	822	0,04524	0,04524	12,58
	I		165.867	4.435	0,04524	0,04524	3,99		122.819	3.742	0,04524	0,04524	5,73		247.025	182	0,04524	0,04524	56,84
P	S	00897	47.278	228	0,04524	0,04524	NS	00898	0	0	0,04524	0,04524	-	00899	43.309	1.047	0,04524	0,04524	26,44
	I		37.603	5.899	0,04524	0,04524	4,77		46.752	3.072	0,04524	0,04524	8,93		43.309	2.360	0,04524	0,04524	11,73
S	S		106.936	583	0,04524	0,04524	39,12		0	0	0,04524	0,04524	-		25.974	410	0,04524	0,04524	70,68
	I		181.292	2.305	0,04524	0,04524	7,09		109.828	3.943	0,04524	0,04524	5,72		25.974	4.305	0,04524	0,04524	6,73
Primo Impalcato					**Soletta 5b-8b-7b-4b**														
P	S	00087	116.077	1.117	0,09048	0,09048	3,10	00088	133.170	1.414	0,09048	0,09048	3,07	00089	110.862	2.826	0,04524	0,04524	7,95
	I		129.292	743	0,04524	0,04524	2,59		0	0	0,04524	0,04524	-		110.862	5.240	0,04524	0,04524	4,29
S	S		368.234	8.353	0,09048	0,09048	3,83		141.268	11.262	0,04524	0,04524	1,76		-102.591	726	0,04524	0,04524	53,10
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		-19.499	4.259	0,04524	0,04524	7,60
P	S	00090	78.885	3.406	0,04524	0,04524	7,35	00152	77.133	5.972	0,04524	0,04524	4,21	00153	28.688	4.870	0,04524	0,04524	5,91
	I		78.885	4.274	0,04524	0,04524	5,86		77.133	3.832	0,04524	0,04524	6,57		29.916	3.635	0,04524	0,04524	7,89
S	S		-20.505	1.404	0,04524	0,04524	23,11		146.746	3.967	0,04524	0,04524	4,89		118.832	1.441	0,04524	0,04524	15,12
	I		-20.505	3.788	0,04524	0,04524	8,57		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00154	13.563	2.509	0,04524	0,04524	11,92	00155	38.725	1.230	0,04524	0,04524	22,79	00156	71.837	652	0,04524	0,04524	39,20
	I		13.563	3.991	0,04524	0,04524	7,49		38.725	3.049	0,04524	0,04524	9,19		71.837	2.891	0,04524	0,04524	8,84
S	S		92.363	1.011	0,04524	0,04524	23,76		45.713	609	0,04524	0,04524	45,17		10.450	1.784	0,04524	0,04524	16,89
	I		45.075	50	0,04524	0,04524	NS		62.042	615	0,04524	0,04524	42,74		10.450	2.798	0,04524	0,04524	10,77
P	S	00157	0	0	0,04524	0,04524	-	00158	0	0	0,04524	0,04524	-	00159	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		106.597	3.785	0,04524	0,04524	6,03		58.897	2.062	0,04524	0,04524	12,86		55.109	1.440	0,04524	0,04524	18,61
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		-109.137	5.383	0,04524	0,04524	7,25		-124.045	5.514	0,04524	0,04524	7,28		-126.817	5.539	0,04524	0,04524	7,28
P	S	00160	0	0	0,04524	0,04524	-	00161	0	0	0,04524	0,04524	-	00162	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		47.841	1.242	0,04524	0,04524	22,02		46.555	1.962	0,04524	0,04524	13,99		55.269	3.556	0,04524	0,04524	7,53
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		-146.359	5.886	0,04524	0,04524	7,10		-119.516	5.307	0,04524	0,04524	7,50		-58.945	5.297	0,04524	0,04524	6,67
P	S	00163	82.548	664	0,04524	0,04524	37,28	00164	19.182	10.071	0,04524	0,04524	2,93	00165	5.243	10.622	0,04524	0,04524	2,87
	I		80.153	2.985	0,04524	0,04524	8,35		19.182	1.830	0,04524	0,04524	16,11		5.243	1.351	0,04524	0,04524	22,60
S	S		219.741	2.868	0,04524	0,04524	4,49		164.043	2.134	0,04524	0,04524	8,38		126.547	1.609	0,04524	0,04524	13,13
	I		213.430	281	0,04524	0,04524	47,84		164.043	557	0,04524	0,04524	32,09		126.547	1.400	0,04524	0,04524	15,10
P	S	00166	9.174	10.644	0,04524	0,04524	2,84	00167	30.512	10.502	0,04524	0,04524	2,73	00168	81.516	10.449	0,04524	0,04524	2,38

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		9.174	1.558	0,04524	0,04524	19,40		30.512	2.409	0,04524	0,04524	11,89		81.516	2.253	0,04524	0,04524	11,02
S	S		76.551	359	0,04524	0,04524	70,21		55.049	684	0,04524	0,04524	39,19		90.576	901	0,04524	0,04524	26,81
	I		105.058	1.445	0,04524	0,04524	15,89		53.925	2.495	0,04524	0,04524	10,78		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00169	65.819	57	0,04524	0,04524	NS	00170	23.669	3.885	0,04524	0,04524	7,50	00171	37.985	2.318	0,04524	0,04524	12,12
	I		79.629	2.051	0,04524	0,04524	12,18		23.669	3.255	0,04524	0,04524	8,96		37.985	2.876	0,04524	0,04524	9,76
S	S		61.134	2.892	0,04524	0,04524	9,11		10.711	4.195	0,04524	0,04524	7,18		-6.034	1.957	0,04524	0,04524	16,03
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00172	52.838	578	0,04524	0,04524	46,67	00173	0	0	0,04524	0,04524	-	00900	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		52.838	2.108	0,04524	0,04524	12,80		109.708	2.102	0,04524	0,04524	10,74		63.745	2.436	0,04524	0,04524	10,74
S	S		-63.217	2.094	0,04524	0,04524	17,01		-79.225	1.373	0,04524	0,04524	26,81		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		-63.217	1.509	0,04524	0,04524	23,61		-79.225	3.474	0,04524	0,04524	10,60		-37.848	4.581	0,04524	0,04524	7,36
P	S	00901	47.910	8.219	0,04524	0,04524	3,33	00902	47.089	7.981	0,04524	0,04524	3,43	00903	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		47.910	3.714	0,04524	0,04524	7,36		47.089	3.374	0,04524	0,04524	8,12		91.613	2.056	0,04524	0,04524	11,71
S	S		223.930	1.334	0,04524	0,04524	9,36		71.827	1.643	0,04524	0,04524	15,55		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		-96.365	4.780	0,04524	0,04524	7,97
P	S	00904	26.860	4.322	0,04524	0,04524	6,69	00905	18.118	554	0,04524	0,04524	53,37	00906	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		26.860	5.138	0,04524	0,04524	5,63		18.118	5.667	0,04524	0,04524	5,22		51.942	4.570	0,04524	0,04524	5,92
S	S		153.175	597	0,04524	0,04524	31,54		28.676	17	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		153.175	2.074	0,04524	0,04524	9,08		70.913	1.049	0,04524	0,04524	24,43		-29.415	5.129	0,04524	0,04524	6,46
P	S	00907	9.294	6.349	0,04524	0,04524	4,76	00908	12.120	1.171	0,04524	0,04524	25,63	00909	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		9.294	3.973	0,04524	0,04524	7,61		12.120	6.144	0,04524	0,04524	4,88		26.550	6.046	0,04524	0,04524	4,79
S	S		88.436	14	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		125.014	2.854	0,04524	0,04524	7,45		77.989	4.830	0,04524	0,04524	5,20		3.000	5.914	0,04524	0,04524	5,19
P	S	00910	0	0	0,04524	0,04524	-	00911	13.187	3.391	0,04524	0,04524	8,83	00912	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		48.477	3.711	0,04524	0,04524	7,36		13.187	5.353	0,04524	0,04524	5,59		23.348	6.097	0,04524	0,04524	4,79
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		-81.798	5.900	0,04524	0,04524	6,27		79.407	3.722	0,04524	0,04524	6,71		21.185	5.293	0,04524	0,04524	5,54
P	S	00913	0	0	0,04524	0,04524	-	00914	61.118	6.693	0,04524	0,04524	3,94	00915	22.183	1.749	0,04524	0,04524	16,73
	I		43.653	5.118	0,04524	0,04524	5,40		61.118	3.467	0,04524	0,04524	7,60		22.183	5.101	0,04524	0,04524	5,74
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		65.270	515	0,04524	0,04524	50,57		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		-54.113	5.787	0,04524	0,04524	6,04		65.270	254	0,04524	0,04524	NS		31.054	1.426	0,04524	0,04524	20,06
P	S	00916	0	0	0,04524	0,04524	-	00917	0	0	0,04524	0,04524	-						
	I		36.760	4.694	0,04524	0,04524	6,00		83.388	3.146	0,04524	0,04524	7,85						
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-						
	I		-20.492	3.644	0,04524	0,04524	8,90		-85.136	5.342	0,04524	0,04524	6,97						
Primo Impalcato			**Soletta 6-5b-4b-2b**																
P	S	00012	733.461	1.033	0,12221	0,12221	3,00	00059	117.922	12.377	0,04524	0,04524	1,41	00088	107.844	19.530	0,04524	0,04524	1,16
	I		743.787	520	0,10179	0,10179	2,08		117.922	25.671	0,09048	0,09048	2,68		107.844	32	0,04524	0,04524	NS
S	S		337.577	282	0,09048	0,09048	1,50		38.061	5.828	0,04524	0,04524	4,82		144.028	11.602	0,04524	0,04524	1,69
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		38.061	12.225	0,04524	0,04524	2,30		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00089	105.534	763	0,04524	0,04524	30,04	00169	37.031	5.912	0,04524	0,04524	4,76	00170	50.299	2.943	0,04524	0,04524	9,23
	I		115.007	5.026	0,04524	0,04524	4,40		37.031	2.526	0,04524	0,04524	11,15		50.299	3.010	0,04524	0,04524	9,02
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		66.404	5.650	0,04524	0,04524	4,59		88.092	1.547	0,04524	0,04524	15,74

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		-66.090	7.042	0,04524	0,04524	5,09		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00171	26.580	2.305	0,04524	0,04524	12,55	00172	39.703	853	0,04524	0,04524	32,77	00173	120.502	130	0,04524	0,04524	NS
	I		26.580	3.463	0,04524	0,04524	8,36		39.703	3.850	0,04524	0,04524	7,26		120.502	4.744	0,04524	0,04524	4,56
S	S		-18.131	3.226	0,04524	0,04524	10,00		-34.892	2.295	0,04524	0,04524	14,60		-63.562	1.402	0,04524	0,04524	25,43
	I		-18.131	1.598	0,04524	0,04524	20,19		-34.892	5.527	0,04524	0,04524	6,06		-49.268	8.497	0,04524	0,04524	4,07
P	S	00174	125.581	16.312	0,12221	0,12221	8,65	00175	121.578	13.426	0,04524	0,04524	1,61	00176	73.779	12.147	0,04524	0,04524	2,09
	I		125.581	106	0,04524	0,04524	2,03		121.578	1.125	0,04524	0,04524	19,16		73.779	1.488	0,04524	0,04524	17,08
S	S		193.395	12.914	0,09048	0,09048	65,47		121.095	7.495	0,04524	0,04524	2,88		19.397	5.238	0,04524	0,04524	5,63
	I		193.395	1.863	0,04524	0,04524	2,07		121.095	2.761	0,04524	0,04524	7,82		19.397	3.381	0,04524	0,04524	8,72
P	S	00177	78.051	9.126	0,04524	0,04524	2,75	00178	69.299	6.613	0,04524	0,04524	3,89	00179	68.022	4.038	0,04524	0,04524	6,40
	I		78.051	2.245	0,04524	0,04524	11,18		69.299	2.658	0,04524	0,04524	9,69		68.022	4.177	0,04524	0,04524	6,19
S	S		-44.218	4.104	0,04524	0,04524	8,34		-74.285	780	0,04524	0,04524	46,73		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		-44.218	3.822	0,04524	0,04524	8,95		-74.285	4.124	0,04524	0,04524	8,84		-101.053	4.545	0,04524	0,04524	8,46
P	S	00180	103.287	10.878	0,04524	0,04524	2,12	00181	67.010	9.758	0,04524	0,04524	2,66	00182	20.748	9.474	0,04524	0,04524	3,10
	I		103.287	3.022	0,04524	0,04524	7,65		67.010	4.398	0,04524	0,04524	5,89		20.748	5.854	0,04524	0,04524	5,02
S	S		72.435	3.561	0,04524	0,04524	7,16		31.140	2.880	0,04524	0,04524	9,93		22.016	2.829	0,04524	0,04524	10,35
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		31.140	2.598	0,04524	0,04524	11,01		22.016	3.760	0,04524	0,04524	7,79
P	S	00183	31.638	8.181	0,04524	0,04524	3,49	00184	-10.502	8.745	0,04524	0,04524	3,62	00185	6.060	7.834	0,04524	0,04524	3,89
	I		31.638	8.037	0,04524	0,04524	3,55		-10.502	10.522	0,04524	0,04524	3,01		6.060	12.654	0,04524	0,04524	2,41
S	S		14.123	2.137	0,04524	0,04524	13,97		-1.359	1.127	0,04524	0,04524	27,52		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		14.123	4.179	0,04524	0,04524	7,15		-1.359	3.384	0,04524	0,04524	9,17		-11.459	1.945	0,04524	0,04524	16,34
P	S	00186	144.560	5.150	0,04524	0,04524	3,80	00187	48.366	3.210	0,04524	0,04524	8,51	00188	194.178	113	0,04524	0,04524	NS
	I		144.560	9.077	0,04524	0,04524	2,16		48.366	2.128	0,04524	0,04524	12,83		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		51.784	2.384	0,04524	0,04524	11,35		66.997	174	0,04524	0,04524	NS		-6.467	4.492	0,04524	0,04524	6,99
	I		51.784	1.636	0,04524	0,04524	16,54		62.169	652	0,04524	0,04524	40,30		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00189	491.721	236	0,12221	0,12221	6,12	00190	631.808	754	0,12221	0,12221	4,67	00918	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		487.534	91	0,10179	0,10179	5,82		630.405	3.075	0,10179	0,10179	2,62		103.595	2.129	0,04524	0,04524	10,84
S	S		96.103	1.368	0,09048	0,09048	3,29		213.506	247	0,09048	0,09048	2,31		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		200.504	44	0,04524	0,04524	2,33		-73.479	5.291	0,04524	0,04524	6,88
P	S	00919	55.019	8.814	0,04524	0,04524	3,04	00920	77.917	6.972	0,04524	0,04524	3,60	00921	372.319	11.626	0,12221	0,12221	6,94
	I		55.019	3.380	0,04524	0,04524	7,93		77.917	14.000	0,04524	0,04524	1,79		372.319	2.319	0,10179	0,10179	5,23
S	S		46.606	4.353	0,04524	0,04524	6,30		-39.199	535	0,04524	0,04524	63,25		134.176	394	0,09048	0,09048	2,81
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		3.598	2.991	0,04524	0,04524	10,25		168.286	1.096	0,04524	0,04524	2,32
P	S	00922	45.662	6.193	0,04524	0,04524	4,44	00923	45.610	1.629	0,04524	0,04524	16,89	00924	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		45.662	5.006	0,04524	0,04524	5,50		45.610	5.372	0,04524	0,04524	5,12		45.218	3.099	0,04524	0,04524	8,89
S	S		30.547	932	0,04524	0,04524	30,73		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		26.728	2.387	0,04524	0,04524	12,12		-5.311	3.496	0,04524	0,04524	8,96		-6.826	4.344	0,04524	0,04524	7,23
P	S	00925	78.804	1.504	0,04524	0,04524	16,65	00926	42.471	2.506	0,04524	0,04524	11,07	00927	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		86.716	2.785	0,04524	0,04524	8,78		42.471	6.921	0,04524	0,04524	4,01		71.825	3.632	0,04524	0,04524	7,04
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		-55.321	4.483	0,04524	0,04524	7,82		8.822	4.313	0,04524	0,04524	7,02		16.585	4.058	0,04524	0,04524	7,31
P	S	00928	75.810	1.603	0,04524	0,04524	15,76	00929	-19.899	5.181	0,04524	0,04524	6,25	00930	84.698	1.036	0,04524	0,04524	23,74
	I		75.81	2.938	0,045	0,045	8,60		-19.89	9.814	0,045	0,045	3,30		84.69	4.813	0,045	0,045	5,11

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
			0		24	24			9		24	24			8		24	24	
S	S		42.391	15	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		42.391	4.429	0,04524	0,04524	6,27		9.060	3.547	0,04524	0,04524	8,53		1.716	2.679	0,04524	0,04524	11,49
P	S	00931	211.712	2.426	0,12221	0,12221	1,98	00932	156.780	8.986	0,12221	0,12221	3,35						
	I		211.712	1.904	0,04524	0,04524	1,61		156.780	1.602	0,04524	0,04524	1,80						
S	S		75.462	80	0,09048	0,09048	3,07		153.231	6.669	0,09048	0,09048	5,59						
	I		72.645	2.953	0,04524	0,04524	2,48		153.231	2.633	0,04524	0,04524	2,15						
Primo Impalcato			**Soletta 10-9-5-2b-4b**																
P	S	00362	96.246	3.849	0,04524	0,04524	6,16	00363	89.155	6.574	0,04524	0,04524	3,69	00364	97.989	8.543	0,04524	0,04524	2,76
	I		96.246	3.305	0,04524	0,04524	7,17		89.155	4.348	0,04524	0,04524	5,58		97.989	3.964	0,04524	0,04524	5,94
S	S		20.126	2.447	0,04524	0,04524	12,02		18.956	3.593	0,04524	0,04524	8,21		27.786	3.462	0,04524	0,04524	8,33
	I		20.126	1.088	0,04524	0,04524	27,04		18.956	3.089	0,04524	0,04524	9,55		27.786	2.487	0,04524	0,04524	11,60
P	S	00365	85.126	11.022	0,04524	0,04524	2,23	00366	125.440	971	0,09048	0,09048	3,00	00367	209.650	14.860	0,09048	0,09048	11,78
	I		85.126	3.563	0,04524	0,04524	6,89		165.510	2.913	0,04524	0,04524	2,06		209.650	7.297	0,04524	0,04524	1,44
S	S		27.948	5.625	0,04524	0,04524	5,13		49.116	6.370	0,04524	0,04524	4,28		107.807	9.997	0,04524	0,04524	2,27
	I		27.948	3.548	0,04524	0,04524	8,13		49.116	4.107	0,04524	0,04524	6,64		107.807	7.696	0,04524	0,04524	2,95
P	S	00368	462.761	8.092	0,09048	0,09048	2,80	00369	243.625	801	0,09048	0,09048	48,43	00370	96.554	520	0,04524	0,04524	45,54
	I		462.761	4.544	0,09048	0,09048	4,99		243.625	1.555	0,09048	0,09048	24,95		96.554	1.267	0,04524	0,04524	18,69
S	S		87.781	2.524	0,04524	0,04524	9,65		74.340	1.247	0,04524	0,04524	20,34		12.779	1.585	0,04524	0,04524	18,90
	I		87.781	3.126	0,04524	0,04524	7,79		74.340	2.718	0,04524	0,04524	9,33		12.779	2.836	0,04524	0,04524	10,57
P	S	00371	32.975	187	0,04524	0,04524	NS	00372	-28.321	1.260	0,04524	0,04524	26,21	00373	75.772	917	0,04524	0,04524	27,55
	I		46.993	2.650	0,04524	0,04524	10,34		-6.127	3.282	0,04524	0,04524	9,56		68.824	6.471	0,04524	0,04524	3,98
S	S		-3.659	955	0,04524	0,04524	32,66		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		-3.659	2.941	0,04524	0,04524	10,61		5.751	3.471	0,04524	0,04524	8,78		23.693	3.721	0,04524	0,04524	7,83
P	S	00374	109.069	4.431	0,04524	0,04524	5,11	00375	-10.159	6.919	0,04524	0,04524	4,58	00376	-6.613	10.302	0,04524	0,04524	3,05
	I		109.069	9.927	0,04524	0,04524	2,28		-10.159	3.740	0,04524	0,04524	8,47		-6.613	5.416	0,04524	0,04524	5,80
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		8.031	1.669	0,04524	0,04524	18,17		-30.130	1.891	0,04524	0,04524	17,54
	I		59.618	4.399	0,04524	0,04524	6,02		8.031	905	0,04524	0,04524	33,50		-30.130	2.341	0,04524	0,04524	14,17
P	S	00377	-20.450	10.807	0,04524	0,04524	3,00	00378	80.034	10.338	0,04524	0,04524	2,41	00379	45.602	11.228	0,04524	0,04524	2,45
	I		-20.450	6.157	0,04524	0,04524	5,27		80.034	7.043	0,04524	0,04524	3,54		45.602	10.421	0,04524	0,04524	2,64
S	S		-9.408	3.014	0,04524	0,04524	10,49		25.051	3.500	0,04524	0,04524	8,30		36.552	2.938	0,04524	0,04524	9,59
	I		-9.408	3.487	0,04524	0,04524	9,07		25.051	4.369	0,04524	0,04524	6,65		36.552	3.647	0,04524	0,04524	7,73
P	S	00380	68.716	8.988	0,04524	0,04524	2,87	00391	139.393	406	0,04524	0,04524	49,33	00392	130.971	1.560	0,04524	0,04524	13,30
	I		68.716	11.609	0,04524	0,04524	2,22		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		91.994	2.587	0,04524	0,04524	9,30		-1.914	8.073	0,04524	0,04524	3,85		25.452	7.914	0,04524	0,04524	3,67
	I		91.994	2.458	0,04524	0,04524	9,78		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00393	214.601	1.275	0,04524	0,04524	10,46	00394	222.267	3.291	0,09048	0,09048	3,01	00395	174.518	4.040	0,09048	0,09048	3,68
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		-7.692	12.760	0,04524	0,04524	2,47		-6.279	16.620	0,04524	0,04524	1,89		28.399	17.131	0,04524	0,04524	1,68
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00396	112.401	9.466	0,04524	0,04524	2,36	01041	137.886	2.084	0,04524	0,04524	9,67	01042	254.856	505	0,09048	0,09048	75,20
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		137.886	816	0,04524	0,04524	24,70		291.913	3.050	0,09048	0,09048	11,57
S	S		84.688	13.693	0,04524	0,04524	1,80		33.155	382	0,04524	0,04524	74,46		156.921	5.706	0,04524	0,04524	3,24
	I		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-		156.9	5.987	0,045	0,045	3,09

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					24	24					24	24			21		24	24	
P	S	01043	50.628	4.716	0,04524	0,04524	5,75	01044	78.786	448	0,04524	0,04524	55,89	01045	96.236	3.767	0,04524	0,04524	6,29
	I		50.628	7.508	0,04524	0,04524	3,61		80.642	701	0,04524	0,04524	35,52		96.236	2.228	0,04524	0,04524	10,64
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		82.302	5.887	0,04524	0,04524	4,21		7.964	877	0,04524	0,04524	34,58
	I		3.764	1.765	0,04524	0,04524	17,36		0	0	0,04524	0,04524	-		8.847	1.246	0,04524	0,04524	24,28
P	S	01046	146.255	3.133	0,04524	0,04524	6,20	01047	166.155	4.127	0,04524	0,04524	4,29	01048	133.611	3.346	0,04524	0,04524	6,13
	I		146.255	1.418	0,04524	0,04524	13,70		166.155	77	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		5.064	3.020	0,04524	0,04524	10,11		14.567	3.583	0,04524	0,04524	8,33		41.036	3.109	0,04524	0,04524	8,96
	I		5.064	719	0,04524	0,04524	42,47		0	0	0,04524	0,04524	-		41.036	26	0,04524	0,04524	NS
P	S	01049	50.312	7.387	0,04524	0,04524	3,68	01050	106.530	2.501	0,04524	0,04524	9,13	01051	97.230	293	0,04524	0,04524	80,62
	I		50.312	5.040	0,04524	0,04524	5,39		106.530	3.206	0,04524	0,04524	7,12		97.230	1.812	0,04524	0,04524	13,04
S	S		38.624	2.577	0,04524	0,04524	10,88		34.815	765	0,04524	0,04524	37,02		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		41.511	1.861	0,04524	0,04524	14,95		34.815	3.818	0,04524	0,04524	7,42		18.517	3.269	0,04524	0,04524	9,04
P	S	01052	66.623	140	0,04524	0,04524	NS	01053	29.556	3.902	0,04524	0,04524	7,36	01054	186.011	4.857	0,09048	0,09048	3,96
	I		66.623	1.372	0,04524	0,04524	18,91		29.556	4.650	0,04524	0,04524	6,17		186.011	3.481	0,04524	0,04524	1,89
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		30.683	300	0,04524	0,04524	95,43		56.598	3.781	0,04524	0,04524	7,06
	I		23.947	3.647	0,04524	0,04524	7,99		30.683	4.015	0,04524	0,04524	7,13		56.598	5.676	0,04524	0,04524	4,70
P	S	01055	32.242	127	0,04524	0,04524	NS	01056	0	0	0,04524	0,04524	-	01057	-14.174	1.487	0,04524	0,04524	21,50
	I		120.467	2.239	0,04524	0,04524	9,67		54.434	3.100	0,04524	0,04524	8,66		-4.503	5.251	0,04524	0,04524	5,95
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		32.116	4.406	0,04524	0,04524	6,47		-606	5.473	0,04524	0,04524	5,66		23.857	4.052	0,04524	0,04524	7,19
P	S	01058	-24.079	6.090	0,04524	0,04524	5,37	02507	239.084	2.151	0,09048	0,09048	2,56	02508	162.635	2.940	0,04524	0,04524	6,12
	I		-24.079	6.687	0,04524	0,04524	4,89		0	0	0,04524	0,04524	-		162.635	3.538	0,04524	0,04524	5,09
S	S		9.112	414	0,04524	0,04524	73,04		7.753	23.774	0,04524	0,04524	1,28		28.970	10.620	0,04524	0,04524	2,71
	I		9.112	3.120	0,04524	0,04524	9,69		0	0	0,04524	0,04524	-		28.970	4.709	0,04524	0,04524	6,11
P	S	02509	428.645	13.685	0,09048	0,09048	1,85	02510	133.402	7.944	0,04524	0,04524	2,59	02511	106.769	11.280	0,04524	0,04524	2,02
	I		428.645	6.763	0,09048	0,09048	3,74		133.402	10.468	0,04524	0,04524	1,96		106.769	11.971	0,04524	0,04524	1,91
S	S		292.304	13.569	0,09048	0,09048	2,60		56.466	3.506	0,04524	0,04524	7,62		132.450	7.865	0,04524	0,04524	2,62
	I		292.304	12.227	0,09048	0,09048	2,88		56.466	6.046	0,04524	0,04524	4,42		0	0	0,04524	0,04524	-
Primo Impalcato					**Soletta 15-14-9-10-4b-7b**														
P	S	00381	238.617	2.906	0,09048	0,09048	2,76	00382	208.515	6.065	0,04524	0,04524	2,29	00383	143.209	5.570	0,04524	0,04524	3,54
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		22.004	15.251	0,09048	0,09048	15,82		7.409	11.559	0,04524	0,04524	2,63		-3.558	8.411	0,04524	0,04524	3,71
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00384	142.373	3.104	0,04524	0,04524	6,37	00385	107.468	3.941	0,04524	0,04524	5,78	00386	84.505	6.440	0,04524	0,04524	3,82
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		107.468	5.230	0,04524	0,04524	4,35		84.505	4.941	0,04524	0,04524	4,98
S	S		-15.370	9.754	0,04524	0,04524	3,29		-40.789	3.549	0,04524	0,04524	9,57		-48.332	4.032	0,04524	0,04524	8,56
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		-40.789	3.262	0,04524	0,04524	10,41		-48.332	3.769	0,04524	0,04524	9,16
P	S	00387	73.199	7.567	0,04524	0,04524	3,36	00388	60.837	8.190	0,04524	0,04524	3,22	00389	88.029	6.089	0,04524	0,04524	4,00
	I		73.199	4.140	0,04524	0,04524	6,15		60.837	4.407	0,04524	0,04524	5,99		88.029	3.499	0,04524	0,04524	6,96
S	S		-36.952	4.105	0,04524	0,04524	8,20		-46.657	4.088	0,04524	0,04524	8,41		-27.967	3.486	0,04524	0,04524	9,47
	I		-36.952	3.506	0,04524	0,04524	9,60		-46.657	3.686	0,04524	0,04524	9,33		-27.967	2.991	0,04524	0,04524	11,03
P	S	00390	107.003	4.146	0,04524	0,04524	5,50	00391	146.816	26	0,04524	0,04524	NS	00392	148.740	731	0,04524	0,04524	26,29
	I		107.0	4.337	0,045	0,045	5,26		0	0	0,045	0,045	-		0	0	0,045	0,045	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
			03		24	24					24	24					24	24	
S	S		-22.008	3.258	0,04524	0,04524	9,99		7.862	7.717	0,04524	0,04524	3,93		18.528	6.936	0,04524	0,04524	4,26
	I		-22.008	2.985	0,04524	0,04524	10,91		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00393	163.770	825	0,04524	0,04524	21,69	00394	225.565	500	0,09048	0,09048	2,28	00395	183.489	2.867	0,09048	0,09048	3,16
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		30.774	9.845	0,04524	0,04524	2,91		79.839	14.207	0,04524	0,04524	1,76		15.710	14.839	0,04524	0,04524	2,00
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		79.839	581	0,04524	0,04524	42,96		15.710	1.381	0,04524	0,04524	21,54
P	S	00396	146.403	4.426	0,04524	0,04524	4,39	00397	123.765	10.171	0,04524	0,04524	2,10	00398	31.305	12.874	0,04524	0,04524	2,22
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		123.765	8.910	0,04524	0,04524	2,40		31.305	5.284	0,04524	0,04524	5,41
S	S		56.493	11.909	0,04524	0,04524	2,24		139.423	2.208	0,04524	0,04524	9,07		67.554	4.645	0,04524	0,04524	5,57
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		139.423	2.374	0,04524	0,04524	8,43		67.554	3.850	0,04524	0,04524	6,72
P	S	00399	690	13.711	0,04524	0,04524	2,25	00400	5.592	12.745	0,04524	0,04524	2,39	00401	39.798	11.086	0,04524	0,04524	2,52
	I		690	2.764	0,04524	0,04524	11,17		5.592	2.748	0,04524	0,04524	11,10		39.798	5.428	0,04524	0,04524	5,15
S	S		78.576	4.402	0,04524	0,04524	5,69		76.391	2.070	0,04524	0,04524	12,18		179.139	932	0,04524	0,04524	17,74
	I		78.576	3.294	0,04524	0,04524	7,61		94.734	2.849	0,04524	0,04524	8,37		208.251	1.355	0,04524	0,04524	10,27
P	S	00402	65.700	7.983	0,09048	0,09048	8,53	00403	160.322	3.219	0,09048	0,09048	3,46	00404	230.443	3.403	0,09048	0,09048	2,98
	I		65.700	9.470	0,04524	0,04524	1,77		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		305.870	558	0,09048	0,09048	1,77		241.155	4.083	0,09048	0,09048	3,13		131.703	2.021	0,09048	0,09048	3,26
	I		308.963	1.010	0,04524	0,04524	1,54		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	01059	138.684	2.114	0,04524	0,04524	9,50	01060	130.332	2.299	0,04524	0,04524	9,05	01061	217.674	9.762	0,09048	0,09048	10,40
	I		138.684	1.288	0,04524	0,04524	15,60		130.332	1.463	0,04524	0,04524	14,22		217.674	761	0,04524	0,04524	2,11
S	S		-9.251	3.998	0,04524	0,04524	7,91		-7.661	3.068	0,04524	0,04524	10,26		44.289	7.977	0,04524	0,04524	3,46
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		-7.661	342	0,04524	0,04524	92,07		44.289	2.214	0,04524	0,04524	12,47
P	S	01062	83.889	160	0,04524	0,04524	NS	01063	96.530	698	0,09048	0,09048	3,10	01064	115.688	3.278	0,04524	0,04524	6,73
	I		89.628	970	0,04524	0,04524	24,98		103.512	989	0,04524	0,04524	2,68		115.688	1.952	0,04524	0,04524	11,30
S	S		90.121	1.748	0,04524	0,04524	13,84		287.315	1.543	0,09048	0,09048	2,08		-19.489	2.299	0,04524	0,04524	14,08
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		-26.243	1.038	0,04524	0,04524	31,67
P	S	01065	163.871	4.426	0,04524	0,04524	4,04	01066	200.657	75	0,04524	0,04524	NS	01067	154.199	2.696	0,04524	0,04524	6,95
	I		163.871	1.037	0,04524	0,04524	17,25		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		7.206	4.552	0,04524	0,04524	6,67		43.491	6.148	0,04524	0,04524	4,50		112.203	5.396	0,04524	0,04524	4,14
	I		7.206	1.448	0,04524	0,04524	20,98		43.491	1.812	0,04524	0,04524	15,27		112.203	1.246	0,04524	0,04524	17,94
P	S	01068	73.839	7.043	0,04524	0,04524	3,61	01069	99.967	3.347	0,04524	0,04524	6,99	01070	116.281	4.149	0,04524	0,04524	5,31
	I		73.839	2.085	0,04524	0,04524	12,19		99.967	2.760	0,04524	0,04524	8,48		116.281	1.284	0,04524	0,04524	17,14
S	S		190.657	503	0,04524	0,04524	30,83		321	1.222	0,04524	0,04524	25,28		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		204.461	615	0,04524	0,04524	23,19		321	3.080	0,04524	0,04524	10,03		44.624	2.694	0,04524	0,04524	10,24
P	S	01071	100.066	608	0,04524	0,04524	38,46	01072	44.671	4.931	0,04524	0,04524	5,59	01073	83.033	4.335	0,04524	0,04524	5,70
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		44.671	124	0,04524	0,04524	NS		83.033	3.609	0,04524	0,04524	6,85
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		136.207	878	0,04524	0,04524	23,12		-14.947	1.976	0,04524	0,04524	16,21
	I		93.076	110	0,04524	0,04524	NS		136.207	2.266	0,04524	0,04524	8,96		-14.947	3.302	0,04524	0,04524	9,70
P	S	01074	111.629	3.743	0,04524	0,04524	5,99	01075	110.158	4.701	0,04524	0,04524	4,79	01076	76.242	3.062	0,04524	0,04524	8,24
	I		111.629	2.381	0,04524	0,04524	9,41		110.158	1.080	0,04524	0,04524	20,86		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		21.310	178	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		21.310	3.166	0,04524	0,04524	9,26		67.769	2.454	0,04524	0,04524	10,54		95.086	2.025	0,04524	0,04524	11,75

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
P	S	01077	20.059	8.648	0,04524	0,04524	3,40	01078	124.604	3.362	0,04524	0,04524	6,34	01079	171.228	5.966	0,04524	0,04524	2,89
	I		20.059	2.254	0,04524	0,04524	13,05		124.604	1.812	0,04524	0,04524	11,76		171.228	1.255	0,04524	0,04524	13,74
S	S		78.933	47	0,04524	0,04524	NS		3.531	2.441	0,04524	0,04524	12,56		46.094	3.764	0,04524	0,04524	7,30
	I		102.232	1.575	0,04524	0,04524	14,73		3.531	1.675	0,04524	0,04524	18,30		46.094	2.253	0,04524	0,04524	12,20
P	S	01080	149.350	7.445	0,04524	0,04524	2,57	01081	103.559	4.313	0,04524	0,04524	5,35	02512	242.950	1.740	0,09048	0,09048	2,43
	I		149.350	353	0,04524	0,04524	54,28		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		93.779	3.670	0,04524	0,04524	6,52		70.064	2.063	0,04524	0,04524	12,45		49.470	23.924	0,09048	0,09048	3,54
	I		93.779	2.399	0,04524	0,04524	9,97		70.064	592	0,04524	0,04524	43,39		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	02513	166.689	3.610	0,04524	0,04524	4,89	02514	156.410	2.329	0,04524	0,04524	7,96	02515	238.668	2.339	0,09048	0,09048	2,61
	I		166.689	3.940	0,04524	0,04524	4,48		156.410	3.372	0,04524	0,04524	5,50		257.870	2.602	0,04524	0,04524	1,66
S	S		-16.132	13.183	0,04524	0,04524	2,44		-14.885	9.638	0,04524	0,04524	3,32		13.029	29.733	0,09048	0,09048	2,50
	I		-16.132	5.535	0,04524	0,04524	5,80		-14.885	5.581	0,04524	0,04524	5,74		13.029	7.265	0,04524	0,04524	2,16
P	S	02516	154.393	10.507	0,04524	0,04524	1,78	02517	153.219	9.515	0,09048	0,09048	10,93						
	I		154.393	10.743	0,04524	0,04524	1,74		153.219	12.189	0,04524	0,04524	1,32						
S	S		164.405	600	0,04524	0,04524	29,74		326.526	4.689	0,09048	0,09048	2,49						
	I		152.150	191	0,04524	0,04524	99,04		0	0	0,04524	0,04524	-						
Primo Impalcato			**Soletta 20-14-15-7b-10b**																
P	S	00405	338.059	10.849	0,10179	0,10179	4,54	00406	199.920	11.317	0,05655	0,05655	2,26	00407	134.372	9.947	0,05655	0,05655	3,53
	I		338.059	7.534	0,09048	0,09048	3,30		199.920	6.992	0,04524	0,04524	1,84		134.372	6.450	0,04524	0,04524	2,53
S	S		33.665	6.466	0,04524	0,04524	4,39		38.135	7.290	0,04524	0,04524	3,85		37.909	6.174	0,04524	0,04524	4,55
	I		33.665	6.706	0,04524	0,04524	4,24		38.135	6.453	0,04524	0,04524	4,35		37.909	5.820	0,04524	0,04524	4,83
P	S	00408	85.993	7.472	0,05655	0,05655	6,38	00409	94.300	4.734	0,05655	0,05655	16,75	00410	150.708	3.779	0,05655	0,05655	33,54
	I		85.993	6.675	0,04524	0,04524	2,84		94.300	6.177	0,04524	0,04524	2,92		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		-7.380	5.384	0,04524	0,04524	5,84		-21.319	4.792	0,04524	0,04524	6,78		-27.066	10.278	0,04524	0,04524	3,20
	I		-7.380	5.369	0,04524	0,04524	5,86		-21.319	3.859	0,04524	0,04524	8,42		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00411	141.529	7.030	0,05655	0,05655	6,01	00412	228.000	1.065	0,05655	0,05655	7,93	00413	245.807	2.646	0,10179	0,10179	2,25
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		-20.703	12.219	0,04524	0,04524	2,66		5.286	14.374	0,04524	0,04524	2,12		6.949	20.680	0,09048	0,09048	5,35
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00414	230.716	2.873	0,10179	0,10179	2,37	00415	133.062	11.399	0,05655	0,05655	2,93	00416	103.150	8.015	0,05655	0,05655	5,40
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		103.150	13.723	0,04524	0,04524	1,58
S	S		118.947	15.466	0,13572	0,13572	4,97		167.501	14.628	0,09048	0,09048	14,71		317.750	955	0,09048	0,09048	1,74
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		317.750	1.932	0,04524	0,04524	1,39
P	S	00417	54.451	10.927	0,05655	0,05655	3,86	00418	20.051	12.334	0,05655	0,05655	3,55	00419	58.822	8.643	0,05655	0,05655	5,40
	I		54.451	10.971	0,04524	0,04524	2,14		20.051	8.774	0,04524	0,04524	2,74		58.822	2.939	0,04524	0,04524	4,92
S	S		223.890	142	0,04524	0,04524	87,93		307.075	2.140	0,10179	0,10179	11,90		291.935	507	0,10179	0,10179	22,71
	I		246.350	2.835	0,04524	0,04524	3,67		319.962	2.245	0,10681	0,10681	47,91		363.964	1.467	0,10681	0,10681	NS
P	S	00420	42.026	9.152	0,05655	0,05655	5,15	00421	-98.799	2.910	0,05655	0,05655	NS	00422	6.010	1.275	0,05655	0,05655	18,10
	I		42.026	2.189	0,04524	0,04524	5,84		-69.724	9.235	0,04524	0,04524	3,18		6.010	6.736	0,04524	0,04524	3,42
S	S		448.230	172	0,10179	0,10179	20,42		0	0	0,04524	0,04524	-		3.860	996	0,04524	0,04524	30,75
	I		546.321	1.864	0,10681	0,10681	50,59		82.714	6.123	0,04524	0,04524	4,04		3.860	7.343	0,04524	0,04524	4,17
P	S	00423	50.429	1.842	0,05655	0,05655	23,71	00424	113.253	715	0,05655	0,05655	10,77	00425	163.581	483	0,05655	0,05655	8,32
	I		50.429	6.404	0,04524	0,04524	3,19		113.253	4.730	0,04524	0,04524	3,29		163.581	2.883	0,04524	0,04524	3,64

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
S	S		-5.322	1.722	0,04524	0,04524	18,18		3.493	2.918	0,04524	0,04524	10,51		-1.238	3.206	0,04524	0,04524	9,67
	I		-5.322	7.650	0,04524	0,04524	4,09		3.493	7.161	0,04524	0,04524	4,28		-1.238	6.556	0,04524	0,04524	4,73
P	S	00426	319.709	224	0,05655	0,05655	2,47	00427	362.104	2.834	0,05655	0,05655	1,64	01082	128.823	2.614	0,05655	0,05655	50,55
	I		319.709	2.331	0,09048	0,09048	3,38		362.104	2.767	0,09048	0,09048	3,05		128.823	1.409	0,04524	0,04524	5,46
S	S		2.356	4.544	0,04524	0,04524	6,77		35.078	5.085	0,04524	0,04524	5,57		20.703	3.966	0,04524	0,04524	7,41
	I		2.356	6.783	0,04524	0,04524	4,53		35.078	6.407	0,04524	0,04524	4,42		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	01083	81.063	51	0,05655	0,05655	9,18	01084	-81.571	5.080	0,05655	0,05655	20,89	01085	338.123	3.689	0,05655	0,05655	1,69
	I		86.867	769	0,04524	0,04524	7,14		-81.571	8.100	0,04524	0,04524	3,57		338.123	3.750	0,09048	0,09048	3,96
S	S		276.438	5.529	0,09048	0,09048	3,42		405.627	1.777	0,10179	0,10179	11,02		46.507	3.503	0,04524	0,04524	7,84
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		405.627	5.698	0,10681	0,10681	8,07		46.507	5.557	0,04524	0,04524	4,94
P	S	01086	248.788	4.145	0,05655	0,05655	2,14	01087	0	0	0,05655	0,05655	-	01088	0	0	0,05655	0,05655	-
	I		248.788	4.395	0,09048	0,09048	5,83		204.127	2.409	0,09048	0,09048	4,61		113.509	3.421	0,04524	0,04524	3,94
S	S		25.434	1.494	0,04524	0,04524	19,42		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		25.434	4.211	0,04524	0,04524	6,89		18.291	3.717	0,04524	0,04524	7,95		10.098	5.826	0,04524	0,04524	5,18
P	S	01089	10.066	1.640	0,05655	0,05655	22,33	01090	-33.550	6.682	0,05655	0,05655	10,37	01091	150.741	2.631	0,05655	0,05655	48,93
	I		10.066	6.080	0,04524	0,04524	3,63		-33.550	8.032	0,04524	0,04524	3,28		150.741	3.957	0,04524	0,04524	3,24
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		217.960	1.172	0,10179	0,10179	18,89		27.692	1.752	0,04524	0,04524	16,47
	I		16.410	6.447	0,04524	0,04524	4,61		217.960	3.372	0,10681	0,10681	24,47		27.692	4.497	0,04524	0,04524	6,42
P	S	01092	146.972	902	0,05655	0,05655	10,55	01093	103.977	360	0,05655	0,05655	9,62	01094	44.839	4.055	0,05655	0,05655	33,24
	I		146.972	1.890	0,04524	0,04524	4,64		103.977	584	0,04524	0,04524	7,16		44.839	4.653	0,04524	0,04524	3,96
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		103.363	730	0,04524	0,04524	31,65
	I		22.043	3.175	0,04524	0,04524	9,22		47.638	2.448	0,04524	0,04524	11,18		172.765	2.259	0,04524	0,04524	7,57
P	S	01095	110.730	3.912	0,05655	0,05655	32,22	01096	174.643	3.730	0,05655	0,05655	32,91	01097	199.962	13	0,05655	0,05655	6,03
	I		110.730	3.446	0,04524	0,04524	3,96		174.643	1.575	0,04524	0,04524	4,45		203.093	637	0,04524	0,04524	4,91
S	S		5.276	4.054	0,04524	0,04524	7,53		2.481	5.826	0,04524	0,04524	5,27		36.221	4.821	0,04524	0,04524	5,85
	I		5.276	2.249	0,04524	0,04524	13,57		2.481	1.441	0,04524	0,04524	21,33		-1.704	842	0,04524	0,04524	36,87
P	S	01098	172.429	1.320	0,05655	0,05655	11,81	01099	83.375	6.430	0,05655	0,05655	8,44	02518	513.273	4.311	0,10179	0,10179	18,24
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		83.375	4.401	0,04524	0,04524	3,72		513.273	1.089	0,09048	0,09048	5,28
S	S		107.973	1.634	0,04524	0,04524	13,90		201.140	286	0,04524	0,04524	50,91		120.871	12.617	0,04524	0,04524	1,71
	I		33.289	24	0,04524	0,04524	NS		210.636	633	0,04524	0,04524	21,64		120.871	13.032	0,04524	0,04524	1,66
P	S	02519	151.769	3.611	0,05655	0,05655	44,35	02520	248.181	1.956	0,10179	0,10179	2,12	02521	145.222	9.448	0,05655	0,05655	3,67
	I		151.769	3.366	0,04524	0,04524	3,52		0	0	0,04524	0,04524	-		145.222	13.345	0,04524	0,04524	1,42
S	S		-7.787	13.641	0,04524	0,04524	2,31		22.946	33.219	0,09048	0,09048	2,04		356.596	1.986	0,09048	0,09048	1,59
	I		-7.787	3.513	0,04524	0,04524	8,97		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	02522	-88.956	7.653	0,05655	0,05655	9,06												
	I		-34.362	6.046	0,04524	0,04524	3,99												
S	S		713.261	3.712	0,10179	0,10179	1,96												
	I		713.261	9.437	0,10681	0,10681	1,24												
Primo Impalcato							**Soletta 20-19-13-14**												
P	S	00060	632.848	1.045	0,12221	0,12221	NS	00061	138.902	8.046	0,07697	0,07697	9,08	00064	165.196	3.863	0,07697	0,07697	84,10
	I		632.848	4.461	0,11812	0,11812	4,90		138.902	2.404	0,06158	0,06158	5,17		0	0	0,06158	0,06158	-
S	S		79.267	12.045	0,04524	0,04524	2,08		942	12.604	0,04524	0,04524	2,45		94.788	11.124	0,04524	0,04524	2,14
	I		79.267	16.061	0,04524	0,04524	1,56		942	809	0,04524	0,04524	38,13		0	0	0,04524	0,04524	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
P	S	00091	356.835	1.927	0,07697	0,07697	7,62	00428	740.299	12.653	0,12221	0,12221	1,63	00429	613.383	5.851	0,12221	0,12221	6,08
	I		370.745	467	0,06158	0,06158	3,46		740.299	12.943	0,11812	0,11812	1,33		613.383	1.988	0,11812	0,11812	9,25
S	S		71.297	8.117	0,04524	0,04524	3,15		58.752	3.979	0,04524	0,04524	6,67		87.397	7.088	0,04524	0,04524	3,44
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		58.752	3.442	0,04524	0,04524	7,71		87.397	4.265	0,04524	0,04524	5,72
P	S	00430	434.829	129	0,07697	0,07697	2,54	00431	467.151	2.802	0,07697	0,07697	5,18	00432	198.046	10.859	0,07697	0,07697	4,54
	I		451.567	909	0,06158	0,06158	1,72		0	0	0,06158	0,06158	-		198.046	4.585	0,06158	0,06158	3,41
S	S		19.596	3.992	0,04524	0,04524	7,38		57.850	723	0,04524	0,04524	36,79		58.279	5.590	0,04524	0,04524	4,75
	I		19.596	1.050	0,04524	0,04524	28,05		0	0	0,04524	0,04524	-		58.279	8.323	0,04524	0,04524	3,19
P	S	00433	88.159	11.790	0,07697	0,07697	5,07	00434	52.275	11.547	0,07697	0,07697	5,61	00435	61.898	10.283	0,07697	0,07697	6,67
	I		88.159	5.702	0,06158	0,06158	3,83		52.275	5.025	0,06158	0,06158	4,38		61.898	3.692	0,06158	0,06158	5,03
S	S		67.982	6.126	0,04524	0,04524	4,22		70.790	5.397	0,04524	0,04524	4,75		41.726	4.962	0,04524	0,04524	5,60
	I		67.982	8.575	0,04524	0,04524	3,01		70.790	6.818	0,04524	0,04524	3,76		41.726	4.972	0,04524	0,04524	5,59
P	S	00436	116.827	231	0,07697	0,07697	8,94	00437	123.747	4.683	0,07697	0,07697	84,01	00438	122.369	3.353	0,07697	0,07697	39,28
	I		0	0	0,06158	0,06158	-		0	0	0,06158	0,06158	-		122.369	270	0,06158	0,06158	7,87
S	S		44.181	413	0,04524	0,04524	66,88		39.390	7.375	0,04524	0,04524	3,79		27.824	5.094	0,04524	0,04524	5,66
	I		45.552	21	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00439	108.676	3.973	0,07697	0,07697	NS	00440	131.889	7.492	0,07697	0,07697	10,80	00441	77.161	14.973	0,07697	0,07697	3,64
	I		108.676	2.890	0,06158	0,06158	5,12		131.889	7.522	0,06158	0,06158	2,97		77.161	14.500	0,06158	0,06158	2,08
S	S		2.687	5.105	0,04524	0,04524	6,02		1.816	5.092	0,04524	0,04524	6,05		-38.473	8.307	0,04524	0,04524	4,07
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		-38.473	6.485	0,04524	0,04524	5,21
P	S	00442	57.393	18.268	0,07697	0,07697	2,89	00443	86.713	21.041	0,07697	0,07697	2,28	00444	176.228	23.410	0,07697	0,07697	1,65
	I		57.393	15.454	0,06158	0,06158	2,05		86.713	16.105	0,06158	0,06158	1,88		176.228	17.847	0,06158	0,06158	1,43
S	S		-36.334	9.280	0,04524	0,04524	3,62		18.132	9.624	0,04524	0,04524	3,07		41.559	11.364	0,04524	0,04524	2,45
	I		-36.334	8.336	0,04524	0,04524	4,03		18.132	8.862	0,04524	0,04524	3,34		41.559	10.217	0,04524	0,04524	2,72
P	S	00445	313.979	25.276	0,12221	0,12221	2,09	01100	319.382	1.421	0,07697	0,07697	7,41	01101	122.720	1.436	0,07697	0,07697	12,61
	I		313.979	20.430	0,11812	0,11812	2,34		335.976	45	0,06158	0,06158	4,53		0	0	0,06158	0,06158	-
S	S		49.971	11.322	0,04524	0,04524	2,40		34.531	4.920	0,04524	0,04524	5,76		51.857	3.135	0,04524	0,04524	8,63
	I		49.971	10.951	0,04524	0,04524	2,48		34.531	4.013	0,04524	0,04524	7,06		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	01102	108.327	8.549	0,07697	0,07697	8,56	01103	480.337	10.774	0,12221	0,12221	3,98	01104	192.774	233	0,07697	0,07697	7,60
	I		108.327	8.680	0,06158	0,06158	2,83		480.337	11.260	0,11812	0,11812	3,10		204.357	853	0,06158	0,06158	5,82
S	S		-4.010	3.135	0,04524	0,04524	9,96		35.409	1.127	0,04524	0,04524	25,09		36.288	2.893	0,04524	0,04524	9,75
	I		-19.431	859	0,04524	0,04524	37,68		16.578	4.703	0,04524	0,04524	6,31		36.288	5.602	0,04524	0,04524	5,04
P	S	01105	297.471	4.376	0,12221	0,12221	15,89	01106	269.936	12.990	0,12221	0,12221	4,52	01107	108.606	868	0,07697	0,07697	10,79
	I		297.471	4.181	0,11812	0,11812	9,71		269.936	12.012	0,11812	0,11812	4,08		108.606	439	0,06158	0,06158	7,79
S	S		36.672	935	0,04524	0,04524	30,14		75.556	5.106	0,04524	0,04524	4,95		22.021	47	0,04524	0,04524	NS
	I		73.492	2.979	0,04524	0,04524	8,54		75.556	6.562	0,04524	0,04524	3,85		22.021	3.863	0,04524	0,04524	7,58
P	S	01108	118.694	7.469	0,07697	0,07697	11,19	01109	94.127	4.107	0,07697	0,07697	NS	01110	96.427	3.142	0,07697	0,07697	33,39
	I		118.694	9.056	0,06158	0,06158	2,70		0	0	0,06158	0,06158	-		96.427	3.666	0,06158	0,06158	4,73
S	S		53.455	2.461	0,04524	0,04524	10,94		23.712	1.135	0,04524	0,04524	25,68		33.285	1.293	0,04524	0,04524	21,99
	I		53.455	5.166	0,04524	0,04524	5,21		23.712	489	0,04524	0,04524	59,61		33.285	1.886	0,04524	0,04524	15,08
P	S	01111	86.361	10.005	0,07697	0,07697	6,67												
	I		86.361	10.534	0,06158	0,06158	2,59												
S	S		10.73	4.632	0,045	0,045	6,50												

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0 10.730	4.404	24 0,04524	24 0,04524	6,84												
Primo Impalcato					**Soletta 14-13-8-9**														
P	S	00061	136.687	5.880	0,04524	0,04524	3,45	00062	135.699	5.597	0,04524	0,04524	3,64	00063	135.188	3.584	0,04524	0,04524	5,69
	I		136.687	1.676	0,04524	0,04524	12,09		135.699	1.094	0,04524	0,04524	18,60		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		-57.357	12.027	0,04524	0,04524	2,93		-28.094	9.037	0,04524	0,04524	3,65		60.963	8.917	0,04524	0,04524	2,96
	I		-57.357	3.066	0,04524	0,04524	11,48		-28.094	3.067	0,04524	0,04524	10,76		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00064	166.209	3.536	0,04524	0,04524	5,00	00352	120.128	6.653	0,04524	0,04524	3,26	00353	89.060	4.234	0,04524	0,04524	5,73
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		120.128	4.889	0,04524	0,04524	4,44		89.060	2.250	0,04524	0,04524	10,79
S	S		78.757	10.078	0,04524	0,04524	2,48		-24.411	3.262	0,04524	0,04524	10,04		-3.622	3.158	0,04524	0,04524	9,88
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00354	86.588	59	0,04524	0,04524	NS	00355	115.156	2.688	0,04524	0,04524	8,22	00437	126.062	4.698	0,04524	0,04524	4,51
	I		91.578	37	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		-7.467	5.574	0,04524	0,04524	5,65		18.689	6.803	0,04524	0,04524	4,34		32.002	7.557	0,04524	0,04524	3,78
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00438	111.704	3.385	0,04524	0,04524	6,62	00439	105.385	4.421	0,04524	0,04524	5,19	00440	122.953	7.879	0,04524	0,04524	2,72
	I		111.704	226	0,04524	0,04524	99,12		105.385	3.179	0,04524	0,04524	7,21		122.953	7.909	0,04524	0,04524	2,71
S	S		25.224	4.807	0,04524	0,04524	6,04		33.319	3.975	0,04524	0,04524	7,15		-21.750	4.081	0,04524	0,04524	7,97
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00446	102.942	895	0,04524	0,04524	25,86	00447	46.787	7.964	0,04524	0,04524	3,44	00448	27.525	7.906	0,04524	0,04524	3,65
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		46.787	805	0,04524	0,04524	34,07		27.525	1.324	0,04524	0,04524	21,80
S	S		59.807	543	0,04524	0,04524	48,72		29.226	3.461	0,04524	0,04524	8,30		17.978	3.100	0,04524	0,04524	9,54
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		29.226	2.028	0,04524	0,04524	14,17		17.978	2.485	0,04524	0,04524	11,90
P	S	00449	14.476	8.293	0,04524	0,04524	3,60	00450	46.977	6.980	0,04524	0,04524	3,93	00451	91.266	914	0,04524	0,04524	26,37
	I		14.476	1.387	0,04524	0,04524	21,51		44.612	121	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		22.729	2.938	0,04524	0,04524	9,95		13.489	2.976	0,04524	0,04524	10,05		52.769	74	0,04524	0,04524	NS
	I		22.729	2.581	0,04524	0,04524	11,32		13.489	1.416	0,04524	0,04524	21,12		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00452	80.270	11.879	0,04524	0,04524	2,10	00453	62.248	12.536	0,04524	0,04524	2,10	00454	53.078	14.201	0,04524	0,04524	1,90
	I		80.270	10.267	0,04524	0,04524	2,43		62.248	9.073	0,04524	0,04524	2,90		53.078	9.485	0,04524	0,04524	2,84
S	S		-46.617	6.264	0,04524	0,04524	5,49		-43.993	6.120	0,04524	0,04524	5,59		-28.819	6.176	0,04524	0,04524	5,35
	I		-46.617	5.221	0,04524	0,04524	6,59		-43.993	4.842	0,04524	0,04524	7,06		-28.819	5.381	0,04524	0,04524	6,14
P	S	00455	56.928	13.339	0,04524	0,04524	2,00	00456	62.434	12.730	0,04524	0,04524	2,06	00457	83.822	12.220	0,04524	0,04524	2,02
	I		56.928	9.354	0,04524	0,04524	2,85		62.434	10.978	0,04524	0,04524	2,39		83.822	12.161	0,04524	0,04524	2,03
S	S		-41.968	6.429	0,04524	0,04524	5,30		-48.503	6.427	0,04524	0,04524	5,37		-64.157	6.708	0,04524	0,04524	5,32
	I		-41.968	5.315	0,04524	0,04524	6,41		-48.503	5.718	0,04524	0,04524	6,04		-64.157	5.520	0,04524	0,04524	6,47
P	S	01112	114.704	5.153	0,04524	0,04524	4,30	01113	100.385	1.683	0,04524	0,04524	13,88	01114	112.050	7.013	0,04524	0,04524	3,19
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		112.050	6.085	0,04524	0,04524	3,68
S	S		51.029	2.824	0,04524	0,04524	9,60		34.086	3.552	0,04524	0,04524	7,99		-23.162	2.464	0,04524	0,04524	13,25
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		-23.162	397	0,04524	0,04524	82,23
P	S	01115	103.433	7.461	0,04524	0,04524	3,10	01116	74.608	3.592	0,04524	0,04524	7,06	01117	84.189	2.606	0,04524	0,04524	9,45
	I		103.433	7.718	0,04524	0,04524	2,99		0	0	0,04524	0,04524	-		84.189	3.129	0,04524	0,04524	7,87
S	S		-28.400	2.950	0,04524	0,04524	11,20		24.587	699	0,04524	0,04524	41,61		-5.145	1.317	0,04524	0,04524	23,77
	I		-28.400	96	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-		-5.145	974	0,04524	0,04524	32,14
P	S	01118	79.51	7.300	0,045	0,045	3,42	01119	40.62	612	0,045	0,045	45,5	01120	54.62	4.608	0,045	0,045	5,82

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		779.517	7.879	0,04524	0,04524	3,17		940.629	723	0,04524	0,04524	638,57		354.623	6.669	0,04524	0,04524	4,02
S	S		-47.180	3.406	0,04524	0,04524	10,11		0	0	0,04524	0,04524	-		-25.636	1.770	0,04524	0,04524	18,55
	I		-47.180	2.759	0,04524	0,04524	12,48		4.371	1.285	0,04524	0,04524	23,81		-25.636	3.535	0,04524	0,04524	9,29
P	S	01121	30.276	2.911	0,04524	0,04524	9,84	01122	48.322	2.107	0,04524	0,04524	12,96	01123	58.898	8.154	0,04524	0,04524	3,25
	I		30.276	166	0,04524	0,04524	NS		48.322	3.893	0,04524	0,04524	7,02		58.898	8.040	0,04524	0,04524	3,30
S	S		5.212	331	0,04524	0,04524	92,23		-5.934	302	0,04524	0,04524	NS		-47.092	3.383	0,04524	0,04524	10,18
	I		5.212	1.561	0,04524	0,04524	19,56		-5.934	2.627	0,04524	0,04524	11,94		-47.092	4.275	0,04524	0,04524	8,05
P	S	01124	73.171	1.179	0,04524	0,04524	21,59	01125	82.681	4.336	0,04524	0,04524	5,71						
	I		73.171	98	0,04524	0,04524	NS		82.681	5.141	0,04524	0,04524	4,81						
S	S		5.573	660	0,04524	0,04524	46,21		-24.664	1.605	0,04524	0,04524	20,41						
	I		5.573	358	0,04524	0,04524	85,20		-24.664	1.737	0,04524	0,04524	18,86						
Primo Impalcato			**Soletta 4-5-9-8**																
P	S	00058	396.236	3.144	0,09048	0,09048	8,80	00062	140.865	6.396	0,04524	0,04524	3,11	00063	136.490	3.177	0,04524	0,04524	6,38
	I		396.236	2.658	0,09048	0,09048	10,41		140.865	695	0,04524	0,04524	28,63		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		84.407	10.469	0,04524	0,04524	2,35		20.334	10.479	0,04524	0,04524	2,81		76.438	10.678	0,04524	0,04524	2,36
	I		84.407	13.105	0,04524	0,04524	1,88		20.334	2.590	0,04524	0,04524	11,35		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00065	224.940	598	0,04524	0,04524	20,72	00342	244.335	859	0,04524	0,04524	12,33	00343	148.908	447	0,09048	0,09048	2,73
	I		205.870	332	0,04524	0,04524	42,57		0	0	0,04524	0,04524	-		269.124	1.108	0,04524	0,04524	1,78
S	S		48.684	174	0,04524	0,04524	NS		49.494	147	0,04524	0,04524	NS		6.705	4.284	0,04524	0,04524	7,10
	I		56.949	197	0,04524	0,04524	NS		46.498	47	0,04524	0,04524	NS		6.705	1.700	0,04524	0,04524	17,89
P	S	00344	387.332	4.699	0,09048	0,09048	6,03	00345	470.689	9.608	0,09048	0,09048	2,29	00346	204.178	19.985	0,09048	0,09048	3,83
	I		387.332	1.961	0,09048	0,09048	14,44		470.689	6.832	0,09048	0,09048	3,22		204.178	8.438	0,04524	0,04524	1,38
S	S		42.738	5.637	0,04524	0,04524	4,92		8.000	5.635	0,04524	0,04524	5,38		40.088	11.077	0,04524	0,04524	2,52
	I		42.738	4.058	0,04524	0,04524	6,83		8.000	5.241	0,04524	0,04524	5,79		40.088	6.605	0,04524	0,04524	4,23
P	S	00347	123.370	2.414	0,09048	0,09048	3,44	00348	97.805	413	0,04524	0,04524	57,08	00349	61.482	15.305	0,04524	0,04524	1,72
	I		136.452	8.025	0,04524	0,04524	1,65		93.907	6.635	0,04524	0,04524	3,60		61.482	7.530	0,04524	0,04524	3,50
S	S		113.845	981	0,04524	0,04524	22,65		54.215	4.775	0,04524	0,04524	5,63		5.792	7.219	0,04524	0,04524	4,22
	I		115.883	2.372	0,04524	0,04524	9,29		54.215	1.442	0,04524	0,04524	18,63		5.792	4.906	0,04524	0,04524	6,21
P	S	00350	74.105	15.130	0,04524	0,04524	1,68	00351	85.754	12.127	0,04524	0,04524	2,02	00352	122.678	7.027	0,04524	0,04524	3,05
	I		74.105	9.328	0,04524	0,04524	2,72		85.754	8.063	0,04524	0,04524	3,04		122.678	5.851	0,04524	0,04524	3,67
S	S		-19.942	6.571	0,04524	0,04524	4,93		-13.382	6.568	0,04524	0,04524	4,86		1.707	3.891	0,04524	0,04524	7,91
	I		-19.942	4.821	0,04524	0,04524	6,72		-13.382	3.713	0,04524	0,04524	8,60		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00353	103.696	3.453	0,04524	0,04524	6,68	00354	73.720	732	0,04524	0,04524	34,72	00355	95.775	3.822	0,04524	0,04524	6,21
	I		103.696	1.925	0,04524	0,04524	11,99		107.646	228	0,04524	0,04524	99,76		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		8.224	4.617	0,04524	0,04524	6,56		20.191	4.804	0,04524	0,04524	6,12		29.755	7.273	0,04524	0,04524	3,95
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00356	91.066	1.209	0,04524	0,04524	19,95	00357	44.988	5.789	0,04524	0,04524	4,76	00358	30.416	6.452	0,04524	0,04524	4,44
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		44.988	661	0,04524	0,04524	41,69		42.791	1.563	0,04524	0,04524	17,74
S	S		38.615	3.153	0,04524	0,04524	8,89		30.169	1.740	0,04524	0,04524	16,47		30.267	2.314	0,04524	0,04524	12,38
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		30.169	1.899	0,04524	0,04524	15,10		30.267	4.188	0,04524	0,04524	6,84
P	S	00359	52.689	4.878	0,04524	0,04524	5,53	00360	68.287	4.672	0,04524	0,04524	5,53	00361	103.847	121	0,04524	0,04524	NS
	I		52.689	1.783	0,04524	0,04524	15,13		68.287	1.864	0,04524	0,04524	13,85		120.803	1.615	0,04524	0,04524	13,39
S	S		38.62	2.707	0,045	0,045	10,3		57.14	2.988	0,045	0,045	8,92		41.84	4.017	0,045	0,045	6,92

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		4 38.624	5.258	24 0,04524	24 0,04524	6 5,33		7 57.147	6.229	24 0,04524	24 0,04524	4,28		8 41.848	6.760	24 0,04524	24 0,04524	4,11
P	S	01029	305.138	8.506	0,09048	0,09048	4,03	01030	101.606	7.446	0,04524	0,04524	3,12	01031	98.995	1.385	0,04524	0,04524	16,95
	I		305.138	5.793	0,09048	0,09048	5,92		101.606	5.790	0,04524	0,04524	4,02		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		23.950	4.879	0,04524	0,04524	5,97		6.407	2.795	0,04524	0,04524	10,89		24.830	784	0,04524	0,04524	37,07
	I		23.950	5.073	0,04524	0,04524	5,74		6.407	226	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	01032	200.040	254	0,04524	0,04524	57,72	01033	59.152	2.223	0,04524	0,04524	11,92	01034	77.895	2.538	0,04524	0,04524	9,89
	I		185.376	54	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-		77.895	3.129	0,04524	0,04524	8,02
S	S		29.051	3.819	0,04524	0,04524	7,53		22.726	265	0,04524	0,04524	NS		13.030	33	0,04524	0,04524	NS
	I		29.051	4.356	0,04524	0,04524	6,60		22.726	244	0,04524	0,04524	NS		16.951	1.475	0,04524	0,04524	20,10
P	S	01035	70.561	8.352	0,04524	0,04524	3,07	01036	59.408	462	0,04524	0,04524	57,32	01037	75.942	5.739	0,04524	0,04524	4,40
	I		70.561	6.312	0,04524	0,04524	4,06		59.408	1.507	0,04524	0,04524	17,57		75.942	5.799	0,04524	0,04524	4,35
S	S		7.503	3.208	0,04524	0,04524	9,46		15.774	137	0,04524	0,04524	NS		36.437	2.061	0,04524	0,04524	13,68
	I		7.503	2.714	0,04524	0,04524	11,19		15.774	3.976	0,04524	0,04524	7,48		36.437	4.094	0,04524	0,04524	6,89
P	S	01038	90.195	480	0,04524	0,04524	50,39	01039	175.961	3.237	0,09048	0,09048	3,35	01040	154.517	10.245	0,09048	0,09048	14,44
	I		103.673	434	0,04524	0,04524	53,18		175.961	3.629	0,04524	0,04524	1,92		154.517	6.250	0,04524	0,04524	1,73
S	S		27.337	2.006	0,04524	0,04524	14,40		27.809	1.775	0,04524	0,04524	16,25		44.670	5.770	0,04524	0,04524	4,78
	I		27.337	5.515	0,04524	0,04524	5,24		46.231	3.587	0,04524	0,04524	7,66		44.670	5.647	0,04524	0,04524	4,88
Primo Impalcato					**Soletta 3b-3-4-8**														
P	S	00232	66.163	9.352	0,04524	0,04524	2,78	00233	84.441	10.580	0,04524	0,04524	2,33	00234	150.601	5.955	0,04524	0,04524	3,20
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		80.787	5.974	0,04524	0,04524	4,17		80.860	4.930	0,04524	0,04524	5,05		76.042	5.319	0,04524	0,04524	4,75
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00235	55.261	9.456	0,04524	0,04524	2,83	00236	134.388	4.633	0,04524	0,04524	4,42	00237	176.269	1.402	0,04524	0,04524	11,98
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		117.156	42	0,04524	0,04524	NS
S	S		68.998	5.613	0,04524	0,04524	4,59		76.990	4.573	0,04524	0,04524	5,50		87.220	6.851	0,04524	0,04524	3,56
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00238	333.774	269	0,09048	0,09048	NS	00239	295.093	1.075	0,09048	0,09048	32,60	00240	150.569	412	0,04524	0,04524	46,25
	I		333.774	3.207	0,09048	0,09048	10,05		295.093	3.850	0,09048	0,09048	9,10		176.835	3.539	0,04524	0,04524	4,73
S	S		112.670	341	0,04524	0,04524	65,45		37.522	3.182	0,04524	0,04524	8,84		3.207	3.994	0,04524	0,04524	7,68
	I		112.670	3.927	0,04524	0,04524	5,68		47.053	2.508	0,04524	0,04524	10,93		3.207	1.958	0,04524	0,04524	15,67
P	S	00241	177.515	985	0,04524	0,04524	16,93	00242	129.562	742	0,04524	0,04524	28,13	00243	166.623	1.606	0,04524	0,04524	10,99
	I		177.515	3.345	0,04524	0,04524	4,99		155.772	2.515	0,04524	0,04524	7,40		166.623	1.858	0,04524	0,04524	9,50
S	S		2.881	4.676	0,04524	0,04524	6,57		2.402	4.964	0,04524	0,04524	6,19		8.213	4.909	0,04524	0,04524	6,17
	I		2.881	1.031	0,04524	0,04524	29,78		2.402	815	0,04524	0,04524	37,72		8.213	910	0,04524	0,04524	33,30
P	S	00244	281.741	1.849	0,04524	0,04524	3,82	00245	257.676	2.528	0,04524	0,04524	3,70	00246	57.025	5.852	0,04524	0,04524	4,56
	I		281.741	1.466	0,04524	0,04524	4,82		0	0	0,04524	0,04524	-		57.025	3.496	0,04524	0,04524	7,63
S	S		45.839	677	0,04524	0,04524	40,62		56.465	700	0,04524	0,04524	38,15		80.181	3.905	0,04524	0,04524	6,38
	I		48.668	98	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-		80.181	6.604	0,04524	0,04524	3,78
P	S	00247	38.240	8.783	0,04524	0,04524	3,20	00248	37.762	9.196	0,04524	0,04524	3,06	00249	25.586	9.263	0,04524	0,04524	3,13
	I		38.240	4.522	0,04524	0,04524	6,21		37.762	3.088	0,04524	0,04524	9,10		25.586	2.627	0,04524	0,04524	11,04
S	S		64.796	3.693	0,04524	0,04524	7,06		55.823	4.061	0,04524	0,04524	6,59		35.738	3.103	0,04524	0,04524	9,10
	I		64.796	6.612	0,04524	0,04524	3,94		55.823	5.328	0,04524	0,04524	5,02		35.738	3.779	0,04524	0,04524	7,48
P	S	00250	35.01	9.242	0,045	0,045	3,06	00251	79.29	7.253	0,045	0,045	3,45	00258	63.84	528	0,045	0,045	49,53

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		535.015	1.926	0,04524	0,04524	14,70		10	0	0,04524	0,04524	-		80	0	0,04524	0,04524	-
S	S		34.941	2.482	0,04524	0,04524	11,41		67.701	1.584	0,04524	0,04524	16,33		58.223	269	0,04524	0,04524	98,78
	I		34.941	1.952	0,04524	0,04524	14,50		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00259	44.082	1.341	0,04524	0,04524	20,60	00260	51.696	455	0,04524	0,04524	59,47	00261	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		44.082	1.833	0,04524	0,04524	15,07		51.696	2.996	0,04524	0,04524	9,03		24.427	4.348	0,04524	0,04524	6,69
S	S		46.066	3.348	0,04524	0,04524	8,21		49.477	2.677	0,04524	0,04524	10,17		28.686	3.463	0,04524	0,04524	8,31
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00262	32.347	31	0,04524	0,04524	NS	00263	52.838	239	0,04524	0,04524	NS	00264	62.114	942	0,04524	0,04524	27,90
	I		45.005	4.176	0,04524	0,04524	6,60		52.838	3.584	0,04524	0,04524	7,53		62.114	3.030	0,04524	0,04524	8,67
S	S		34.963	3.257	0,04524	0,04524	8,69		16.975	3.372	0,04524	0,04524	8,79		13.616	4.563	0,04524	0,04524	6,55
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00265	118.935	948	0,04524	0,04524	22,98	00933	223.875	2.529	0,09048	0,09048	2,76	00934	151.133	26	0,04524	0,04524	NS
	I		129.573	29	0,04524	0,04524	NS		253.380	1.754	0,04524	0,04524	1,78		145.654	86	0,04524	0,04524	NS
S	S		38.157	5.079	0,04524	0,04524	5,53		48.123	3.107	0,04524	0,04524	8,79		28.901	2.404	0,04524	0,04524	11,96
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		48.123	1.999	0,04524	0,04524	13,67		28.901	3.339	0,04524	0,04524	8,61
P	S	00935	107.599	359	0,04524	0,04524	63,37	00936	77.420	2.174	0,04524	0,04524	11,56	00937	70.670	4.694	0,04524	0,04524	5,46
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		63.365	825	0,04524	0,04524	31,74		66.229	1.108	0,04524	0,04524	23,44		67.568	892	0,04524	0,04524	29,01
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00938	61.100	52	0,04524	0,04524	NS	00939	0	0	0,04524	0,04524	-	00940	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		67.143	3.039	0,04524	0,04524	8,52		50.029	5.374	0,04524	0,04524	5,06		51.129	5.617	0,04524	0,04524	4,82
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		57.639	1.463	0,04524	0,04524	18,19		39.159	2.452	0,04524	0,04524	11,42		24.530	3.077	0,04524	0,04524	9,45
P	S	00941	47.746	235	0,04524	0,04524	NS	00942	52.516	3.820	0,04524	0,04524	7,07	00943	103.267	1.875	0,04524	0,04524	12,33
	I		62.533	4.254	0,04524	0,04524	6,17		52.516	1.197	0,04524	0,04524	22,55		103.267	2.006	0,04524	0,04524	11,52
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		19.435	1.504	0,04524	0,04524	19,59		54.173	277	0,04524	0,04524	97,02
	I		15.811	2.533	0,04524	0,04524	11,74		19.435	1.815	0,04524	0,04524	16,24		60.852	1.561	0,04524	0,04524	16,90
P	S	00944	0	0	0,04524	0,04524	-	00945	0	0	0,04524	0,04524	-	00946	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		103.283	5.178	0,04524	0,04524	4,46		89.157	5.702	0,04524	0,04524	4,26		61.762	4.863	0,04524	0,04524	5,41
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		40.223	1.381	0,04524	0,04524	20,21		21.090	5.336	0,04524	0,04524	5,50		18.885	5.849	0,04524	0,04524	5,05
P	S	00947	30.860	1.064	0,04524	0,04524	26,89	00948	163.164	4.606	0,04524	0,04524	3,90	00949	126.047	455	0,04524	0,04524	46,54
	I		30.860	3.510	0,04524	0,04524	8,15		163.164	621	0,04524	0,04524	28,91		177.866	4.430	0,04524	0,04524	3,76
S	S		18.576	289	0,04524	0,04524	NS		79.592	2.525	0,04524	0,04524	9,89		42.871	360	0,04524	0,04524	76,99
	I		18.576	5.770	0,04524	0,04524	5,12		79.592	852	0,04524	0,04524	29,32		42.871	3.084	0,04524	0,04524	8,99
P	S	00950	0	0	0,04524	0,04524	-	00951	0	0	0,04524	0,04524	-	00952	74.961	224	0,04524	0,04524	NS
	I		151.296	5.305	0,04524	0,04524	3,58		124.576	4.674	0,04524	0,04524	4,56		110.566	3.026	0,04524	0,04524	7,43
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		16.707	476	0,04524	0,04524	62,33
	I		11.894	4.668	0,04524	0,04524	6,43		12.160	5.013	0,04524	0,04524	5,99		16.707	5.446	0,04524	0,04524	5,45
P	S	00953	58.209	2.798	0,04524	0,04524	9,50	02523	50.993	8.932	0,04524	0,04524	3,04	02524	394.386	4.434	0,09048	0,09048	6,27
	I		58.209	1.767	0,04524	0,04524	15,04		0	0	0,04524	0,04524	-		394.386	4.187	0,09048	0,09048	6,64
S	S		42.543	2.018	0,04524	0,04524	13,75		99.294	826	0,04524	0,04524	28,39		192.450	3.976	0,04524	0,04524	3,86

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		42.543	5.890	0,04524	0,04524	4,71		0	0	0,04524	0,04524	-		192.450	8.218	0,04524	0,04524	1,87
P	S	02525	239.862	1.554	0,04524	0,04524	7,09	02526	171.294	4.482	0,04524	0,04524	3,84						
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-						
S	S		70.229	3.793	0,04524	0,04524	6,77		126.281	2.304	0,04524	0,04524	9,18						
	I		17.556	192	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-						
Primo Impalcato					**Soletta 9b-3b-8-13**														
P	S	00252	85.012	9.317	0,04524	0,04524	2,64	00253	82.256	10.117	0,04524	0,04524	2,45	00254	87.956	10.453	0,04524	0,04524	2,33
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		117.815	6.205	0,04524	0,04524	3,53		115.359	6.916	0,04524	0,04524	3,19		113.659	6.286	0,04524	0,04524	3,54
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00255	68.072	11.519	0,04524	0,04524	2,24	00256	58.719	10.033	0,04524	0,04524	2,64	00257	83.461	10.109	0,04524	0,04524	2,44
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		109.915	6.152	0,04524	0,04524	3,67		99.068	6.486	0,04524	0,04524	3,62		102.540	5.199	0,04524	0,04524	4,46
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00258	54.901	924	0,04524	0,04524	29,03	00259	59.633	1.413	0,04524	0,04524	18,73	00260	33.037	70	0,04524	0,04524	NS
	I		73.454	63	0,04524	0,04524	NS		59.633	1.749	0,04524	0,04524	15,13		36.973	3.416	0,04524	0,04524	8,24
S	S		70.686	2.514	0,04524	0,04524	10,20		62.673	2.441	0,04524	0,04524	10,75		51.093	3.184	0,04524	0,04524	8,51
	I		77.422	1.275	0,04524	0,04524	19,72		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00261	32.176	30	0,04524	0,04524	NS	00262	0	0	0,04524	0,04524	-	00263	32.415	112	0,04524	0,04524	NS
	I		42.381	3.929	0,04524	0,04524	7,06		41.765	4.138	0,04524	0,04524	6,72		44.848	4.071	0,04524	0,04524	6,77
S	S		49.379	3.083	0,04524	0,04524	8,83		33.742	3.467	0,04524	0,04524	8,19		27.071	4.047	0,04524	0,04524	7,14
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00264	48.308	48	0,04524	0,04524	NS	00265	105.290	109	0,04524	0,04524	NS	00266	76.757	873	0,04524	0,04524	28,85
	I		72.805	2.356	0,04524	0,04524	10,82		123.372	18	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		26.661	4.022	0,04524	0,04524	7,19		35.449	5.169	0,04524	0,04524	5,47		87.176	210	0,04524	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00267	31.354	9.338	0,04524	0,04524	3,06	00268	8.504	11.584	0,04524	0,04524	2,61	00269	20.104	11.035	0,04524	0,04524	2,67
	I		29.577	121	0,04524	0,04524	NS		8.504	906	0,04524	0,04524	33,42		20.104	897	0,04524	0,04524	32,80
S	S		25.201	3.882	0,04524	0,04524	7,48		20.153	4.012	0,04524	0,04524	7,33		27.531	4.353	0,04524	0,04524	6,63
	I		25.201	1.186	0,04524	0,04524	24,48		20.153	2.416	0,04524	0,04524	12,17		27.531	2.206	0,04524	0,04524	13,08
P	S	00270	42.431	10.464	0,04524	0,04524	2,65	00271	76.812	665	0,04524	0,04524	37,87	00277	89.299	3.477	0,04524	0,04524	6,98
	I		42.431	1.181	0,04524	0,04524	23,50		0	0	0,04524	0,04524	-		89.299	1.227	0,04524	0,04524	19,77
S	S		34.560	4.721	0,04524	0,04524	6,00		90.426	622	0,04524	0,04524	38,86		92.217	2.417	0,04524	0,04524	9,94
	I		34.560	2.030	0,04524	0,04524	13,96		0	0	0,04524	0,04524	-		85.781	1.636	0,04524	0,04524	14,98
P	S	00278	78.966	2.057	0,04524	0,04524	12,17	00279	68.259	1.130	0,04524	0,04524	22,85	00280	41.315	71	0,04524	0,04524	NS
	I		78.966	2.594	0,04524	0,04524	9,65		68.259	3.811	0,04524	0,04524	6,78		60.694	4.845	0,04524	0,04524	5,45
S	S		75.853	564	0,04524	0,04524	44,78		65.183	491	0,04524	0,04524	53,06		55.036	3.542	0,04524	0,04524	7,57
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00281	69.108	742	0,04524	0,04524	34,72	00282	77.031	1.271	0,04524	0,04524	19,80	00283	106.666	2.239	0,04524	0,04524	10,20
	I		69.108	4.752	0,04524	0,04524	5,42		77.031	4.128	0,04524	0,04524	6,10		106.666	3.317	0,04524	0,04524	6,88
S	S		51.451	3.377	0,04524	0,04524	8,02		31.643	4.156	0,04524	0,04524	6,87		29.442	5.012	0,04524	0,04524	5,73
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00284	144.624	88	0,04524	0,04524	NS	00954	87.954	2.392	0,04524	0,04524	10,18	00955	120.648	309	0,04524	0,04524	70,03

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		138.174	26	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		49.014	5.473	0,04524	0,04524	4,98		91.000	1.428	0,04524	0,04524	16,89		77.024	1.470	0,04524	0,04524	17,12
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00956	125.632	4.436	0,04524	0,04524	4,78	00957	90.236	4.694	0,04524	0,04524	5,15	00958	78.251	5.149	0,04524	0,04524	4,87
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		83.689	1.802	0,04524	0,04524	13,69		93.741	555	0,04524	0,04524	43,09		99.872	2.795	0,04524	0,04524	8,37
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00959	69.519	773	0,04524	0,04524	33,28	00960	0	0	0,04524	0,04524	-	00961	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		69.519	3.255	0,04524	0,04524	7,90		59.505	5.704	0,04524	0,04524	4,64		63.532	6.062	0,04524	0,04524	4,32
S	S		68.281	256	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		75.068	1.103	0,04524	0,04524	22,95		54.366	1.886	0,04524	0,04524	14,24		42.238	1.906	0,04524	0,04524	14,57
P	S	00962	81.929	1.057	0,04524	0,04524	23,46	00963	67.315	5.236	0,04524	0,04524	4,95	00964	64.487	2.387	0,04524	0,04524	10,94
	I		81.929	4.491	0,04524	0,04524	5,52		67.315	1.033	0,04524	0,04524	25,07		64.487	541	0,04524	0,04524	48,25
S	S		37.800	364	0,04524	0,04524	77,19		48.095	1.330	0,04524	0,04524	20,55		94.724	94	0,04524	0,04524	NS
	I		37.800	1.252	0,04524	0,04524	22,44		38.425	207	0,04524	0,04524	NS		82.023	320	0,04524	0,04524	77,48
P	S	00965	0	0	0,04524	0,04524	-	00966	0	0	0,04524	0,04524	-	00967	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		62.369	5.091	0,04524	0,04524	5,16		58.301	6.630	0,04524	0,04524	4,01		51.537	6.181	0,04524	0,04524	4,38
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		56.521	3.063	0,04524	0,04524	8,72		36.557	4.389	0,04524	0,04524	6,42		38.156	3.775	0,04524	0,04524	7,44
P	S	00968	34.920	2.724	0,04524	0,04524	10,39	00969	64.671	5.768	0,04524	0,04524	4,52	00970	57.329	46	0,04524	0,04524	NS
	I		34.920	3.969	0,04524	0,04524	7,13		0	0	0,04524	0,04524	-		61.664	3.137	0,04524	0,04524	8,39
S	S		29.415	804	0,04524	0,04524	35,72		90.931	1.212	0,04524	0,04524	19,91		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		29.415	3.448	0,04524	0,04524	8,33		0	0	0,04524	0,04524	-		71.294	1.756	0,04524	0,04524	14,58
P	S	00971	0	0	0,04524	0,04524	-	00972	0	0	0,04524	0,04524	-	00973	37.778	195	0,04524	0,04524	NS
	I		57.511	5.958	0,04524	0,04524	4,47		52.118	6.501	0,04524	0,04524	4,16		41.905	5.168	0,04524	0,04524	5,38
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		45.380	1.617	0,04524	0,04524	17,03		32.731	4.489	0,04524	0,04524	6,34		35.217	3.652	0,04524	0,04524	7,75
P	S	00974	24.016	5.800	0,04524	0,04524	5,02	00975	65.224	2.075	0,04524	0,04524	12,55	00976	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		24.016	2.224	0,04524	0,04524	13,10		65.224	667	0,04524	0,04524	39,05		49.809	4.292	0,04524	0,04524	6,34
S	S		25.884	1.915	0,04524	0,04524	15,14		77.491	552	0,04524	0,04524	45,53		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		25.884	2.844	0,04524	0,04524	10,19		72.186	25	0,04524	0,04524	NS		53.367	341	0,04524	0,04524	78,99
P	S	00977	0	0	0,04524	0,04524	-	00978	0	0	0,04524	0,04524	-	00979	60.325	1.790	0,04524	0,04524	14,76
	I		46.893	5.679	0,04524	0,04524	4,83		50.459	5.293	0,04524	0,04524	5,13		60.325	2.642	0,04524	0,04524	10,00
S	S		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		28.153	101	0,04524	0,04524	NS
	I		38.688	2.067	0,04524	0,04524	13,56		31.489	339	0,04524	0,04524	84,27		28.596	919	0,04524	0,04524	31,32
P	S	02527	104.202	4.458	0,04524	0,04524	5,17	02528	92.259	4.361	0,04524	0,04524	5,51	02529	161.232	4.154	0,04524	0,04524	4,36
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		136.619	142	0,04524	0,04524	NS		120.546	2.664	0,04524	0,04524	8,13		115.483	911	0,04524	0,04524	24,24
	I		127.545	92	0,04524	0,04524	NS		120.546	207	0,04524	0,04524	NS		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	02530	192.656	4.256	0,04524	0,04524	3,60												
	I		0	0	0,04524	0,04524	-												
S	S		130.036	590	0,04524	0,04524	35,31												
	I		0	0	0,045	0,045	-												

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					24	24													
Primo Impalcato					**Soletta 18-9b-13-19**														
P	S	00272	138.697	14.824	0,04524	0,04524	1,36	00273	170.272	9.987	0,04524	0,04524	1,73	00274	140.373	9.687	0,04524	0,04524	2,06
	I		138.697	924	0,04524	0,04524	21,74		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		123.279	10.904	0,04524	0,04524	1,96		104.319	6.008	0,04524	0,04524	3,83		115.069	4.564	0,04524	0,04524	4,85
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00275	100.673	9.506	0,04524	0,04524	2,45	00276	97.733	9.271	0,04524	0,04524	2,54	00277	76.532	216	0,04524	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		100.238	5.784	0,04524	0,04524	4,04		113.218	5.789	0,04524	0,04524	3,85		63.277	819	0,04524	0,04524	31,98
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00278	70.601	2.075	0,04524	0,04524	12,36	00279	80.610	1.147	0,04524	0,04524	21,71	00280	54.451	459	0,04524	0,04524	58,50
	I		70.601	2.323	0,04524	0,04524	11,04		80.610	3.648	0,04524	0,04524	6,83		54.451	4.880	0,04524	0,04524	5,50
S	S		66.403	1.357	0,04524	0,04524	19,13		65.712	944	0,04524	0,04524	27,56		48.583	911	0,04524	0,04524	29,96
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00281	69.523	747	0,04524	0,04524	34,44	00282	83.770	1.096	0,04524	0,04524	22,50	00283	92.591	2.012	0,04524	0,04524	11,93
	I		77.230	4.737	0,04524	0,04524	5,31		83.770	4.051	0,04524	0,04524	6,09		92.591	3.325	0,04524	0,04524	7,22
S	S		52.956	2.928	0,04524	0,04524	9,21		24.810	3.225	0,04524	0,04524	9,01		26.061	4.430	0,04524	0,04524	6,54
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00284	165.210	158	0,04524	0,04524	NS	00285	103.020	10.043	0,04524	0,04524	2,30	00286	77.241	12.273	0,04524	0,04524	2,05
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		103.020	247	0,04524	0,04524	93,67		77.241	3.783	0,04524	0,04524	6,65
S	S		44.799	6.339	0,04524	0,04524	4,35		70.565	1.297	0,04524	0,04524	19,78		53.763	6.341	0,04524	0,04524	4,24
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		65.288	21	0,04524	0,04524	NS		53.763	5.342	0,04524	0,04524	5,04
P	S	00287	26.379	14.946	0,04524	0,04524	1,94	00288	54.044	14.174	0,04524	0,04524	1,90	00289	130.895	11.262	0,04524	0,04524	1,84
	I		26.379	6.012	0,04524	0,04524	4,82		54.044	7.848	0,04524	0,04524	3,43		130.895	8.328	0,04524	0,04524	2,49
S	S		97.041	6.584	0,04524	0,04524	3,59		92.844	7.503	0,04524	0,04524	3,20		94.121	4.376	0,04524	0,04524	5,46
	I		97.041	7.213	0,04524	0,04524	3,28		92.844	9.601	0,04524	0,04524	2,50		94.121	8.108	0,04524	0,04524	2,95
P	S	00290	356.165	3.141	0,09048	0,09048	1,79	00291	339.600	3.699	0,09048	0,09048	2,07	00292	212.679	3.151	0,04524	0,04524	4,29
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		339.600	1.483	0,04524	0,04524	1,30		212.679	2.060	0,04524	0,04524	6,56
S	S		69.094	5.472	0,04524	0,04524	4,71		51.782	462	0,04524	0,04524	58,56		3.596	5.553	0,04524	0,04524	5,52
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		44.137	176	0,04524	0,04524	NS		3.596	772	0,04524	0,04524	39,70
P	S	00293	187.981	2.778	0,04524	0,04524	5,67	00294	202.226	1.763	0,04524	0,04524	8,20	00295	203.326	868	0,04524	0,04524	16,55
	I		187.981	2.733	0,04524	0,04524	5,76		202.226	3.308	0,04524	0,04524	4,37		203.326	2.991	0,04524	0,04524	4,80
S	S		12.412	5.760	0,04524	0,04524	5,21		1.652	5.322	0,04524	0,04524	5,79		2.348	3.919	0,04524	0,04524	7,84
	I		12.412	569	0,04524	0,04524	52,71		1.652	608	0,04524	0,04524	50,65		2.348	1.228	0,04524	0,04524	25,03
P	S	00296	341.990	30	0,09048	0,09048	NS	00297	0	0	0,09048	0,09048	-	00980	100.540	4.618	0,04524	0,04524	5,06
	I		354.769	3.147	0,09048	0,09048	9,75		438.281	3.236	0,09048	0,09048	7,61		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		48.242	1.735	0,04524	0,04524	15,74		0	0	0,04524	0,04524	-		86.320	890	0,04524	0,04524	27,50
	I		48.242	1.665	0,04524	0,04524	16,41		141.168	3.403	0,04524	0,04524	5,84		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00981	146.542	4.711	0,04524	0,04524	4,12	00982	244.205	5.117	0,04524	0,04524	2,07	00983	313.305	1.599	0,04524	0,04524	1,45
	I		146.542	247	0,04524	0,04524	78,57		244.205	1.039	0,04524	0,04524	10,21		313.305	2.279	0,09048	0,09048	2,01
S	S		83.672	1.280	0,04524	0,04524	19,28		33.357	3.055	0,04524	0,04524	9,31		66.024	2.751	0,04524	0,04524	9,45
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		33.357	3.463	0,04524	0,04524	8,21		66.024	1.728	0,04524	0,04524	15,04
P	S	00984	166.191	4.419	0,04524	0,04524	4,00	00985	170.486	35	0,04524	0,04524	NS	00986	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		166.1	1.803	0,045	0,045	9,81		215.5	4.239	0,045	0,045	3,13		181.1	5.448	0,045	0,045	3,00

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
			91		24	24			56		24	24			81		24	24	
S	S		107.215	3.744	0,04524	0,04524	6,08		52.380	1.087	0,04524	0,04524	24,85		11.730	489	0,04524	0,04524	61,44
	I		107.215	747	0,04524	0,04524	30,50		52.380	2.980	0,04524	0,04524	9,06		11.730	4.348	0,04524	0,04524	6,91
P	S	00987	170.147	431	0,04524	0,04524	40,22	00988	177.554	2.289	0,04524	0,04524	7,29	00989	151.141	6.742	0,04524	0,04524	2,82
	I		170.147	4.971	0,04524	0,04524	3,49		177.554	3.641	0,04524	0,04524	4,58		151.141	3.476	0,04524	0,04524	5,47
S	S		14.717	738	0,04524	0,04524	40,41		24.250	1.324	0,04524	0,04524	21,98		71.202	3.833	0,04524	0,04524	6,68
	I		14.717	4.651	0,04524	0,04524	6,41		24.250	5.237	0,04524	0,04524	5,56		71.202	6.858	0,04524	0,04524	3,73
P	S	00990	137.704	2.166	0,04524	0,04524	9,31	00991	0	0	0,04524	0,04524	-	00992	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		137.704	2.749	0,04524	0,04524	7,34		145.458	5.646	0,04524	0,04524	3,45		135.891	6.159	0,04524	0,04524	3,30
S	S		83.129	1.000	0,04524	0,04524	24,71		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		81.438	1.731	0,04524	0,04524	14,35		46.182	588	0,04524	0,04524	46,72		24.117	5.232	0,04524	0,04524	5,57
P	S	00993	98.674	504	0,04524	0,04524	46,63	00994	82.558	3.975	0,04524	0,04524	6,23	00995	104.737	5.292	0,04524	0,04524	4,34
	I		114.315	5.613	0,04524	0,04524	3,95		82.558	4.519	0,04524	0,04524	5,48		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		23.639	71	0,04524	0,04524	NS		46.160	2.347	0,04524	0,04524	11,71		85.024	586	0,04524	0,04524	41,93
	I		23.639	6.187	0,04524	0,04524	4,71		46.160	7.038	0,04524	0,04524	3,90		0	0	0,04524	0,04524	-
P	S	00996	103.729	722	0,04524	0,04524	31,96	00997	0	0	0,04524	0,04524	-	00998	0	0	0,04524	0,04524	-
	I		103.729	3.801	0,04524	0,04524	6,07		92.348	5.857	0,04524	0,04524	4,10		95.170	5.983	0,04524	0,04524	3,98
S	S		74.159	502	0,04524	0,04524	50,56		42.343	19	0,04524	0,04524	NS		31.612	53	0,04524	0,04524	NS
	I		74.159	1.748	0,04524	0,04524	14,52		46.963	2.825	0,04524	0,04524	9,70		34.752	3.270	0,04524	0,04524	8,66
P	S	00999	102.842	1.516	0,04524	0,04524	15,27	01000	97.487	6.348	0,04524	0,04524	3,72	02531	0	0	0,09048	0,09048	-
	I		102.842	4.685	0,04524	0,04524	4,94		97.487	2.383	0,04524	0,04524	9,90		564.319	4.583	0,09048	0,09048	3,00
S	S		23.163	716	0,04524	0,04524	40,77		46.798	2.716	0,04524	0,04524	10,10		0	0	0,04524	0,04524	-
	I		23.163	2.986	0,04524	0,04524	9,78		46.798	2.305	0,04524	0,04524	11,90		170.163	3.379	0,04524	0,04524	5,13
P	S	02532	84.802	5.277	0,04524	0,04524	4,66	02533	217.838	3.921	0,09048	0,09048	3,27	02534	352.690	2.666	0,09048	0,09048	1,73
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-		0	0	0,04524	0,04524	-
S	S		114.119	1.102	0,04524	0,04524	20,14		131.582	149	0,04524	0,04524	NS		78.875	2.478	0,04524	0,04524	10,10
	I		0	0	0,04524	0,04524	-		139.358	628	0,04524	0,04524	31,89		60.694	512	0,04524	0,04524	51,54

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Pos Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
A_s Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
A_{df} Armatura disponibile per la flessione
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} < 0: compressione).

VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLU (Elevazione)

Solette - Taglio fuori piano allo SLU

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed} [N]	CS	V_{Rcd} [N]	$V_{Rsd,s}$ [N]	N_{Ed} [N]	Ctgϴ	A_{sw} [cm²/cm]
Primo Impalcato		**Soletta 8b-21-10b-7b**						
00020	P	13.673	9,56	130.675	0	0	0,00	0,00000
	S	6.346	18,33	116.351	0	0	0,00	0,00000
00083	P	49.542	2,05	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	12.478	10,47	130.675	0	0	0,00	0,00000
00087	P	23.798	4,89	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	19.630	5,93	116.351	0	0	0,00	0,00000
00090	P	22.948	4,95	113.626	0	0	0,00	0,00000
	S	25.117	4,52	113.626	0	0	0,00	0,00000
00137	P	15.247	7,61	115.969	0	0	0,00	0,00000
	S	27.731	4,18	115.969	0	0	0,00	0,00000
00138	P	8.793	12,77	112.271	0	0	0,00	0,00000
	S	31.593	3,34	105.363	0	0	0,00	0,00000
00139	P	4.351	23,36	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	26.559	3,83	101.642	0	0	0,00	0,00000
00140	P	17.593	5,78	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	31.251	3,25	101.642	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00141	P	14.752	8,10	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	20.007	5,82	116.351	0	0	0,00	0,00000
00142	P	42.645	2,80	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	11.232	10,36	116.351	0	0	0,00	0,00000
00143	P	90.196	1,32	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	14.620	7,96	116.351	0	0	0,00	0,00000
00144	P	61.307	1,66	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	16.865	6,03	101.642	0	0	0,00	0,00000
00145	P	48.748	2,09	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	18.642	7,01	130.675	0	0	0,00	0,00000
00146	P	66.574	1,53	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.092	25,66	130.675	0	0	0,00	0,00000
00147	P	7.468	13,61	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.403	21,32	136.490	0	0	0,00	0,00000
00148	P	4.517	23,31	105.304	0	0	0,00	0,00000
	S	3.537	36,95	130.675	0	0	0,00	0,00000
00149	P	7.103	14,31	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.994	17,09	119.497	0	0	0,00	0,00000
00150	P	8.453	12,02	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.375	23,23	101.642	0	0	0,00	0,00000
00151	P	8.318	12,22	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	17.386	5,85	101.642	0	0	0,00	0,00000
00152	P	28.083	3,62	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	21.631	4,70	101.642	0	0	0,00	0,00000
00153	P	15.781	6,55	103.350	0	0	0,00	0,00000
	S	22.566	4,58	103.350	0	0	0,00	0,00000
00154	P	8.582	11,84	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.401	14,22	105.211	0	0	0,00	0,00000
00155	P	13.348	7,61	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.241	48,46	108.596	0	0	0,00	0,00000
00156	P	22.713	4,74	107.710	0	0	0,00	0,00000
	S	4.256	24,27	103.273	0	0	0,00	0,00000
00885	P	7.741	15,44	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	8.131	14,31	116.351	0	0	0,00	0,00000
00886	P	23.883	4,26	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.797	24,32	140.986	0	0	0,00	0,00000
00887	P	9.404	10,81	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	12.318	8,25	101.642	0	0	0,00	0,00000
00888	P	18.703	5,94	111.144	0	0	0,00	0,00000
	S	13.169	8,44	111.144	0	0	0,00	0,00000
00889	P	5.943	17,10	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.455	37,82	130.675	0	0	0,00	0,00000
00890	P	8.044	12,64	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.829	24,48	118.195	0	0	0,00	0,00000
00891	P	8.471	14,11	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	10.335	11,26	116.351	0	0	0,00	0,00000
00892	P	9.152	13,06	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	8.430	13,80	116.351	0	0	0,00	0,00000
00893	P	3.571	28,68	102.416	0	0	0,00	0,00000
	S	2.442	49,24	120.247	0	0	0,00	0,00000
00894	P	5.417	18,76	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.299	44,21	101.642	0	0	0,00	0,00000
00895	P	9.195	11,05	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.349	19,00	101.642	0	0	0,00	0,00000
00896	P	5.383	18,88	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.829	14,88	101.642	0	0	0,00	0,00000
00897	P	3.349	30,35	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.703	17,82	101.642	0	0	0,00	0,00000
00898	P	1.614	62,98	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.436	72,03	103.437	0	0	0,00	0,00000
00899	P	5.782	17,58	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.082	14,35	101.642	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 5b-8b-7b-4b**						
00087	P	18.557	6,27	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	21.083	5,52	116.351	0	0	0,00	0,00000
00088	P	24.947	4,66	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	21.275	4,78	101.642	0	0	0,00	0,00000
00089	P	12.521	8,76	109.723	0	0	0,00	0,00000
	S	4.518	23,14	104.567	0	0	0,00	0,00000
00090	P	12.787	8,56	109.499	0	0	0,00	0,00000
	S	9.221	12,66	116.743	0	0	0,00	0,00000
00152	P	27.119	3,75	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.338	13,85	101.642	0	0	0,00	0,00000
00153	P	15.071	6,85	103.238	0	0	0,00	0,00000
	S	9.282	11,10	103.001	0	0	0,00	0,00000
00154	P	13.969	7,28	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	12.370	8,60	106.389	0	0	0,00	0,00000
00155	P	11.994	8,47	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	11.003	10,04	110.456	0	0	0,00	0,00000
00156	P	16.348	6,52	106.631	0	0	0,00	0,00000
	S	9.667	11,03	106.631	0	0	0,00	0,00000
00157	P	2.575	48,23	124.183	0	0	0,00	0,00000
	S	6.771	19,52	132.148	0	0	0,00	0,00000
00158	P	4.814	27,35	131.676	0	0	0,00	0,00000
	S	3.961	30,53	120.932	0	0	0,00	0,00000
00159	P	6.795	19,68	133.725	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	5.932	20,12	119.342	0	0	0,00	0,00000
00160	P	9.528	14,33	136.532	0	0	0,00	0,00000
	S	9.448	12,93	122.156	0	0	0,00	0,00000
00161	P	3.610	37,07	133.823	0	0	0,00	0,00000
	S	9.477	12,62	119.569	0	0	0,00	0,00000
00162	P	2.900	39,87	115.636	0	0	0,00	0,00000
	S	13.813	8,00	110.484	0	0	0,00	0,00000
00163	P	10.457	9,72	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	21.318	4,77	101.642	0	0	0,00	0,00000
00164	P	10.647	9,55	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.680	9,52	101.642	0	0	0,00	0,00000
00165	P	16.274	6,35	103.356	0	0	0,00	0,00000
	S	7.216	14,09	101.642	0	0	0,00	0,00000
00166	P	12.828	7,97	102.286	0	0	0,00	0,00000
	S	3.228	31,49	101.642	0	0	0,00	0,00000
00167	P	11.252	9,03	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.941	11,37	101.642	0	0	0,00	0,00000
00168	P	10.839	9,38	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	18.408	5,52	101.642	0	0	0,00	0,00000
00169	P	28.309	3,62	102.448	0	0	0,00	0,00000
	S	4.950	20,67	102.319	0	0	0,00	0,00000
00170	P	22.136	4,77	105.501	0	0	0,00	0,00000
	S	8.502	12,39	105.376	0	0	0,00	0,00000
00171	P	11.131	9,85	109.689	0	0	0,00	0,00000
	S	11.172	9,80	109.504	0	0	0,00	0,00000
00172	P	11.587	9,47	109.693	0	0	0,00	0,00000
	S	10.117	11,69	118.247	0	0	0,00	0,00000
00173	P	16.509	6,89	113.696	0	0	0,00	0,00000
	S	9.564	12,90	123.392	0	0	0,00	0,00000
00900	P	4.933	24,78	122.232	0	0	0,00	0,00000
	S	9.388	11,43	107.319	0	0	0,00	0,00000
00901	P	14.501	7,01	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.837	10,33	101.642	0	0	0,00	0,00000
00902	P	21.294	4,77	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.674	10,51	101.642	0	0	0,00	0,00000
00903	P	6.332	20,04	126.882	0	0	0,00	0,00000
	S	4.125	30,76	126.882	0	0	0,00	0,00000
00904	P	5.772	17,61	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.485	18,53	101.642	0	0	0,00	0,00000
00905	P	3.829	28,31	108.398	0	0	0,00	0,00000
	S	8.008	13,50	108.096	0	0	0,00	0,00000
00906	P	1.170	97,81	114.440	0	0	0,00	0,00000
	S	4.564	26,12	119.209	0	0	0,00	0,00000
00907	P	11.341	8,96	101.661	0	0	0,00	0,00000
	S	2.842	35,76	101.642	0	0	0,00	0,00000
00908	P	5.897	17,88	105.450	0	0	0,00	0,00000
	S	1.976	53,37	105.450	0	0	0,00	0,00000
00909	P	1.436	77,27	110.956	0	0	0,00	0,00000
	S	1.905	60,63	115.507	0	0	0,00	0,00000
00910	P	4.706	27,28	128.377	0	0	0,00	0,00000
	S	2.734	41,66	113.912	0	0	0,00	0,00000
00911	P	8.755	11,75	102.862	0	0	0,00	0,00000
	S	998	NS	102.840	0	0	0,00	0,00000
00912	P	3.723	29,78	110.885	0	0	0,00	0,00000
	S	2.042	54,31	110.896	0	0	0,00	0,00000
00913	P	2.549	44,27	112.852	0	0	0,00	0,00000
	S	767	NS	123.112	0	0	0,00	0,00000
00914	P	5.247	19,48	102.215	0	0	0,00	0,00000
	S	4.111	24,83	102.096	0	0	0,00	0,00000
00915	P	4.789	21,99	105.318	0	0	0,00	0,00000
	S	7.484	14,07	105.318	0	0	0,00	0,00000
00916	P	2.010	56,88	114.328	0	0	0,00	0,00000
	S	7.122	16,04	114.207	0	0	0,00	0,00000
00917	P	1.876	62,46	117.175	0	0	0,00	0,00000
	S	3.409	36,16	123.271	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 6-5b-4b-2b**						
00012	P	5.567	24,70	137.501	0	0	0,00	0,00000
	S	5.153	22,58	116.351	0	0	0,00	0,00000
00059	P	54.982	2,12	116.569	0	0	0,00	0,00000
	S	5.811	17,49	101.642	0	0	0,00	0,00000
00088	P	25.827	3,94	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	19.575	5,19	101.642	0	0	0,00	0,00000
00089	P	20.659	5,40	111.555	0	0	0,00	0,00000
	S	13.443	9,92	133.317	0	0	0,00	0,00000
00169	P	31.220	3,26	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	21.524	4,72	101.642	0	0	0,00	0,00000
00170	P	18.453	5,62	103.686	0	0	0,00	0,00000
	S	26.667	3,81	101.642	0	0	0,00	0,00000
00171	P	10.942	9,94	108.766	0	0	0,00	0,00000
	S	7.870	13,82	108.766	0	0	0,00	0,00000
00172	P	12.250	8,79	107.728	0	0	0,00	0,00000
	S	2.967	38,30	113.644	0	0	0,00	0,00000
00173	P	21.867	4,99	109.032	0	0	0,00	0,00000
	S	3.500	31,15	109.032	0	0	0,00	0,00000
00174	P	15.486	8,06	124.791	0	0	0,00	0,00000
	S	15.584	7,47	116.351	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00175	P	13.424	7,57	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	24.734	4,11	101.642	0	0	0,00	0,00000
00176	P	11.610	8,78	101.922	0	0	0,00	0,00000
	S	25.589	3,98	101.922	0	0	0,00	0,00000
00177	P	8.840	13,11	115.889	0	0	0,00	0,00000
	S	17.817	6,50	115.889	0	0	0,00	0,00000
00178	P	11.010	10,25	112.818	0	0	0,00	0,00000
	S	17.660	6,98	123.346	0	0	0,00	0,00000
00179	P	17.218	6,70	115.335	0	0	0,00	0,00000
	S	14.369	8,97	128.824	0	0	0,00	0,00000
00180	P	9.729	10,45	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	17.780	5,72	101.642	0	0	0,00	0,00000
00181	P	10.678	9,69	103.518	0	0	0,00	0,00000
	S	9.155	11,10	101.642	0	0	0,00	0,00000
00182	P	8.705	12,14	105.656	0	0	0,00	0,00000
	S	4.235	24,00	101.642	0	0	0,00	0,00000
00183	P	10.859	10,11	109.813	0	0	0,00	0,00000
	S	6.124	16,83	103.082	0	0	0,00	0,00000
00184	P	10.744	10,19	109.438	0	0	0,00	0,00000
	S	9.888	10,52	104.018	0	0	0,00	0,00000
00185	P	7.595	13,61	103.361	0	0	0,00	0,00000
	S	6.405	16,72	107.076	0	0	0,00	0,00000
00186	P	70.656	1,44	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	15.019	6,77	101.642	0	0	0,00	0,00000
00187	P	47.268	2,15	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	23.407	4,34	101.642	0	0	0,00	0,00000
00188	P	56.556	1,81	102.612	0	0	0,00	0,00000
	S	14.420	7,25	104.586	0	0	0,00	0,00000
00189	P	82.369	1,67	137.501	0	0	0,00	0,00000
	S	12.844	9,06	116.351	0	0	0,00	0,00000
00190	P	32.643	4,21	137.501	0	0	0,00	0,00000
	S	4.168	27,92	116.351	0	0	0,00	0,00000
00918	P	20.054	5,62	112.675	0	0	0,00	0,00000
	S	8.639	14,34	123.875	0	0	0,00	0,00000
00919	P	10.528	9,65	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	12.057	8,43	101.642	0	0	0,00	0,00000
00920	P	22.046	4,61	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.091	34,79	107.522	0	0	0,00	0,00000
00921	P	11.130	12,35	137.501	0	0	0,00	0,00000
	S	4.191	27,76	116.351	0	0	0,00	0,00000
00922	P	8.391	12,17	102.102	0	0	0,00	0,00000
	S	5.666	17,94	101.642	0	0	0,00	0,00000
00923	P	3.674	28,42	104.433	0	0	0,00	0,00000
	S	5.002	20,88	104.433	0	0	0,00	0,00000
00924	P	2.112	49,34	104.214	0	0	0,00	0,00000
	S	3.305	30,95	102.303	0	0	0,00	0,00000
00925	P	6.013	18,04	108.502	0	0	0,00	0,00000
	S	5.063	22,94	116.138	0	0	0,00	0,00000
00926	P	4.561	22,99	104.843	0	0	0,00	0,00000
	S	1.997	50,90	101.642	0	0	0,00	0,00000
00927	P	5.721	17,77	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.513	67,79	102.568	0	0	0,00	0,00000
00928	P	10.981	9,26	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.742	21,43	101.642	0	0	0,00	0,00000
00929	P	5.555	18,30	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	969	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00930	P	8.127	12,61	102.472	0	0	0,00	0,00000
	S	5.081	20,30	103.154	0	0	0,00	0,00000
00931	P	9.420	13,25	124.791	0	0	0,00	0,00000
	S	8.482	13,72	116.351	0	0	0,00	0,00000
00932	P	11.134	11,21	124.791	0	0	0,00	0,00000
	S	6.341	18,35	116.351	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 10-9-5-2b-4b**						
00362	P	4.161	24,43	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	30.550	3,33	101.642	0	0	0,00	0,00000
00363	P	8.100	13,05	105.744	0	0	0,00	0,00000
	S	30.479	3,33	101.642	0	0	0,00	0,00000
00364	P	9.840	10,59	104.244	0	0	0,00	0,00000
	S	19.529	5,20	101.642	0	0	0,00	0,00000
00365	P	7.270	13,98	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	19.960	5,09	101.642	0	0	0,00	0,00000
00366	P	10.107	11,51	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	38.779	2,62	101.642	0	0	0,00	0,00000
00367	P	10.499	11,08	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	30.818	3,30	101.642	0	0	0,00	0,00000
00368	P	20.525	6,24	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	10.090	10,07	101.642	0	0	0,00	0,00000
00369	P	17.583	7,28	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	13.521	7,52	101.642	0	0	0,00	0,00000
00370	P	19.506	5,21	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.656	27,80	101.642	0	0	0,00	0,00000
00371	P	28.958	3,53	102.142	0	0	0,00	0,00000
	S	3.843	26,73	102.715	0	0	0,00	0,00000
00372	P	22.985	4,42	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.877	35,84	103.098	0	0	0,00	0,00000
00373	P	33.383	3,04	101.642	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	2.981	34,46	102.717	0	0	0,00	0,00000
00374	P	18.484	5,50	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.290	12,26	101.642	0	0	0,00	0,00000
00375	P	9.775	11,21	109.565	0	0	0,00	0,00000
	S	10.545	9,92	104.590	0	0	0,00	0,00000
00376	P	19.839	5,37	106.572	0	0	0,00	0,00000
	S	14.520	7,46	108.367	0	0	0,00	0,00000
00377	P	16.790	6,28	105.390	0	0	0,00	0,00000
	S	7.375	14,68	108.291	0	0	0,00	0,00000
00378	P	12.357	8,23	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.338	9,83	101.642	0	0	0,00	0,00000
00379	P	17.137	5,93	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	18.802	5,41	101.642	0	0	0,00	0,00000
00380	P	17.654	5,76	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	23.918	4,25	101.642	0	0	0,00	0,00000
00391	P	21.798	4,67	101.865	0	0	0,00	0,00000
	S	12.317	8,28	101.929	0	0	0,00	0,00000
00392	P	17.115	6,04	103.325	0	0	0,00	0,00000
	S	6.609	15,38	101.642	0	0	0,00	0,00000
00393	P	34.622	2,97	102.796	0	0	0,00	0,00000
	S	13.547	7,59	102.796	0	0	0,00	0,00000
00394	P	18.526	6,33	117.293	0	0	0,00	0,00000
	S	10.571	9,70	102.584	0	0	0,00	0,00000
00395	P	53.509	2,17	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	29.384	3,46	101.642	0	0	0,00	0,00000
00396	P	36.158	2,81	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	45.162	2,25	101.642	0	0	0,00	0,00000
01041	P	10.141	10,02	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	15.052	6,75	101.642	0	0	0,00	0,00000
01042	P	9.555	13,40	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	7.657	13,27	101.642	0	0	0,00	0,00000
01043	P	6.888	15,28	105.281	0	0	0,00	0,00000
	S	5.732	18,37	105.281	0	0	0,00	0,00000
01044	P	20.892	4,87	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	26.752	3,80	101.642	0	0	0,00	0,00000
01045	P	2.206	46,08	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.262	16,23	101.642	0	0	0,00	0,00000
01046	P	5.070	20,05	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.091	10,16	102.523	0	0	0,00	0,00000
01047	P	2.857	35,82	102.334	0	0	0,00	0,00000
	S	12.532	8,17	102.334	0	0	0,00	0,00000
01048	P	6.294	16,15	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	14.815	6,86	101.642	0	0	0,00	0,00000
01049	P	8.997	11,30	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.019	12,68	101.642	0	0	0,00	0,00000
01050	P	4.242	23,96	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.320	30,62	101.642	0	0	0,00	0,00000
01051	P	2.460	41,32	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.810	21,13	101.642	0	0	0,00	0,00000
01052	P	4.064	25,01	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.011	16,91	101.642	0	0	0,00	0,00000
01053	P	7.717	13,17	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.267	31,84	104.019	0	0	0,00	0,00000
01054	P	7.721	15,07	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	4.712	21,57	101.642	0	0	0,00	0,00000
01055	P	3.394	29,95	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.070	49,10	101.642	0	0	0,00	0,00000
01056	P	2.349	43,27	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.529	66,59	101.809	0	0	0,00	0,00000
01057	P	3.466	29,33	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.583	64,21	101.642	0	0	0,00	0,00000
01058	P	9.913	10,25	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.511	23,03	103.894	0	0	0,00	0,00000
02507	P	18.877	6,22	117.477	0	0	0,00	0,00000
	S	17.747	5,73	101.642	0	0	0,00	0,00000
02508	P	19.694	5,16	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	29.042	3,50	101.642	0	0	0,00	0,00000
02509	P	11.280	11,35	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	22.385	5,72	128.061	0	0	0,00	0,00000
02510	P	3.801	27,16	103.231	0	0	0,00	0,00000
	S	12.054	8,56	103.231	0	0	0,00	0,00000
02511	P	27.943	3,64	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	29.369	3,46	101.642	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 15-14-9-10-4b-7b**						
00381	P	19.699	5,97	117.562	0	0	0,00	0,00000
	S	8.180	14,22	116.351	0	0	0,00	0,00000
00382	P	38.653	2,71	104.718	0	0	0,00	0,00000
	S	13.981	7,49	104.718	0	0	0,00	0,00000
00383	P	18.649	5,74	107.028	0	0	0,00	0,00000
	S	9.386	10,93	102.611	0	0	0,00	0,00000
00384	P	24.340	4,27	103.947	0	0	0,00	0,00000
	S	16.222	6,41	103.947	0	0	0,00	0,00000
00385	P	3.111	34,64	107.772	0	0	0,00	0,00000
	S	33.424	3,22	107.760	0	0	0,00	0,00000
00386	P	3.591	31,48	113.061	0	0	0,00	0,00000
	S	20.167	5,40	108.892	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00387	P	3.557	31,72	112.820	0	0	0,00	0,00000
	S	11.364	9,57	108.807	0	0	0,00	0,00000
00388	P	5.925	19,14	113.422	0	0	0,00	0,00000
	S	11.871	9,23	109.578	0	0	0,00	0,00000
00389	P	3.583	31,23	111.884	0	0	0,00	0,00000
	S	7.761	13,67	106.120	0	0	0,00	0,00000
00390	P	3.228	32,14	103.764	0	0	0,00	0,00000
	S	13.694	7,66	104.943	0	0	0,00	0,00000
00391	P	21.791	4,66	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.820	13,21	103.296	0	0	0,00	0,00000
00392	P	19.243	5,49	105.597	0	0	0,00	0,00000
	S	6.608	15,38	101.642	0	0	0,00	0,00000
00393	P	25.545	4,05	103.504	0	0	0,00	0,00000
	S	12.811	8,07	103.440	0	0	0,00	0,00000
00394	P	20.555	5,84	120.064	0	0	0,00	0,00000
	S	14.011	7,54	105.651	0	0	0,00	0,00000
00395	P	41.248	2,82	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	19.811	5,13	101.642	0	0	0,00	0,00000
00396	P	32.938	3,09	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	12.783	7,95	101.642	0	0	0,00	0,00000
00397	P	12.211	8,32	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	18.585	5,47	101.642	0	0	0,00	0,00000
00398	P	11.605	8,76	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.220	11,02	101.642	0	0	0,00	0,00000
00399	P	18.493	5,50	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	14.929	6,81	101.642	0	0	0,00	0,00000
00400	P	13.206	7,70	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	15.083	6,74	101.642	0	0	0,00	0,00000
00401	P	11.571	8,78	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	18.617	5,46	101.642	0	0	0,00	0,00000
00402	P	12.822	9,07	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	26.281	4,43	116.351	0	0	0,00	0,00000
00403	P	43.477	2,68	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	39.748	2,93	116.351	0	0	0,00	0,00000
00404	P	69.831	1,67	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	28.694	4,05	116.351	0	0	0,00	0,00000
01059	P	9.198	11,35	104.429	0	0	0,00	0,00000
	S	18.347	5,71	104.729	0	0	0,00	0,00000
01060	P	8.652	11,83	102.391	0	0	0,00	0,00000
	S	9.001	11,49	103.432	0	0	0,00	0,00000
01061	P	3.386	34,36	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	14.833	7,05	104.509	0	0	0,00	0,00000
01062	P	13.983	7,27	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	12.252	8,30	101.642	0	0	0,00	0,00000
01063	P	16.211	7,18	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	22.887	5,08	116.351	0	0	0,00	0,00000
01064	P	4.240	24,66	104.565	0	0	0,00	0,00000
	S	8.356	12,53	104.727	0	0	0,00	0,00000
01065	P	5.817	17,47	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.357	10,13	104.869	0	0	0,00	0,00000
01066	P	3.681	27,61	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	11.619	8,75	101.642	0	0	0,00	0,00000
01067	P	4.682	21,71	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	11.749	8,65	101.642	0	0	0,00	0,00000
01068	P	7.914	12,84	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.494	10,71	101.642	0	0	0,00	0,00000
01069	P	2.127	47,79	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.716	37,71	102.409	0	0	0,00	0,00000
01070	P	2.488	40,85	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.566	18,26	101.642	0	0	0,00	0,00000
01071	P	3.856	26,36	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.631	15,33	101.642	0	0	0,00	0,00000
01072	P	7.428	13,68	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.598	63,61	101.642	0	0	0,00	0,00000
01073	P	3.030	36,21	109.711	0	0	0,00	0,00000
	S	1.832	57,26	104.895	0	0	0,00	0,00000
01074	P	1.992	51,03	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.325	44,51	103.497	0	0	0,00	0,00000
01075	P	2.890	35,17	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.941	34,56	101.642	0	0	0,00	0,00000
01076	P	5.964	17,04	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.582	39,37	101.642	0	0	0,00	0,00000
01077	P	11.606	8,76	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.364	30,21	101.642	0	0	0,00	0,00000
01078	P	3.369	30,31	102.106	0	0	0,00	0,00000
	S	6.012	17,43	104.796	0	0	0,00	0,00000
01079	P	5.293	19,20	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.692	9,51	101.642	0	0	0,00	0,00000
01080	P	3.172	32,04	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.134	11,13	101.642	0	0	0,00	0,00000
01081	P	6.640	15,31	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.470	13,61	101.642	0	0	0,00	0,00000
02512	P	24.415	4,82	117.727	0	0	0,00	0,00000
	S	15.409	7,55	116.351	0	0	0,00	0,00000
02513	P	17.967	5,79	104.062	0	0	0,00	0,00000
	S	31.702	3,28	104.062	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
02514	P	17.338	6,02	104.321	0	0	0,00	0,00000
	S	11.268	9,40	105.961	0	0	0,00	0,00000
02515	P	24.160	4,89	118.120	0	0	0,00	0,00000
	S	29.523	4,00	118.049	0	0	0,00	0,00000
02516	P	30.277	3,36	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	23.451	4,33	101.642	0	0	0,00	0,00000
02517	P	34.962	3,33	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	33.066	3,52	116.351	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 20-14-15-7b-10b**						
00405	P	8.152	16,11	131.363	0	0	0,00	0,00000
	S	28.929	3,51	101.642	0	0	0,00	0,00000
00406	P	8.074	13,31	107.504	0	0	0,00	0,00000
	S	14.137	7,19	101.642	0	0	0,00	0,00000
00407	P	5.034	21,00	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	19.423	5,58	108.416	0	0	0,00	0,00000
00408	P	4.278	25,21	107.866	0	0	0,00	0,00000
	S	20.157	5,50	110.938	0	0	0,00	0,00000
00409	P	6.027	18,23	109.896	0	0	0,00	0,00000
	S	24.006	4,57	109.620	0	0	0,00	0,00000
00410	P	24.342	4,51	109.772	0	0	0,00	0,00000
	S	10.604	10,29	109.151	0	0	0,00	0,00000
00411	P	19.736	5,41	106.777	0	0	0,00	0,00000
	S	6.520	16,08	104.854	0	0	0,00	0,00000
00412	P	38.622	2,82	109.083	0	0	0,00	0,00000
	S	13.276	7,91	104.999	0	0	0,00	0,00000
00413	P	19.893	6,12	121.791	0	0	0,00	0,00000
	S	10.724	11,06	118.645	0	0	0,00	0,00000
00414	P	69.743	1,71	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	32.313	3,96	128.061	0	0	0,00	0,00000
00415	P	43.368	2,44	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	29.438	3,95	116.351	0	0	0,00	0,00000
00416	P	17.998	5,87	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	16.760	6,94	116.351	0	0	0,00	0,00000
00417	P	10.367	10,20	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	11.605	8,76	101.642	0	0	0,00	0,00000
00418	P	11.315	9,34	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	16.994	7,90	134.276	0	0	0,00	0,00000
00419	P	11.872	8,90	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	13.430	10,00	134.276	0	0	0,00	0,00000
00420	P	20.345	5,20	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	6.769	19,84	134.276	0	0	0,00	0,00000
00421	P	22.200	4,76	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	7.251	14,19	102.887	0	0	0,00	0,00000
00422	P	34.724	3,04	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	3.165	32,11	101.642	0	0	0,00	0,00000
00423	P	23.830	4,44	105.871	0	0	0,00	0,00000
	S	2.663	38,47	102.440	0	0	0,00	0,00000
00424	P	30.290	3,49	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	5.770	17,62	101.642	0	0	0,00	0,00000
00425	P	20.764	5,10	105.949	0	0	0,00	0,00000
	S	7.846	12,98	101.828	0	0	0,00	0,00000
00426	P	18.978	6,30	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	19.820	5,13	101.642	0	0	0,00	0,00000
00427	P	16.205	7,37	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	11.376	8,93	101.642	0	0	0,00	0,00000
01082	P	13.295	7,95	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	10.869	9,35	101.642	0	0	0,00	0,00000
01083	P	32.817	3,22	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	16.955	6,86	116.351	0	0	0,00	0,00000
01084	P	22.361	4,73	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	12.221	11,56	141.242	0	0	0,00	0,00000
01085	P	6.274	19,50	122.369	0	0	0,00	0,00000
	S	12.018	8,46	101.642	0	0	0,00	0,00000
01086	P	6.049	20,46	123.757	0	0	0,00	0,00000
	S	8.572	11,86	101.642	0	0	0,00	0,00000
01087	P	2.686	44,49	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	4.874	20,85	101.642	0	0	0,00	0,00000
01088	P	2.064	51,22	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	3.222	31,55	101.642	0	0	0,00	0,00000
01089	P	3.388	31,20	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	2.410	42,18	101.642	0	0	0,00	0,00000
01090	P	10.708	9,90	105.964	0	0	0,00	0,00000
	S	4.404	30,59	134.709	0	0	0,00	0,00000
01091	P	3.189	33,15	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	2.025	52,76	106.836	0	0	0,00	0,00000
01092	P	2.993	35,32	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	6.701	15,50	103.851	0	0	0,00	0,00000
01093	P	4.090	25,85	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	8.020	12,67	101.642	0	0	0,00	0,00000
01094	P	7.708	13,71	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	4.354	23,34	101.642	0	0	0,00	0,00000
01095	P	4.646	22,75	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	7.368	14,61	107.658	0	0	0,00	0,00000
01096	P	6.983	15,14	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	12.207	8,67	105.878	0	0	0,00	0,00000
01097	P	3.935	26,93	105.967	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	15.138	6,92	104.756	0	0	0,00	0,00000
01098	P	7.501	14,09	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	16.823	6,04	101.642	0	0	0,00	0,00000
01099	P	11.096	9,53	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	12.989	7,83	101.642	0	0	0,00	0,00000
02518	P	9.628	13,99	134.681	0	0	0,00	0,00000
	S	32.436	3,13	101.642	0	0	0,00	0,00000
02519	P	23.084	4,63	106.880	0	0	0,00	0,00000
	S	19.455	5,53	107.630	0	0	0,00	0,00000
02520	P	24.557	4,92	120.700	0	0	0,00	0,00000
	S	17.877	6,58	117.661	0	0	0,00	0,00000
02521	P	37.560	2,81	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	19.864	5,86	116.351	0	0	0,00	0,00000
02522	P	6.431	16,44	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	8.710	15,42	134.276	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 20-19-13-14**						
00060	P	8.280	17,00	140.765	0	0	0,00	0,00000
	S	41.212	2,47	101.642	0	0	0,00	0,00000
00061	P	1.075	NS	127.800	0	0	0,00	0,00000
	S	16.959	6,23	105.712	0	0	0,00	0,00000
00064	P	7.406	15,82	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	13.414	7,58	101.642	0	0	0,00	0,00000
00091	P	21.246	5,51	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	34.980	2,91	101.642	0	0	0,00	0,00000
00428	P	24.135	5,83	140.765	0	0	0,00	0,00000
	S	10.718	9,48	101.642	0	0	0,00	0,00000
00429	P	39.686	3,55	140.765	0	0	0,00	0,00000
	S	20.971	4,85	101.642	0	0	0,00	0,00000
00430	P	39.730	2,95	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	45.703	2,22	101.642	0	0	0,00	0,00000
00431	P	39.954	2,93	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	39.094	2,60	101.642	0	0	0,00	0,00000
00432	P	7.714	15,19	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	18.330	5,55	101.642	0	0	0,00	0,00000
00433	P	8.125	14,42	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	4.819	21,09	101.642	0	0	0,00	0,00000
00434	P	7.682	15,25	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	6.742	15,71	105.907	0	0	0,00	0,00000
00435	P	7.544	15,53	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	11.494	8,84	101.642	0	0	0,00	0,00000
00436	P	9.582	12,23	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	18.724	5,43	101.642	0	0	0,00	0,00000
00437	P	19.539	6,00	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	21.896	4,64	101.642	0	0	0,00	0,00000
00438	P	15.072	7,77	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	17.761	5,72	101.642	0	0	0,00	0,00000
00439	P	18.654	6,28	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	8.067	12,60	101.642	0	0	0,00	0,00000
00440	P	15.428	7,76	119.735	0	0	0,00	0,00000
	S	6.895	15,60	107.581	0	0	0,00	0,00000
00441	P	12.392	9,92	122.924	0	0	0,00	0,00000
	S	23.108	4,99	115.407	0	0	0,00	0,00000
00442	P	15.461	7,93	122.604	0	0	0,00	0,00000
	S	19.670	5,71	112.325	0	0	0,00	0,00000
00443	P	17.642	6,64	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	21.682	4,96	107.479	0	0	0,00	0,00000
00444	P	16.536	7,08	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	20.535	4,95	101.642	0	0	0,00	0,00000
00445	P	30.474	4,62	140.765	0	0	0,00	0,00000
	S	31.464	3,23	101.642	0	0	0,00	0,00000
01100	P	7.888	14,85	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	14.102	7,21	101.642	0	0	0,00	0,00000
01101	P	5.250	22,31	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	9.375	10,84	101.642	0	0	0,00	0,00000
01102	P	6.575	18,26	120.068	0	0	0,00	0,00000
	S	9.862	10,60	104.557	0	0	0,00	0,00000
01103	P	11.137	12,64	140.765	0	0	0,00	0,00000
	S	18.488	5,50	101.642	0	0	0,00	0,00000
01104	P	9.347	12,53	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	4.482	22,68	101.642	0	0	0,00	0,00000
01105	P	7.954	17,70	140.765	0	0	0,00	0,00000
	S	4.967	20,46	101.642	0	0	0,00	0,00000
01106	P	23.108	6,09	140.765	0	0	0,00	0,00000
	S	8.373	12,14	101.642	0	0	0,00	0,00000
01107	P	8.079	14,50	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	2.046	49,68	101.642	0	0	0,00	0,00000
01108	P	14.656	7,99	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	1.953	52,04	101.642	0	0	0,00	0,00000
01109	P	7.709	15,20	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	4.928	20,63	101.642	0	0	0,00	0,00000
01110	P	6.093	19,23	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	4.738	21,55	102.090	0	0	0,00	0,00000
01111	P	14.073	8,32	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	8.658	11,74	101.642	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 14-13-8-9**						
00061	P	4.635	23,65	109.598	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	36.764	3,00	110.245	0	0	0,00	0,00000
00062	P	4.592	23,06	105.905	0	0	0,00	0,00000
	S	20.450	5,18	105.872	0	0	0,00	0,00000
00063	P	6.297	16,14	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.645	11,76	101.642	0	0	0,00	0,00000
00064	P	7.958	12,77	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	19.731	5,15	101.642	0	0	0,00	0,00000
00352	P	10.446	10,09	105.400	0	0	0,00	0,00000
	S	6.859	15,67	107.449	0	0	0,00	0,00000
00353	P	14.302	7,14	102.185	0	0	0,00	0,00000
	S	8.340	12,59	105.014	0	0	0,00	0,00000
00354	P	15.712	6,49	101.964	0	0	0,00	0,00000
	S	11.140	9,23	102.863	0	0	0,00	0,00000
00355	P	11.842	8,58	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.986	11,31	101.642	0	0	0,00	0,00000
00437	P	19.448	5,23	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	24.163	4,21	101.642	0	0	0,00	0,00000
00438	P	14.507	7,01	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	24.925	4,08	101.642	0	0	0,00	0,00000
00439	P	17.503	5,81	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	14.242	7,14	101.642	0	0	0,00	0,00000
00440	P	15.441	6,85	105.707	0	0	0,00	0,00000
	S	12.948	8,10	104.904	0	0	0,00	0,00000
00446	P	9.726	10,45	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	16.951	6,00	101.642	0	0	0,00	0,00000
00447	P	9.420	10,79	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.956	9,28	101.642	0	0	0,00	0,00000
00448	P	7.449	13,65	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.582	39,37	101.642	0	0	0,00	0,00000
00449	P	9.859	10,39	102.464	0	0	0,00	0,00000
	S	2.636	38,88	102.486	0	0	0,00	0,00000
00450	P	8.446	12,03	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.473	13,60	101.642	0	0	0,00	0,00000
00451	P	7.656	13,28	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	13.840	7,34	101.642	0	0	0,00	0,00000
00452	P	9.638	11,27	108.634	0	0	0,00	0,00000
	S	17.456	6,22	108.634	0	0	0,00	0,00000
00453	P	10.084	10,73	108.241	0	0	0,00	0,00000
	S	16.676	6,44	107.463	0	0	0,00	0,00000
00454	P	16.134	6,57	105.986	0	0	0,00	0,00000
	S	23.184	4,65	107.888	0	0	0,00	0,00000
00455	P	13.753	7,84	107.770	0	0	0,00	0,00000
	S	20.428	5,36	109.450	0	0	0,00	0,00000
00456	P	11.216	9,76	109.444	0	0	0,00	0,00000
	S	26.687	4,10	109.289	0	0	0,00	0,00000
00457	P	11.125	10,03	111.637	0	0	0,00	0,00000
	S	35.606	3,14	111.637	0	0	0,00	0,00000
01112	P	5.316	19,12	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.806	11,54	101.642	0	0	0,00	0,00000
01113	P	3.356	30,29	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.783	13,06	101.642	0	0	0,00	0,00000
01114	P	4.434	23,71	105.116	0	0	0,00	0,00000
	S	10.808	9,73	105.116	0	0	0,00	0,00000
01115	P	4.086	25,92	105.902	0	0	0,00	0,00000
	S	13.276	7,96	105.686	0	0	0,00	0,00000
01116	P	7.336	13,86	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.073	16,74	101.642	0	0	0,00	0,00000
01117	P	3.574	28,72	102.654	0	0	0,00	0,00000
	S	5.542	18,93	104.919	0	0	0,00	0,00000
01118	P	10.164	10,70	108.719	0	0	0,00	0,00000
	S	7.023	15,45	108.498	0	0	0,00	0,00000
01119	P	4.603	22,18	102.090	0	0	0,00	0,00000
	S	1.788	56,89	101.727	0	0	0,00	0,00000
01120	P	8.622	12,23	105.487	0	0	0,00	0,00000
	S	557	NS	106.162	0	0	0,00	0,00000
01121	P	6.728	15,11	101.653	0	0	0,00	0,00000
	S	2.071	49,10	101.678	0	0	0,00	0,00000
01122	P	6.008	17,07	102.532	0	0	0,00	0,00000
	S	1.111	94,81	105.336	0	0	0,00	0,00000
01123	P	10.747	10,11	108.706	0	0	0,00	0,00000
	S	1.612	67,43	108.702	0	0	0,00	0,00000
01124	P	4.387	23,24	101.946	0	0	0,00	0,00000
	S	5.553	18,35	101.904	0	0	0,00	0,00000
01125	P	6.188	17,02	105.342	0	0	0,00	0,00000
	S	3.404	31,32	106.617	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 4-5-9-8**						
00058	P	5.605	22,85	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	29.733	3,42	101.642	0	0	0,00	0,00000
00062	P	1.663	65,20	108.424	0	0	0,00	0,00000
	S	30.951	3,37	104.340	0	0	0,00	0,00000
00063	P	6.464	15,72	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	21.442	4,74	101.642	0	0	0,00	0,00000
00065	P	15.590	6,52	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	13.110	7,75	101.642	0	0	0,00	0,00000
00342	P	29.569	3,44	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	16.378	6,21	101.642	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00343	P	29.901	3,89	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	10.822	9,39	101.642	0	0	0,00	0,00000
00344	P	30.856	4,15	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	15.209	6,68	101.642	0	0	0,00	0,00000
00345	P	22.490	5,69	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	17.011	6,09	103.553	0	0	0,00	0,00000
00346	P	28.755	4,05	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	36.740	2,77	101.642	0	0	0,00	0,00000
00347	P	25.581	4,55	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	49.840	2,04	101.642	0	0	0,00	0,00000
00348	P	18.060	5,63	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	28.088	3,62	101.642	0	0	0,00	0,00000
00349	P	19.799	5,13	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	26.295	3,87	101.642	0	0	0,00	0,00000
00350	P	22.380	4,68	104.633	0	0	0,00	0,00000
	S	40.735	2,53	103.102	0	0	0,00	0,00000
00351	P	9.963	10,40	103.649	0	0	0,00	0,00000
	S	33.238	3,15	104.559	0	0	0,00	0,00000
00352	P	13.662	7,61	103.933	0	0	0,00	0,00000
	S	6.869	15,21	104.493	0	0	0,00	0,00000
00353	P	16.218	6,27	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.877	9,34	101.642	0	0	0,00	0,00000
00354	P	12.008	8,46	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	20.110	5,05	101.642	0	0	0,00	0,00000
00355	P	15.181	6,70	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	21.956	4,63	101.642	0	0	0,00	0,00000
00356	P	7.970	12,75	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	19.804	5,13	101.642	0	0	0,00	0,00000
00357	P	11.831	8,80	104.074	0	0	0,00	0,00000
	S	19.179	5,30	101.642	0	0	0,00	0,00000
00358	P	8.990	11,60	104.269	0	0	0,00	0,00000
	S	9.939	10,23	101.642	0	0	0,00	0,00000
00359	P	5.351	18,99	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.576	28,42	101.642	0	0	0,00	0,00000
00360	P	6.429	15,81	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.639	23,70	109.939	0	0	0,00	0,00000
00361	P	4.389	23,43	102.814	0	0	0,00	0,00000
	S	11.630	9,14	106.250	0	0	0,00	0,00000
01029	P	9.981	12,83	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	12.437	8,17	101.642	0	0	0,00	0,00000
01030	P	5.544	18,46	102.333	0	0	0,00	0,00000
	S	10.987	9,35	102.732	0	0	0,00	0,00000
01031	P	5.034	20,19	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.299	10,93	101.642	0	0	0,00	0,00000
01032	P	5.756	17,66	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.727	11,65	101.642	0	0	0,00	0,00000
01033	P	5.973	17,02	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.626	13,33	101.642	0	0	0,00	0,00000
01034	P	4.546	22,36	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.591	22,14	101.642	0	0	0,00	0,00000
01035	P	12.419	8,18	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.776	21,29	101.680	0	0	0,00	0,00000
01036	P	6.187	16,43	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.914	34,88	101.642	0	0	0,00	0,00000
01037	P	12.261	8,29	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.201	84,63	101.642	0	0	0,00	0,00000
01038	P	5.820	17,47	101.648	0	0	0,00	0,00000
	S	1.549	65,62	101.642	0	0	0,00	0,00000
01039	P	6.250	18,62	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	2.904	35,00	101.642	0	0	0,00	0,00000
01040	P	19.248	6,04	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	6.203	16,39	101.642	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 3b-3-4-8**						
00232	P	20.747	4,90	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.660	13,27	101.642	0	0	0,00	0,00000
00233	P	24.705	4,11	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	12.129	8,38	101.642	0	0	0,00	0,00000
00234	P	17.276	5,88	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.927	10,24	101.642	0	0	0,00	0,00000
00235	P	16.089	6,32	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.701	10,48	101.642	0	0	0,00	0,00000
00236	P	25.356	4,01	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	13.895	7,32	101.642	0	0	0,00	0,00000
00237	P	21.841	4,65	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	22.798	4,46	101.642	0	0	0,00	0,00000
00238	P	9.828	13,03	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	13.183	7,71	101.642	0	0	0,00	0,00000
00239	P	10.359	12,40	128.401	0	0	0,00	0,00000
	S	2.510	40,63	101.982	0	0	0,00	0,00000
00240	P	6.152	16,52	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.398	13,93	103.020	0	0	0,00	0,00000
00241	P	11.848	8,58	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.161	11,35	103.941	0	0	0,00	0,00000
00242	P	10.101	10,06	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.748	10,43	101.642	0	0	0,00	0,00000
00243	P	13.555	7,50	101.642	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	11.439	9,05	103.546	0	0	0,00	0,00000
00244	P	22.653	4,49	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.911	9,32	101.642	0	0	0,00	0,00000
00245	P	10.222	9,94	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.578	13,41	101.642	0	0	0,00	0,00000
00246	P	8.733	11,64	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.944	10,07	110.204	0	0	0,00	0,00000
00247	P	14.342	7,09	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.261	23,85	101.642	0	0	0,00	0,00000
00248	P	10.055	10,11	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.510	22,54	101.642	0	0	0,00	0,00000
00249	P	14.819	7,26	107.625	0	0	0,00	0,00000
	S	9.251	10,99	101.642	0	0	0,00	0,00000
00250	P	19.298	5,54	106.939	0	0	0,00	0,00000
	S	19.084	5,33	101.642	0	0	0,00	0,00000
00251	P	9.986	10,18	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	21.853	4,65	101.642	0	0	0,00	0,00000
00258	P	23.654	4,30	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.338	19,04	101.642	0	0	0,00	0,00000
00259	P	35.505	2,86	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.333	19,06	101.642	0	0	0,00	0,00000
00260	P	18.297	5,56	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.639	10,54	101.642	0	0	0,00	0,00000
00261	P	12.858	7,90	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.524	9,66	101.642	0	0	0,00	0,00000
00262	P	2.116	48,03	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.761	10,41	101.642	0	0	0,00	0,00000
00263	P	10.863	9,36	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.993	10,17	101.642	0	0	0,00	0,00000
00264	P	26.086	3,90	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.462	10,74	101.642	0	0	0,00	0,00000
00265	P	20.243	5,02	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.711	13,18	101.642	0	0	0,00	0,00000
00933	P	15.590	7,46	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	14.727	6,90	101.642	0	0	0,00	0,00000
00934	P	3.958	25,68	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.754	13,37	103.653	0	0	0,00	0,00000
00935	P	7.427	13,69	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	11.926	8,52	101.642	0	0	0,00	0,00000
00936	P	14.162	7,18	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.794	13,04	101.642	0	0	0,00	0,00000
00937	P	16.552	6,14	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.152	88,23	101.642	0	0	0,00	0,00000
00938	P	5.717	17,78	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.207	31,69	101.642	0	0	0,00	0,00000
00939	P	2.427	41,88	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.294	19,20	101.642	0	0	0,00	0,00000
00940	P	852	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.859	17,35	101.642	0	0	0,00	0,00000
00941	P	4.219	24,09	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.492	18,51	101.642	0	0	0,00	0,00000
00942	P	10.622	9,61	102.085	0	0	0,00	0,00000
	S	7.494	13,56	101.642	0	0	0,00	0,00000
00943	P	12.821	7,93	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.765	57,59	101.642	0	0	0,00	0,00000
00944	P	5.256	19,34	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.292	78,67	101.642	0	0	0,00	0,00000
00945	P	319	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	995	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00946	P	2.877	35,33	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.249	81,38	101.642	0	0	0,00	0,00000
00947	P	7.474	13,60	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.310	44,00	101.642	0	0	0,00	0,00000
00948	P	16.110	6,31	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.972	20,44	101.642	0	0	0,00	0,00000
00949	P	3.867	26,28	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.211	83,93	101.642	0	0	0,00	0,00000
00950	P	598	NS	102.357	0	0	0,00	0,00000
	S	5.430	18,86	102.430	0	0	0,00	0,00000
00951	P	978	NS	101.800	0	0	0,00	0,00000
	S	6.355	16,05	101.969	0	0	0,00	0,00000
00952	P	2.185	46,52	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.488	18,52	101.642	0	0	0,00	0,00000
00953	P	8.246	12,33	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.070	33,11	101.642	0	0	0,00	0,00000
02523	P	9.100	11,17	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.148	12,47	101.642	0	0	0,00	0,00000
02524	P	8.425	15,20	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	25.243	4,03	101.642	0	0	0,00	0,00000
02525	P	3.447	29,49	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	11.413	9,23	105.350	0	0	0,00	0,00000
02526	P	11.678	8,70	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	16.815	6,04	101.642	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 9b-3b-8-13**						
00252	P	21.225	4,79	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.677	15,22	101.642	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00253	P	18.557	5,48	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.944	14,64	101.642	0	0	0,00	0,00000
00254	P	17.162	5,92	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.339	16,03	101.642	0	0	0,00	0,00000
00255	P	25.208	4,03	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.342	9,83	101.642	0	0	0,00	0,00000
00256	P	15.660	6,49	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.790	13,05	101.642	0	0	0,00	0,00000
00257	P	26.157	3,89	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	11.558	8,79	101.642	0	0	0,00	0,00000
00258	P	24.816	4,10	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.906	26,02	101.642	0	0	0,00	0,00000
00259	P	26.318	3,86	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.386	18,87	101.642	0	0	0,00	0,00000
00260	P	24.979	4,07	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.738	10,44	101.642	0	0	0,00	0,00000
00261	P	9.889	10,28	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	11.021	9,22	101.642	0	0	0,00	0,00000
00262	P	3.186	31,90	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.323	9,85	101.642	0	0	0,00	0,00000
00263	P	13.884	7,32	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.797	9,41	101.642	0	0	0,00	0,00000
00264	P	19.532	5,20	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.282	10,95	101.642	0	0	0,00	0,00000
00265	P	22.324	4,55	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.364	12,15	101.642	0	0	0,00	0,00000
00266	P	10.222	9,94	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	12.119	8,39	101.642	0	0	0,00	0,00000
00267	P	11.866	8,57	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.759	15,04	101.642	0	0	0,00	0,00000
00268	P	16.374	6,52	106.828	0	0	0,00	0,00000
	S	8.715	11,73	102.216	0	0	0,00	0,00000
00269	P	12.123	8,38	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.584	11,84	101.642	0	0	0,00	0,00000
00270	P	13.454	7,55	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	14.929	6,81	101.642	0	0	0,00	0,00000
00271	P	12.671	8,02	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	22.581	4,50	101.642	0	0	0,00	0,00000
00277	P	23.568	4,31	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.194	19,57	101.642	0	0	0,00	0,00000
00278	P	33.901	3,00	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.093	19,96	101.642	0	0	0,00	0,00000
00279	P	16.851	6,03	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.601	9,59	101.642	0	0	0,00	0,00000
00280	P	10.784	9,43	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.504	9,68	101.642	0	0	0,00	0,00000
00281	P	3.665	27,73	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.446	9,73	101.642	0	0	0,00	0,00000
00282	P	12.236	8,31	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	11.687	8,70	101.642	0	0	0,00	0,00000
00283	P	28.105	3,62	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.457	10,75	101.642	0	0	0,00	0,00000
00284	P	20.749	4,90	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.211	12,38	101.642	0	0	0,00	0,00000
00954	P	14.663	6,93	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.458	13,63	101.642	0	0	0,00	0,00000
00955	P	7.298	13,93	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.366	10,85	101.642	0	0	0,00	0,00000
00956	P	7.242	14,04	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	12.211	8,32	101.642	0	0	0,00	0,00000
00957	P	17.555	5,79	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	12.745	7,98	101.642	0	0	0,00	0,00000
00958	P	12.109	8,39	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.615	18,10	101.642	0	0	0,00	0,00000
00959	P	5.369	18,93	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.690	27,55	101.642	0	0	0,00	0,00000
00960	P	2.011	50,54	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.004	16,93	101.642	0	0	0,00	0,00000
00961	P	1.237	82,17	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.810	14,93	101.642	0	0	0,00	0,00000
00962	P	4.489	22,64	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.677	17,90	101.642	0	0	0,00	0,00000
00963	P	10.077	10,09	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.634	13,31	101.642	0	0	0,00	0,00000
00964	P	13.190	7,71	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	760	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00965	P	5.699	17,84	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.519	66,91	101.642	0	0	0,00	0,00000
00966	P	562	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.922	52,88	101.642	0	0	0,00	0,00000
00967	P	3.687	27,57	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.953	52,04	101.642	0	0	0,00	0,00000
00968	P	8.763	11,60	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.834	55,42	101.642	0	0	0,00	0,00000
00969	P	17.040	5,96	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.414	71,88	101.642	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00970	P	8.917	11,40	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	805	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00971	P	3.047	33,36	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.426	71,28	101.642	0	0	0,00	0,00000
00972	P	1.571	64,70	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.659	61,27	101.642	0	0	0,00	0,00000
00973	P	5.993	16,96	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.287	78,98	101.642	0	0	0,00	0,00000
00974	P	11.462	8,87	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.825	55,69	101.642	0	0	0,00	0,00000
00975	P	8.914	11,40	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	855	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00976	P	3.690	27,55	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.958	20,50	101.642	0	0	0,00	0,00000
00977	P	257	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.298	16,14	101.642	0	0	0,00	0,00000
00978	P	3.074	33,07	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.351	16,00	101.642	0	0	0,00	0,00000
00979	P	6.706	15,16	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.495	29,08	101.642	0	0	0,00	0,00000
02527	P	8.789	11,56	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.110	10,05	101.642	0	0	0,00	0,00000
02528	P	8.881	11,44	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	14.114	7,20	101.642	0	0	0,00	0,00000
02529	P	11.461	8,87	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.196	16,40	101.642	0	0	0,00	0,00000
02530	P	12.239	8,30	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	15.988	6,36	101.642	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 18-9b-13-19**						
00272	P	26.445	3,84	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	27.945	3,64	101.642	0	0	0,00	0,00000
00273	P	17.721	5,74	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.109	14,30	101.642	0	0	0,00	0,00000
00274	P	17.114	5,94	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.338	19,04	101.642	0	0	0,00	0,00000
00275	P	16.497	6,16	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.895	17,24	101.642	0	0	0,00	0,00000
00276	P	18.305	5,55	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.000	12,71	101.642	0	0	0,00	0,00000
00277	P	22.000	4,62	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.021	14,48	101.642	0	0	0,00	0,00000
00278	P	33.860	3,00	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.817	17,47	101.642	0	0	0,00	0,00000
00279	P	16.938	6,00	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.242	9,92	101.642	0	0	0,00	0,00000
00280	P	10.770	9,44	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.979	10,19	101.642	0	0	0,00	0,00000
00281	P	3.458	29,39	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.269	10,97	101.642	0	0	0,00	0,00000
00282	P	12.279	8,28	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.218	9,95	101.642	0	0	0,00	0,00000
00283	P	28.070	3,62	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.286	10,95	101.642	0	0	0,00	0,00000
00284	P	20.833	4,88	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.225	14,07	101.642	0	0	0,00	0,00000
00285	P	12.210	8,32	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	19.548	5,20	101.642	0	0	0,00	0,00000
00286	P	14.022	7,25	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	13.054	7,79	101.642	0	0	0,00	0,00000
00287	P	14.951	6,80	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.509	12,11	115.179	0	0	0,00	0,00000
00288	P	15.280	6,65	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.949	20,54	101.642	0	0	0,00	0,00000
00289	P	12.922	7,87	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	23.282	4,37	101.642	0	0	0,00	0,00000
00290	P	12.570	9,26	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	14.568	6,98	101.642	0	0	0,00	0,00000
00291	P	28.676	4,06	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	12.892	7,88	101.642	0	0	0,00	0,00000
00292	P	17.969	5,66	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	13.385	7,82	104.640	0	0	0,00	0,00000
00293	P	14.493	7,01	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.288	10,94	101.642	0	0	0,00	0,00000
00294	P	17.190	5,91	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.124	11,45	104.448	0	0	0,00	0,00000
00295	P	9.903	10,26	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.579	13,74	104.147	0	0	0,00	0,00000
00296	P	11.033	11,61	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	2.390	42,53	101.642	0	0	0,00	0,00000
00297	P	6.335	20,21	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	12.508	8,44	105.530	0	0	0,00	0,00000
00980	P	11.832	8,59	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.493	11,97	101.642	0	0	0,00	0,00000
00981	P	7.203	14,11	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.140	10,02	101.642	0	0	0,00	0,00000
00982	P	5.817	17,47	101.642	0	0	0,00	0,00000

Solette - Taglio fuori piano allo SLU

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	CtgΘ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	21.753	4,67	101.642	0	0	0,00	0,00000
00983	P	17.739	6,56	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	21.764	4,67	101.642	0	0	0,00	0,00000
00984	P	15.812	6,43	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.844	14,85	101.642	0	0	0,00	0,00000
00985	P	2.832	35,89	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.296	78,43	101.642	0	0	0,00	0,00000
00986	P	992	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.855	17,56	102.820	0	0	0,00	0,00000
00987	P	1.446	70,29	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.868	14,80	101.642	0	0	0,00	0,00000
00988	P	2.827	35,95	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.910	14,71	101.642	0	0	0,00	0,00000
00989	P	10.513	9,67	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.879	12,90	101.642	0	0	0,00	0,00000
00990	P	11.330	8,97	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.317	77,18	101.642	0	0	0,00	0,00000
00991	P	4.078	24,92	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	638	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00992	P	867	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.072	94,82	101.642	0	0	0,00	0,00000
00993	P	3.523	28,85	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.195	85,06	101.642	0	0	0,00	0,00000
00994	P	9.567	10,62	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.396	72,81	101.642	0	0	0,00	0,00000
00995	P	14.347	7,08	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.147	19,75	101.642	0	0	0,00	0,00000
00996	P	5.204	19,53	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.439	29,56	101.642	0	0	0,00	0,00000
00997	P	2.177	46,69	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.184	19,61	101.642	0	0	0,00	0,00000
00998	P	1.055	96,34	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.654	17,98	101.642	0	0	0,00	0,00000
00999	P	4.302	23,63	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.832	21,04	101.642	0	0	0,00	0,00000
01000	P	10.589	9,60	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.700	13,20	101.642	0	0	0,00	0,00000
02531	P	9.919	12,91	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	36.168	2,81	101.642	0	0	0,00	0,00000
02532	P	8.607	11,81	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.171	11,08	101.642	0	0	0,00	0,00000
02533	P	13.141	8,85	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	11.497	8,84	101.642	0	0	0,00	0,00000
02534	P	4.546	25,59	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	26.245	3,87	101.642	0	0	0,00	0,00000

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
V_{Ed} Taglio di progetto
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle cuciture verticali
N_{Ed} Sforzo normale di progetto.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle armature a taglio.

SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	
Primo Impalcato				**Soletta 8b-21-10b-7b**												
P	S	00020	407.257	12.440	0,10179	4,59	00083	-13.564	8.407	0,04524	4,52	00087	95.170	16.918	0,09048	17,91
	I		0	0	0,09048	-		-13.564	20.119	0,04524	1,89		0	0	0,04524	-
S	S		299.870	9.998	0,09048	6,84		92.396	609	0,09048	15,10		250.467	11.722	0,09048	13,18
	I		0	0	0,04524	-		255.184	8.617	0,10179	10,33		0	0	0,04524	-
P	S	00090	86.652	250	0,04524	NS	00137	-26.177	2.931	0,04524	13,30	00138	16.494	5.441	0,04524	6,57
	I		86.652	3.926	0,04524	7,62		-26.177	1.682	0,04524	23,17		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		-57.357	330	0,04524	NS		-9.976	1.926	0,04524	19,60
	I		-55.164	6.599	0,04524	6,24		-57.357	3.708	0,04524	11,15		-9.976	2.646	0,04524	14,27
P	S	00139	97.421	7.196	0,04524	4,03	00140	101.254	8.600	0,04524	3,33	00141	127.483	12.195	0,10179	7,99
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		45.560	4.689	0,04524	7,13		162.325	5.512	0,04524	4,22		243.616	10.467	0,09048	8,96
	I		45.560	724	0,04524	46,19		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	0014	330.767	15.136	0,10179	11,5	0014	227.446	12.563	0,10179	7,31	0014	95.732	7.400	0,04524	3,94

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	
	I	2	0	0	0,04524	1 -	3	227.446	6.336	0,04524	1,61	4	95.732	6.283	0,04524	4,64
S	S		140.371	12.029	0,09048	17,91		96.783	8.022	0,09048	7,05		76.987	941	0,04524	32,68
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00145	2.785	3.306	0,04524	11,12	00146	-68.497	5.230	0,04524	8,07	00147	-26.715	3.943	0,04524	9,90
	I		2.785	5.440	0,04524	6,76		-31.954	10.140	0,04524	3,89		-26.715	8.515	0,04524	4,58
S	S		204.119	4.232	0,09048	7,09		210.420	2.633	0,09048	8,84		270.174	998	0,09048	11,04
	I		204.119	2.286	0,10179	42,10		210.420	5.960	0,10179	23,43		270.174	1.942	0,10179	30,65
P	S	00148	-22.379	5.973	0,04524	6,48	00149	4.846	7.125	0,04524	5,14	00150	66.520	7.768	0,04524	4,07
	I		-22.379	8.095	0,04524	4,78		4.846	6.301	0,04524	5,81		66.520	5.303	0,04524	5,97
S	S		206.297	392	0,09048	13,87		164.920	715	0,04524	2,34		109.781	30	0,04524	NS
	I		206.297	1.424	0,10179	25,41		164.920	1.600	0,10179	2,67		132.360	1.280	0,04524	20,24
P	S	00151	97.340	8.822	0,04524	3,29	00152	70.618	5.402	0,04524	5,79	00153	69.165	3.339	0,04524	9,41
	I		97.340	3.546	0,04524	8,17		70.618	2.381	0,04524	13,14		69.165	3.514	0,04524	8,94
S	S		183.402	2.894	0,04524	7,37		149.951	5.787	0,04524	4,21		85.245	4.706	0,04524	6,38
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00154	34.687	2.645	0,04524	12,99	00155	10.225	1.309	0,04524	27,66	00156	-7.394	778	0,04524	48,27
	I		34.687	4.074	0,04524	8,43		10.225	4.811	0,04524	7,53		-7.394	5.839	0,04524	6,43
S	S		58.574	232	0,04524	NS		-7.665	855	0,04524	43,94		0	0	0,04524	-
	I		18.281	625	0,04524	56,96		18.375	2.572	0,04524	13,84		-18.181	5.040	0,04524	7,61
P	S	00885	233.147	7.421	0,10179	3,68	00886	-60.834	3.067	0,04524	13,57	00887	73.993	7.569	0,04524	4,10
	I		0	0	0,04524	-		-60.834	11.063	0,04524	3,76		73.993	3.332	0,04524	9,31
S	S		176.336	6.333	0,09048	4,88		230.622	351	0,09048	13,57		153.268	4.112	0,04524	5,85
	I		0	0	0,04524	-		230.622	4.330	0,10179	73,83		0	0	0,04524	-
P	S	00888	0	0	0,04524	-	00889	-12.816	2.359	0,04524	16,09	00890	30.289	152	0,04524	NS
	I		25.681	1.926	0,04524	18,19		-12.816	8.562	0,04524	4,43		49.596	3.619	0,04524	9,14
S	S		0	0	0,04524	-		69.297	978	0,09048	14,25		115.150	204	0,09048	3,07
	I		-50.561	3.932	0,04524	10,38		160.128	2.842	0,10179	76,40		115.150	2.468	0,04524	2,59
P	S	00891	131.288	1.078	0,10179	2,73	00892	130.920	6.243	0,10179	3,93	00893	9.323	1.482	0,04524	24,48
	I		113.787	224	0,04524	2,60		0	0	0,04524	-		9.323	6.666	0,04524	5,44
S	S		103.183	1.866	0,09048	3,55		157.454	6.071	0,09048	4,89		0	0	0,04524	-
	I		103.183	1.428	0,04524	2,81		0	0	0,04524	-		139.331	2.746	0,10179	2,99
P	S	00894	0	0	0,04524	-	00895	61.094	550	0,04524	58,39	00896	42.601	5.410	0,04524	6,23
	I		54.480	3.131	0,04524	10,44		61.094	1.208	0,04524	26,58		42.601	4.901	0,04524	6,87
S	S		0	0	0,04524	-		84.811	534	0,04524	56,31		149.377	1.048	0,04524	23,28
	I		94.351	3.301	0,04524	8,86		84.811	2.588	0,04524	11,62		149.377	408	0,04524	59,79
P	S	00897	18.719	1.223	0,04524	29,08	00898	0	0	0,04524	-	00899	47.524	401	0,04524	82,97
	I		18.719	5.103	0,04524	6,97		24.440	2.681	0,04524	13,10		47.524	1.714	0,04524	19,41
S	S		45.233	50	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		100.731	1.862	0,04524	15,41		59.341	3.147	0,04524	10,25		-3.415	3.367	0,04524	11,06
Primo Impalcato				**Soletta 5b-8b-7b-4b**												
P	S	00087	138.938	17.006	0,09048	15,78	00088	68.748	17.267	0,09048	16,56	00089	110.012	2.212	0,04524	12,60
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		110.012	4.626	0,04524	6,03
S	S		229.840	11.211	0,09048	11,47		165.312	11.186	0,04524	2,05		-87.177	546	0,04524	79,87
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-87.177	4.970	0,04524	8,77
P	S	00090	-22.988	2.311	0,04524	16,76	00152	67.789	909	0,04524	34,70	00153	34.058	4.175	0,04524	8,24
	I		-22.988	3.180	0,04524	12,18		36.132	2.949	0,04524	11,61		34.058	3.050	0,04524	11,28
S	S		-25.006	840	0,04524	46,30		118.738	4.129	0,04524	6,57		64.896	3.370	0,04524	9,43
	I		-25.006	3.225	0,04524	12,06		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00154	2.412	2.612	0,04524	14,09	00155	15.177	1.932	0,04524	18,55	00156	62.361	1.740	0,04524	18,39

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	
	I		2.412	4.094	0,04524	8,99		15.177	3.751	0,04524	9,55		62.361	3.979	0,04524	8,04
S	S		41.099	2.903	0,04524	11,65		14.738	1.919	0,04524	18,69		-67.946	1.799	0,04524	23,43
	I		0	0	0,04524	-		-13.902	682	0,04524	55,79		-38.629	2.188	0,04524	18,25
P	S	00157	0	0	0,04524	-	00158	0	0	0,04524	-	00159	0	0	0,04524	-
	I		30.655	3.469	0,04524	9,99		29.825	2.023	0,04524	17,16		39.517	1.599	0,04524	21,23
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-99.902	5.350	0,04524	8,33		-82.972	5.011	0,04524	8,64		-108.416	5.079	0,04524	8,90
P	S	00160	0	0	0,04524	-	00161	0	0	0,04524	-	00162	0	0	0,04524	-
	I		49.573	1.270	0,04524	26,06		23.780	1.941	0,04524	18,13		44.405	3.398	0,04524	9,87
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-147.747	5.661	0,04524	8,51		-85.654	4.855	0,04524	8,96		-90.653	4.368	0,04524	10,04
P	S	00163	44.949	8.955	0,04524	3,74	00164	15.594	9.088	0,04524	3,94	00165	-4.861	9.733	0,04524	3,84
	I		44.949	1.664	0,04524	20,13		15.594	847	0,04524	42,27		-4.861	461	0,04524	81,04
S	S		201.314	2.523	0,04524	7,81		78.562	557	0,04524	54,96		43.879	429	0,04524	78,28
	I		0	0	0,04524	-		103.775	415	0,04524	68,49		72.220	1.191	0,04524	26,16
P	S	00166	7.761	9.638	0,04524	3,78	00167	26.462	9.486	0,04524	3,69	00168	87.756	9.574	0,04524	3,11
	I		7.761	552	0,04524	65,94		26.462	1.393	0,04524	25,11		87.756	1.378	0,04524	21,64
S	S		43.038	253	0,04524	NS		25.197	2.881	0,04524	12,17		61.776	386	0,04524	83,04
	I		67.066	1.026	0,04524	30,80		25.197	2.273	0,04524	15,43		0	0	0,04524	-
P	S	00169	104.108	5.058	0,04524	5,61	00170	9.746	4.021	0,04524	9,02	00171	26.373	3.033	0,04524	11,54
	I		104.108	2.221	0,04524	12,78		9.746	3.391	0,04524	10,69		26.373	3.591	0,04524	9,74
S	S		23.699	4.354	0,04524	8,08		6.026	4.166	0,04524	8,77		-17.026	3.011	0,04524	12,71
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-28.098	388	0,04524	NS
P	S	00172	32.672	2.159	0,04524	15,98	00173	-14.648	1.750	0,04524	21,77	00900	0	0	0,04524	-
	I		32.672	3.689	0,04524	9,35		-14.648	4.054	0,04524	9,40		37.752	2.256	0,04524	15,12
S	S		-71.447	2.150	0,04524	19,73		-81.069	1.115	0,04524	38,69		0	0	0,04524	-
	I		-71.447	1.565	0,04524	27,10		-81.069	3.216	0,04524	13,42		-50.628	3.950	0,04524	10,34
P	S	00901	57.911	7.016	0,04524	4,62	00902	53.215	7.177	0,04524	4,57	00903	0	0	0,04524	-
	I		57.911	2.511	0,04524	12,90		53.215	2.570	0,04524	12,76		58.716	2.158	0,04524	14,98
S	S		146.529	3.303	0,04524	7,46		56.839	2.573	0,04524	12,62		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-100.432	4.597	0,04524	9,70
P	S	00904	27.120	3.551	0,04524	9,84	00905	0	0	0,04524	-	00906	0	0	0,04524	-
	I		27.120	4.366	0,04524	8,00		8.056	5.123	0,04524	7,10		24.557	4.181	0,04524	8,40
S	S		75.329	89	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		75.329	1.566	0,04524	19,73		25.651	3.260	0,04524	10,75		-33.503	4.607	0,04524	8,58
P	S	00907	-6.921	5.611	0,04524	6,69	00908	5.300	652	0,04524	56,12	00909	0	0	0,04524	-
	I		-6.921	3.235	0,04524	11,60		5.300	5.626	0,04524	6,50		14.323	5.689	0,04524	6,31
S	S		41.088	1.014	0,04524	33,35		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		69.833	2.657	0,04524	11,80		35.167	4.560	0,04524	7,53		-25.178	5.636	0,04524	6,90
P	S	00910	0	0	0,04524	-	00911	3.069	2.889	0,04524	12,72	00912	0	0	0,04524	-
	I		39.781	3.504	0,04524	9,68		3.069	4.851	0,04524	7,58		10.653	5.774	0,04524	6,27
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-93.694	5.574	0,04524	7,91		46.035	3.810	0,04524	8,77		-6.750	5.259	0,04524	7,13
P	S	00913	0	0	0,04524	-	00914	4.701	6.234	0,04524	5,88	00915	8.147	1.446	0,04524	25,15
	I		27.157	4.937	0,04524	7,07		4.701	3.008	0,04524	12,18		8.147	4.798	0,04524	7,58
S	S		0	0	0,04524	-		22.878	139	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		-79.242	6.506	0,04524	6,61		32.713	721	0,04524	47,86		13.059	2.846	0,04524	12,65
P	S	00916	0	0	0,04524	-	00917	0	0	0,04524	-					
	I		21.208	4.577	0,04524	7,73		77.144	3.330	0,04524	9,23					
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-					

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	
	I		-35.336	3.965	0,04524	10,01		-90.209	5.340	0,04524	8,21					
Primo Impalcato				**Soletta 6-5b-4b-2b**												
P	S	00012	681.637	13.064	0,12221	4,59	00059	67.693	10.584	0,04524	1,88	00088	115.202	18.022	0,04524	1,52
	I		0	0	0,10179	-		67.693	23.878	0,09048	4,99		0	0	0,04524	-
S	S		277.323	9.293	0,09048	6,26		42.752	4.748	0,04524	7,09		114.624	11.005	0,04524	2,50
	I		0	0	0,04524	-		42.752	11.146	0,04524	3,02		0	0	0,04524	-
P	S	00089	19.590	329	0,04524	NS	00169	65.357	5.601	0,04524	5,67	00170	50.379	3.412	0,04524	9,68
	I		19.590	4.272	0,04524	8,31		65.357	2.215	0,04524	14,33		50.379	3.479	0,04524	9,49
S	S		0	0	0,04524	-		53.047	5.342	0,04524	6,14		20.690	4.290	0,04524	8,26
	I		-46.073	6.674	0,04524	6,07		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00171	28.381	2.885	0,04524	12,07	00172	26.785	1.703	0,04524	20,53	00173	115.335	1.288	0,04524	21,28
	I		28.381	4.043	0,04524	8,62		26.785	4.700	0,04524	7,44		115.335	5.902	0,04524	4,64
S	S		-15.069	3.344	0,04524	11,40		-25.288	1.834	0,04524	21,22		-70.666	738	0,04524	57,39
	I		-15.069	1.716	0,04524	22,22		-25.288	5.067	0,04524	7,68		-70.666	8.265	0,04524	5,12
P	S	00174	91.065	15.483	0,12221	6,12	00175	106.702	12.320	0,04524	2,29	00176	62.198	11.128	0,04524	2,88
	I		0	0	0,04524	-		106.702	19	0,04524	NS		62.198	469	0,04524	68,27
S	S		179.588	11.933	0,09048	16,27		123.785	6.985	0,04524	3,82		36.268	4.961	0,04524	6,90
	I		179.588	882	0,04524	2,55		123.785	2.251	0,04524	11,85		36.268	3.103	0,04524	11,03
P	S	00177	64.500	8.295	0,04524	3,84	00178	65.673	5.977	0,04524	5,31	00179	59.976	3.412	0,04524	9,44
	I		64.500	1.414	0,04524	22,50		65.673	2.022	0,04524	15,69		59.976	3.550	0,04524	9,07
S	S		-22.228	3.989	0,04524	9,70		-72.123	1.494	0,04524	28,42		-110.648	265	0,04524	NS
	I		-22.228	3.708	0,04524	10,43		-72.123	4.838	0,04524	8,78		-110.648	5.589	0,04524	8,12
P	S	00180	57.576	9.928	0,04524	3,26	00181	38.456	8.763	0,04524	3,88	00182	22.758	8.308	0,04524	4,24
	I		57.576	2.072	0,04524	15,64		38.456	3.403	0,04524	10,00		22.758	4.687	0,04524	7,52
S	S		52.830	3.267	0,04524	10,05		22.782	2.607	0,04524	13,52		15.633	2.280	0,04524	15,70
	I		0	0	0,04524	-		22.782	2.325	0,04524	15,17		15.633	3.211	0,04524	11,15
P	S	00183	-5.469	7.987	0,04524	4,68	00184	-12.489	7.539	0,04524	5,03	00185	17.213	6.474	0,04524	5,51
	I		-5.469	7.843	0,04524	4,77		-12.489	9.316	0,04524	4,07		17.213	11.294	0,04524	3,16
S	S		-8.980	1.970	0,04524	19,12		-30.047	781	0,04524	50,28		-29.863	563	0,04524	69,73
	I		-8.980	4.012	0,04524	9,39		-30.047	3.038	0,04524	12,93		-29.863	2.718	0,04524	14,44
P	S	00186	127.130	5.753	0,04524	4,58	00187	62.788	5.800	0,04524	5,51	00188	173.947	6.668	0,04524	3,33
	I		127.130	9.679	0,04524	2,72		62.788	4.718	0,04524	6,78		173.947	3.715	0,04524	5,97
S	S		13.490	2.256	0,04524	15,94		101.980	4.672	0,04524	6,12		12.588	5.554	0,04524	6,49
	I		13.490	1.508	0,04524	23,85		101.980	1.436	0,04524	19,90		0	0	0,04524	-
P	S	00189	440.980	10.087	0,12221	13,47	00190	576.447	15.667	0,12221	4,19	00918	0	0	0,04524	-
	I		440.980	2.980	0,10179	5,14		0	0	0,10179	-		84.961	2.196	0,04524	13,69
S	S		86.599	6.337	0,09048	5,66		204.418	11.071	0,09048	11,47		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-76.049	5.120	0,04524	8,35
P	S	00919	53.358	8.171	0,04524	4,01	00920	67.644	5.365	0,04524	5,88	00921	333.333	9.974	0,12221	16,26
	I		53.358	2.737	0,04524	11,97		67.644	12.393	0,04524	2,55		333.333	667	0,10179	7,88
S	S		63.414	3.760	0,04524	8,49		-33.484	637	0,04524	62,06		175.665	6.012	0,09048	4,70
	I		0	0	0,04524	-		-33.484	3.913	0,04524	10,10		175.665	522	0,04524	2,63
P	S	00922	31.871	5.615	0,04524	6,16	00923	39.225	1.142	0,04524	29,75	00924	0	0	0,04524	-
	I		31.871	4.428	0,04524	7,81		39.225	4.885	0,04524	6,96		33.763	3.166	0,04524	10,87
S	S		8.953	1.328	0,04524	27,34		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		8.953	2.144	0,04524	16,94		376	3.434	0,04524	10,76		-4.474	4.242	0,04524	8,80
P	S	00925	52.511	1.152	0,04524	28,51	00926	34.224	1.884	0,04524	18,25	00927	0	0	0,04524	-
	I		52.511	2.696	0,04524	12,18		34.224	6.299	0,04524	5,46		61.132	3.469	0,04524	9,26

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-47.509	4.383	0,04524	9,26		5.187	4.135	0,04524	8,85		13.689	4.031	0,04524	8,92
P	S	00928	64.479	1.246	0,04524	25,54	00929	389	4.162	0,04524	8,88	00930	75.102	631	0,04524	48,99
	I		64.479	2.581	0,04524	12,33		389	8.794	0,04524	4,20		75.102	4.409	0,04524	7,01
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		35.357	4.325	0,04524	7,93		4.329	3.358	0,04524	10,92		6.352	2.675	0,04524	13,65
P	S	00931	193.546	2.063	0,12221	2,15	00932	138.249	8.107	0,12221	3,18					
	I		193.546	1.541	0,04524	1,85		138.249	723	0,04524	2,07					
S	S		43.066	195	0,09048	3,43		140.926	6.037	0,09048	5,01					
	I		67.978	2.668	0,04524	2,76		140.926	2.001	0,04524	2,55					
Primo Impalcato			**Soletta 10-9-5-2b-4b**													
P	S	00362	65.896	2.667	0,04524	11,89	00363	62.275	4.869	0,04524	6,57	00364	63.352	6.614	0,04524	4,83
	I		65.896	2.124	0,04524	14,93		62.275	2.642	0,04524	12,12		63.352	2.035	0,04524	15,69
S	S		8.365	2.552	0,04524	14,25		-992	2.841	0,04524	13,05		7.196	2.785	0,04524	13,09
	I		8.365	1.192	0,04524	30,50		-992	2.337	0,04524	15,86		7.196	1.810	0,04524	20,13
P	S	00365	52.584	8.775	0,04524	3,74	00366	80.219	10.138	0,09048	10,79	00367	99.674	13.523	0,09048	51,14
	I		52.584	1.316	0,04524	24,95		80.219	1.453	0,04524	2,91		99.674	5.961	0,04524	2,20
S	S		22.666	4.131	0,04524	8,54		22.411	5.415	0,04524	6,52		93.885	8.957	0,04524	3,27
	I		22.666	2.053	0,04524	17,18		22.411	3.152	0,04524	11,20		93.885	6.656	0,04524	4,40
P	S	00368	354.808	6.840	0,09048	5,96	00369	157.009	3.522	0,09048	15,72	00370	48.480	4.520	0,04524	7,34
	I		354.808	3.292	0,09048	12,39		157.009	4.277	0,09048	12,95		48.480	5.267	0,04524	6,30
S	S		76.508	2.101	0,04524	14,65		70.107	2.090	0,04524	15,00		14.856	2.219	0,04524	16,16
	I		76.508	2.703	0,04524	11,39		70.107	3.560	0,04524	8,80		14.856	3.470	0,04524	10,33
P	S	00371	-2.168	5.183	0,04524	7,17	00372	-2.483	2.981	0,04524	12,47	00373	48.427	4.437	0,04524	7,48
	I		-2.168	7.873	0,04524	4,72		-2.483	6.298	0,04524	5,90		48.427	8.960	0,04524	3,70
S	S		620	1.494	0,04524	24,73		553	1.028	0,04524	35,94		17.206	198	0,04524	NS
	I		620	3.480	0,04524	10,62		3.068	4.339	0,04524	8,47		19.599	4.567	0,04524	7,77
P	S	00374	84.809	3.485	0,04524	8,63	00375	-11.124	6.001	0,04524	6,30	00376	1.282	9.180	0,04524	4,02
	I		84.809	8.982	0,04524	3,35		-11.124	2.822	0,04524	13,41		1.282	4.293	0,04524	8,59
S	S		0	0	0,04524	-		-22.896	1.385	0,04524	27,96		-59.831	1.456	0,04524	28,53
	I		49.129	5.262	0,04524	6,30		-22.896	620	0,04524	62,47		-59.831	1.906	0,04524	21,79
P	S	00377	1.407	10.082	0,04524	3,66	00378	25.572	10.197	0,04524	3,44	00379	42.773	9.944	0,04524	3,39
	I		1.407	5.432	0,04524	6,79		25.572	6.902	0,04524	5,08		42.773	9.136	0,04524	3,69
S	S		-32.016	2.976	0,04524	13,25		8.554	3.172	0,04524	11,46		27.850	3.015	0,04524	11,57
	I		-32.016	3.449	0,04524	11,43		8.554	4.040	0,04524	9,00		27.850	3.724	0,04524	9,36
P	S	00380	69.920	7.760	0,04524	4,04	00391	88.621	3.196	0,04524	9,31	00392	90.712	4.946	0,04524	5,98
	I		69.920	10.381	0,04524	3,02		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		102.336	2.728	0,04524	10,46		6.637	7.581	0,04524	4,81		12.730	7.286	0,04524	4,94
	I		102.336	2.599	0,04524	10,98		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00393	163.710	5.278	0,04524	4,38	00394	178.377	10.244	0,09048	9,54	00395	189.509	18.456	0,09048	9,15
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		189.509	5.203	0,04524	1,95
S	S		-1.260	9.106	0,04524	4,07		8.923	12.562	0,04524	2,89		17.681	14.512	0,04524	2,46
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00396	107.236	14.593	0,04524	1,93	01041	90.706	1.628	0,04524	18,16	01042	195.961	5.422	0,09048	9,68
	I		107.236	2.337	0,04524	12,03		90.706	360	0,04524	82,11		195.961	2.091	0,09048	25,11
S	S		40.306	14.690	0,04524	2,31		20.261	2.964	0,04524	11,96		158.769	4.853	0,04524	4,85
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		158.769	5.135	0,04524	4,59
P	S	01043	36.945	3.847	0,04524	8,88	01044	91.367	5.854	0,04524	5,04	01045	66.652	2.774	0,04524	11,40
	I		36.945	6.639	0,04524	5,15		91.367	594	0,04524	49,67		66.652	1.235	0,04524	25,62

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	
S	S		0	0	0,04524	-		71.207	5.032	0,04524	6,21		3.015	1.332	0,04524	27,60
	I		1.157	2.335	0,04524	15,80		0	0	0,04524	-		3.015	332	0,04524	NS
P	S	01046	106.303	2.346	0,04524	12,02	01047	123.667	3.249	0,04524	8,21	01048	109.111	3.442	0,04524	8,12
	I		106.303	631	0,04524	44,69		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		9.142	1.838	0,04524	19,75		9.624	2.321	0,04524	15,62		23.174	2.206	0,04524	15,97
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01049	53.301	6.603	0,04524	4,96	01050	65.605	1.660	0,04524	19,11	01051	0	0	0,04524	-
	I		53.301	4.256	0,04524	7,70		65.605	2.365	0,04524	13,42		61.290	1.420	0,04524	22,60
S	S		34.895	2.314	0,04524	14,84		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		34.895	1.825	0,04524	18,82		20.759	2.927	0,04524	12,10		10.049	2.818	0,04524	12,86
P	S	01052	41.503	131	0,04524	NS	01053	14.361	3.607	0,04524	9,95	01054	107.672	3.975	0,09048	4,24
	I		41.503	1.363	0,04524	24,79		14.361	4.355	0,04524	8,24		107.672	2.599	0,04524	2,60
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		42.195	3.150	0,04524	10,71
	I		11.347	3.357	0,04524	10,76		12.372	3.723	0,04524	9,68		42.195	5.045	0,04524	6,68
P	S	01055	45.416	121	0,04524	NS	01056	0	0	0,04524	-	01057	-14.984	1.104	0,04524	34,54
	I		74.208	1.961	0,04524	15,80		23.381	3.124	0,04524	11,27		-11.797	5.377	0,04524	7,05
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		23.793	4.220	0,04524	8,34		6.659	4.300	0,04524	8,48		13.268	4.102	0,04524	8,77
P	S	01058	-5.750	5.214	0,04524	7,18	02507	209.453	18.790	0,09048	8,10	02508	104.322	2.704	0,04524	10,49
	I		-5.750	5.811	0,04524	6,44		0	0	0,04524	-		104.322	3.302	0,04524	8,59
S	S		0	0	0,04524	-		11.782	18.849	0,04524	1,91		14.201	9.925	0,04524	3,62
	I		-24.954	2.495	0,04524	15,59		0	0	0,04524	-		14.201	4.014	0,04524	8,95
P	S	02509	251.666	13.421	0,09048	3,61	02510	105.291	6.534	0,04524	4,33	02511	103.192	9.878	0,04524	2,88
	I		251.666	6.499	0,09048	7,45		105.291	9.058	0,04524	3,12		103.192	10.569	0,04524	2,69
S	S		261.777	11.950	0,09048	3,99		10.881	1.115	0,04524	32,43		133.905	8.065	0,04524	3,20
	I		261.777	10.608	0,09048	4,49		10.881	3.655	0,04524	9,89		0	0	0,04524	-
Primo Impalcato				**Soletta 15-14-9-10-4b-7b**												
P	S	00381	213.981	10.501	0,09048	9,58	00382	183.915	5.495	0,04524	3,87	00383	119.486	5.263	0,04524	5,14
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		11.888	12.978	0,09048	34,24		-269	10.170	0,04524	3,64		3.258	7.711	0,04524	4,76
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00384	113.466	3.701	0,04524	7,45	00385	87.048	3.309	0,04524	9,03	00386	69.335	5.515	0,04524	5,69
	I		113.466	169	0,04524	NS		87.048	4.598	0,04524	6,50		69.335	4.016	0,04524	7,82
S	S		20.999	9.014	0,04524	3,93		-20.644	4.219	0,04524	9,14		-33.698	3.550	0,04524	11,14
	I		0	0	0,04524	-		-20.644	3.933	0,04524	9,80		-33.698	3.287	0,04524	12,03
P	S	00387	62.454	6.390	0,04524	5,01	00388	47.541	6.605	0,04524	5,04	00389	61.754	5.055	0,04524	6,34
	I		62.454	2.963	0,04524	10,80		47.541	2.822	0,04524	11,79		61.754	2.466	0,04524	13,00
S	S		-35.501	3.427	0,04524	11,58		-45.905	3.526	0,04524	11,48		-35.204	3.010	0,04524	13,18
	I		-35.501	2.828	0,04524	14,03		-45.905	3.124	0,04524	12,96		-35.204	2.515	0,04524	15,77
P	S	00390	73.349	2.993	0,04524	10,38	00391	96.295	3.267	0,04524	8,90	00392	102.202	4.791	0,04524	5,96
	I		73.349	3.184	0,04524	9,76		96.295	237	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		-11.137	3.458	0,04524	10,94		15.056	7.298	0,04524	4,91		6.449	7.798	0,04524	4,68
	I		-11.137	3.185	0,04524	11,88		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00393	123.262	6.266	0,04524	4,26	00394	178.982	9.514	0,09048	8,08	00395	225.732	15.559	0,09048	27,27
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		225.732	4.331	0,04524	1,90
S	S		13.664	9.996	0,04524	3,60		40.129	14.449	0,04524	2,35		70.953	14.064	0,04524	2,22
	I		0	0	0,04524	-		40.129	823	0,04524	41,19		70.953	606	0,04524	51,60
P	S	00396	191.930	14.219	0,04524	1,45	00397	104.779	8.738	0,04524	3,24	00398	24.979	11.088	0,04524	3,16
	I		191.930	4.064	0,04524	5,06		104.779	7.478	0,04524	3,79		24.979	3.499	0,04524	10,03
S	S		52.555	11.973	0,04524	2,74		117.574	2.559	0,04524	10,63		40.322	3.745	0,04524	9,05
	I		0	0	0,04524	-		117.574	2.725	0,04524	9,99		40.322	2.950	0,04524	11,49
P	S	0039	-3.426	12.688	0,04524	2,94	0040	8.005	11.638	0,04524	3,13	0040	34.429	9.875	0,04524	3,48

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	
	I	9	-3.426	1.740	0,04524	21,41	0	8.005	1.642	0,04524	22,16	1	34.429	4.216	0,04524	8,15
S	S		40.800	4.255	0,04524	7,95		67.156	3.433	0,04524	9,20		149.165	2.877	0,04524	8,49
	I		40.800	3.148	0,04524	10,75		67.156	2.212	0,04524	14,28		149.165	2.233	0,04524	10,93
P	S	00402	50.771	7.216	0,09048	6,69	00403	162.793	12.752	0,09048	25,30	00404	236.546	18.201	0,09048	8,73
	I		50.771	8.703	0,04524	2,09		162.793	3.254	0,04524	2,27		236.546	6.018	0,04524	1,70
S	S		228.621	2.176	0,09048	2,90		174.052	9.434	0,09048	8,01		87.408	12.743	0,09048	27,39
	I		228.621	2.308	0,04524	2,12		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01059	109.344	1.796	0,04524	15,55	01060	85.089	1.871	0,04524	16,06	01061	183.698	9.321	0,09048	7,70
	I		109.344	970	0,04524	28,80		85.089	1.035	0,04524	29,03		183.698	321	0,04524	2,63
S	S		2.705	3.191	0,04524	11,53		10.784	2.903	0,04524	12,46		35.827	8.232	0,04524	4,16
	I		0	0	0,04524	-		10.784	177	0,04524	NS		35.827	2.469	0,04524	13,88
P	S	01062	90.741	5.728	0,04524	5,16	01063	92.861	5.848	0,09048	5,29	01064	94.735	2.859	0,04524	10,22
	I		90.741	432	0,04524	68,42		92.861	549	0,04524	3,03		94.735	1.533	0,04524	19,05
S	S		77.085	4.400	0,04524	6,99		200.692	4.256	0,09048	3,70		-12.113	1.921	0,04524	19,73
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-12.113	376	0,04524	NS
P	S	01065	141.943	3.890	0,04524	6,44	01066	170.267	5.777	0,04524	3,90	01067	138.569	5.497	0,04524	4,61
	I		141.943	502	0,04524	49,91		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		75	3.423	0,04524	10,80		28.038	4.546	0,04524	7,67		72.730	4.282	0,04524	7,27
	I		75	319	0,04524	NS		28.038	210	0,04524	NS		72.730	133	0,04524	NS
P	S	01068	65.313	6.497	0,04524	4,89	01069	81.627	2.739	0,04524	11,08	01070	96.723	3.598	0,04524	8,07
	I		65.313	1.539	0,04524	20,63		81.627	2.152	0,04524	14,10		96.723	733	0,04524	39,61
S	S		151.793	1.983	0,04524	12,19		-10.203	623	0,04524	60,62		0	0	0,04524	-
	I		151.793	272	0,04524	88,89		-10.203	2.482	0,04524	15,22		25.515	2.204	0,04524	15,90
P	S	01071	83.630	3.989	0,04524	7,56	01072	33.597	4.536	0,04524	7,59	01073	63.818	3.488	0,04524	9,14
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		63.818	2.762	0,04524	11,54
S	S		0	0	0,04524	-		87.758	528	0,04524	56,47		-21.889	1.436	0,04524	26,92
	I		61.125	2.385	0,04524	13,46		87.758	1.916	0,04524	15,56		-21.889	2.762	0,04524	13,99
P	S	01074	87.616	3.182	0,04524	9,37	01075	89.167	4.290	0,04524	6,92	01076	61.984	3.045	0,04524	10,52
	I		87.616	1.820	0,04524	16,39		89.167	669	0,04524	44,39		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		6.743	2.968	0,04524	12,29		42.672	2.604	0,04524	12,94		63.285	2.197	0,04524	14,53
P	S	01077	11.002	7.756	0,04524	4,66	01078	90.871	2.899	0,04524	10,19	01079	137.322	5.473	0,04524	4,65
	I		11.002	1.362	0,04524	26,54		90.871	1.350	0,04524	21,89		137.322	761	0,04524	33,47
S	S		60.799	1.268	0,04524	25,35		-3.727	2.436	0,04524	15,30		25.396	3.962	0,04524	8,85
	I		60.799	1.613	0,04524	19,92		-3.727	1.669	0,04524	22,33		25.396	2.451	0,04524	14,30
P	S	01080	123.969	7.239	0,04524	3,68	01081	91.368	4.405	0,04524	6,70	02512	242.206	20.135	0,09048	5,78
	I		123.969	146	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		63.496	3.999	0,04524	7,98		53.846	2.518	0,04524	13,00		30.304	19.207	0,09048	10,52
	I		63.496	2.728	0,04524	11,70		53.846	1.048	0,04524	31,23		0	0	0,04524	-
P	S	02513	128.110	2.913	0,04524	9,02	02514	86.432	2.486	0,04524	12,04	02515	211.422	22.349	0,09048	4,51
	I		128.110	3.243	0,04524	8,10		86.432	3.529	0,04524	8,48		211.422	675	0,04524	2,43
S	S		-20.722	11.077	0,04524	3,48		-10.018	8.818	0,04524	4,28		60.909	27.173	0,09048	3,74
	I		-20.722	3.429	0,04524	11,25		-10.018	4.761	0,04524	7,93		60.909	4.704	0,04524	2,49
P	S	02516	148.158	8.585	0,04524	2,85	02517	130.872	8.347	0,09048	7,04					
	I		148.158	8.820	0,04524	2,78		130.872	11.020	0,04524	1,67					
S	S		122.504	4.387	0,04524	6,10		273.079	1.192	0,09048	2,40					
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-					
Primo Impalcato				**Soletta 20-14-15-7b-10b**												
P	S	00405	303.765	9.340	0,10179	8,40	00406	178.714	10.184	0,05655	3,97	00407	117.798	9.084	0,05655	5,73
	I		303.765	6.026	0,09048	5,02		178.714	5.859	0,04524	2,79		117.798	5.586	0,04524	3,46

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
S	S		36.911	7.000	0,04524	4,88		38.353	6.931	0,04524	4,91		30.623	5.625	0,04524	6,16
	I		36.911	7.240	0,04524	4,72		38.353	6.094	0,04524	5,59		30.623	5.270	0,04524	6,58
P	S	00408	70.887	6.474	0,05655	12,21	00409	74.416	4.145	0,05655	60,90	00410	118.194	4.110	0,05655	57,69
	I		70.887	5.676	0,04524	3,84		74.416	5.588	0,04524	3,84		0	0	0,04524	-
S	S		-4.377	5.030	0,04524	7,42		-14.884	4.820	0,04524	7,91		-6.609	9.729	0,04524	3,85
	I		-4.377	5.015	0,04524	7,44		-14.884	3.887	0,04524	9,81		0	0	0,04524	-
P	S	00411	118.327	6.637	0,05655	10,27	00412	197.709	7.426	0,05655	6,37	00413	214.689	13.981	0,10179	10,17
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		7.981	9.142	0,04524	3,98		889	13.910	0,04524	2,65		8.419	19.779	0,09048	9,72
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00414	264.446	20.093	0,10179	16,10	00415	179.744	15.730	0,05655	2,15	00416	101.348	5.611	0,05655	16,12
	I		264.446	5.307	0,04524	1,56		179.744	971	0,04524	5,78		101.348	11.319	0,04524	2,22
S	S		43.214	20.530	0,13572	7,55		93.827	19.159	0,09048	9,50		242.809	1.649	0,09048	2,70
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		242.809	2.626	0,04524	2,01
P	S	00417	45.646	8.311	0,05655	7,90	00418	3.209	10.120	0,05655	6,22	00419	30.871	7.150	0,05655	10,79
	I		45.646	8.354	0,04524	3,13		3.209	6.560	0,04524	4,00		30.871	1.446	0,04524	7,65
S	S		146.892	2.405	0,04524	10,24		168.812	2.335	0,10179	16,12		197.688	2.768	0,10179	14,04
	I		146.892	2.922	0,04524	8,42		168.812	2.391	0,10681	80,98		197.688	1.326	0,10681	NS
P	S	00420	-5.704	7.556	0,05655	10,42	00421	-38.321	1.747	0,05655	23,50	00422	-4.644	2.941	0,05655	62,86
	I		-48.596	3.037	0,04524	6,69		-38.321	9.121	0,04524	3,43		-4.644	8.403	0,04524	3,43
S	S		279.782	3.452	0,10179	10,96		0	0	0,04524	-		4.280	412	0,04524	88,99
	I		279.782	181	0,10681	39,01		48.314	6.666	0,04524	4,98		4.280	6.759	0,04524	5,42
P	S	00423	38.731	2.842	0,05655	51,32	00424	94.035	3.455	0,05655	NS	00425	140.419	3.051	0,05655	57,99
	I		38.731	7.404	0,04524	3,45		94.035	7.471	0,04524	3,05		140.419	5.451	0,04524	3,29
S	S		3.938	631	0,04524	58,15		6.995	1.334	0,04524	27,33		6.231	1.663	0,04524	21,96
	I		3.938	6.559	0,04524	5,59		6.995	5.577	0,04524	6,54		6.231	5.013	0,04524	7,28
P	S	00426	280.063	3.024	0,05655	2,55	00427	326.749	3.435	0,05655	2,21	01082	102.757	2.381	0,05655	27,85
	I		280.063	5.130	0,09048	6,30		326.749	3.368	0,09048	4,26		102.757	1.176	0,04524	6,94
S	S		13.878	2.790	0,04524	12,88		37.934	3.170	0,04524	10,75		17.431	3.980	0,04524	8,96
	I		13.878	5.029	0,04524	7,15		37.934	4.492	0,04524	7,59		0	0	0,04524	-
P	S	01083	97.539	5.176	0,05655	20,67	01084	-77.733	3.845	0,05655	NS	01085	299.133	3.228	0,05655	2,41
	I		97.539	153	0,04524	8,97		-77.733	6.865	0,04524	4,45		299.133	3.289	0,09048	4,53
S	S		215.325	5.754	0,09048	4,23		88.806	573	0,10179	31,80		46.924	2.129	0,04524	15,65
	I		0	0	0,04524	-		196.223	3.535	0,10681	31,88		46.924	4.182	0,04524	7,97
P	S	01086	222.188	3.419	0,05655	2,78	01087	0	0	0,05655	-	01088	0	0	0,05655	-
	I		222.188	3.669	0,09048	5,57		178.123	2.238	0,09048	5,00		94.726	3.223	0,04524	4,95
S	S		16.171	1.921	0,04524	18,62		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		26.842	3.869	0,04524	9,03		22.158	3.585	0,04524	9,85		15.453	5.134	0,04524	6,98
P	S	01089	2.459	964	0,05655	15,45	01090	-34.550	5.040	0,05655	30,29	01091	131.529	2.144	0,05655	21,45
	I		2.459	5.404	0,04524	4,52		-34.550	6.391	0,04524	4,34		131.529	3.470	0,04524	4,33
S	S		0	0	0,04524	-		61.298	1.757	0,10179	21,21		24.159	1.401	0,04524	25,09
	I		20.244	5.453	0,04524	6,50		126.565	2.167	0,10681	NS		24.159	4.146	0,04524	8,48
P	S	01092	126.138	758	0,05655	11,02	01093	68.772	126	0,05655	10,35	01094	33.727	3.271	0,05655	NS
	I		126.138	1.746	0,04524	5,82		87.749	970	0,04524	7,54		33.727	3.869	0,04524	5,14
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		45.513	466	0,04524	71,76
	I		16.598	3.109	0,04524	11,49		29.548	2.662	0,04524	13,05		97.235	2.348	0,04524	12,35
P	S	01095	91.796	3.482	0,05655	NS	01096	149.316	3.409	0,05655	NS	01097	185.366	5.792	0,05655	11,54
	I		91.796	3.016	0,04524	5,14		149.316	1.254	0,04524	6,00		185.366	267	0,04524	6,72
S	S		2.903	3.670	0,04524	10,02		4.727	5.430	0,04524	6,75		11.734	7.025	0,04524	5,14
	I		2.903	1.865	0,04524	19,72		4.727	1.046	0,04524	35,02		11.734	419	0,04524	86,15
P	S	01098	153.377	6.194	0,05655	10,84	01099	83.396	5.449	0,05655	18,31	02518	455.399	5.234	0,10179	22,28
	I		0	0	0,04524	-		83.396	3.420	0,04524	4,94		455.399	2.012	0,09048	6,65
S	S		63.619	1.144	0,04524	27,88		134.357	1.873	0,04524	13,74		86.970	7.783	0,04524	3,84
	I		0	0	0,04524	-		134.357	484	0,04524	53,16		86.970	8.199	0,04524	3,64
P	S	0251	108.303	3.138	0,05655	76,3	0252	213.339	25.811	0,10179	5,06	0252	147.428	6.737	0,05655	9,15

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	
	I	9	108.303	2.892	0,04524	85,02	0	0	0	0,04524	-	1	147.428	10.634	0,04524	2,05
S	S		-8.445	12.274	0,04524	3,07		14.461	31.456	0,09048	3,01		230.045	5.269	0,09048	3,89
	I		-8.445	2.147	0,04524	17,53		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	02522	-120.072	5.765	0,05655	23,37										
	I		-120.072	8.672	0,04524	4,05										
S	S		407.741	1.141	0,10179	16,82										
	I		407.741	6.866	0,10681	8,72										
Primo Impalcato				**Soletta 20-19-13-14**												
P	S	00060	561.402	694	0,12221	75,41	00061	100.291	7.391	0,07697	18,30	00064	149.640	9.962	0,07697	8,25
	I		561.402	4.110	0,11812	8,36		100.291	1.749	0,06158	6,86		0	0	0,06158	-
S	S		84.845	7.518	0,04524	4,00		-6.967	11.584	0,04524	3,24		89.528	10.700	0,04524	2,77
	I		84.845	11.534	0,04524	2,61		-22.549	75	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00091	358.778	12.065	0,07697	3,47	00428	659.753	11.408	0,12221	3,75	00429	550.672	9.279	0,12221	5,75
	I		0	0	0,06158	-		659.753	11.698	0,11812	2,92		550.672	5.416	0,11812	6,85
S	S		52.488	7.161	0,04524	4,59		56.079	3.107	0,04524	10,47		85.651	5.955	0,04524	5,04
	I		0	0	0,04524	-		56.079	2.571	0,04524	12,66		85.651	3.132	0,04524	9,58
P	S	00430	416.242	10.541	0,07697	3,48	00431	437.784	13.089	0,07697	2,17	00432	179.551	9.084	0,07697	9,43
	I		416.242	5.645	0,06158	1,89		437.784	1.882	0,06158	2,65		179.551	2.809	0,06158	5,17
S	S		83.063	6.098	0,04524	4,96		60.717	5.878	0,04524	5,47		30.623	3.006	0,04524	11,53
	I		83.063	3.156	0,04524	9,58		0	0	0,04524	-		30.623	5.740	0,04524	6,04
P	S	00433	85.100	9.015	0,07697	11,37	00434	48.246	9.068	0,07697	11,92	00435	57.136	8.325	0,07697	14,31
	I		85.100	2.928	0,06158	5,97		48.246	2.547	0,06158	6,63		57.136	1.734	0,06158	7,34
S	S		37.735	3.656	0,04524	9,33		40.701	3.453	0,04524	9,80		32.219	3.506	0,04524	9,85
	I		37.735	6.105	0,04524	5,59		40.701	4.874	0,04524	6,95		32.219	3.517	0,04524	9,82
P	S	00436	102.026	8.121	0,07697	14,11	00437	107.000	6.895	0,07697	22,58	00438	103.937	4.544	0,07697	NS
	I		0	0	0,06158	-		0	0	0,06158	-		103.937	1.460	0,06158	7,13
S	S		65.999	3.878	0,04524	8,17		36.447	7.324	0,04524	4,67		49.538	6.025	0,04524	5,49
	I		65.999	154	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00439	83.000	3.708	0,07697	39,16	00440	100.310	6.319	0,07697	32,13	00441	60.448	12.792	0,07697	6,16
	I		83.000	2.624	0,06158	6,23		100.310	6.348	0,06158	4,05		60.448	12.319	0,06158	2,82
S	S		8.399	5.530	0,04524	6,57		-551	4.762	0,04524	7,78		-40.849	7.828	0,04524	5,12
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-40.849	6.006	0,04524	6,68
P	S	00442	47.814	15.864	0,07697	4,52	00443	76.174	18.529	0,07697	3,48	00444	158.910	20.746	0,07697	2,60
	I		47.814	13.051	0,06158	2,76		76.174	13.593	0,06158	2,56		158.910	15.183	0,06158	2,05
S	S		-29.065	8.812	0,04524	4,45		12.449	9.206	0,04524	3,92		38.635	10.801	0,04524	3,15
	I		-29.065	7.869	0,04524	4,98		12.449	8.444	0,04524	4,27		38.635	9.654	0,04524	3,52
P	S	00445	281.543	22.392	0,12221	3,11	01100	310.403	6.677	0,07697	16,01	01101	106.441	5.002	0,07697	NS
	I		281.543	17.545	0,11812	3,48		0	0	0,06158	-		0	0	0,06158	-
S	S		46.204	10.528	0,04524	3,17		76.558	2.787	0,04524	11,05		53.534	3.689	0,04524	8,88
	I		46.204	10.157	0,04524	3,29		76.558	1.881	0,04524	16,37		0	0	0,04524	-
P	S	01102	81.762	7.272	0,07697	19,85	01103	429.596	9.554	0,12221	6,63	01104	184.153	4.452	0,07697	93,59
	I		81.762	7.403	0,06158	3,82		429.596	10.040	0,11812	4,83		184.153	143	0,06158	7,84
S	S		-11.716	3.596	0,04524	10,53		23.055	2.195	0,04524	16,05		31.982	1.193	0,04524	28,97
	I		-11.716	575	0,04524	65,88		47.515	3.169	0,04524	10,50		31.982	3.903	0,04524	8,85
P	S	01105	268.291	3.737	0,12221	27,35	01106	242.778	11.330	0,12221	6,83	01107	93.717	1.092	0,07697	12,10
	I		268.291	3.542	0,11812	13,74		242.778	10.352	0,11812	5,87		93.717	662	0,06158	8,28
S	S		41.055	554	0,04524	61,05		68.052	4.215	0,04524	7,48		0	0	0,04524	-
	I		76.471	3.040	0,04524	10,13		68.052	5.672	0,04524	5,56		24.794	3.282	0,04524	10,70
P	S	01108	104.466	6.304	0,07697	32,22	01109	79.746	3.760	0,07697	41,11	01110	78.844	2.709	0,07697	21,48
	I		104.466	7.891	0,06158	3,54		0	0	0,06158	-		78.844	3.233	0,06158	5,80
S	S		46.719	2.178	0,04524	15,31		25.828	1.196	0,04524	29,29		32.098	1.122	0,04524	30,79
	I		46.719	4.883	0,04524	6,83		25.828	549	0,04524	63,80		32.098	1.715	0,04524	20,15
P	S	01111	71.123	8.510	0,07697	13,27										
	I		71.123	9.039	0,06158	3,42										
S	S		6.281	3.992	0,04524	9,15										
	I		6.281	3.764	0,04524	9,70										

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
Primo Impalcato				**Soletta 14-13-8-9**												
P	S	00061	99.363	5.259	0,04524	5,48	00062	67.685	4.852	0,04524	6,50	00063	105.095	8.308	0,04524	3,41
	I		99.363	1.056	0,04524	27,28		67.685	349	0,04524	90,40		0	0	0,04524	-
S	S		-61.408	10.171	0,04524	4,10		-30.614	8.444	0,04524	4,66		64.925	6.734	0,04524	4,72
	I		-61.408	1.210	0,04524	34,42		-30.614	2.474	0,04524	15,89		0	0	0,04524	-
P	S	00064	150.090	9.642	0,04524	2,52	00352	69.798	4.835	0,04524	6,49	00353	57.173	3.253	0,04524	9,98
	I		0	0	0,04524	-		69.798	3.070	0,04524	10,22		57.173	1.269	0,04524	25,57
S	S		83.492	7.758	0,04524	3,89		-22.684	3.563	0,04524	10,87		3.743	3.812	0,04524	9,63
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00354	62.221	3.708	0,04524	8,63	00355	83.955	5.024	0,04524	6,00	00437	109.147	6.723	0,04524	4,16
	I		62.221	978	0,04524	32,74		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-2070	4.2610	0,04524	8,68		21.5230	5.3370	0,04524	6,62		38.2610	6.3580	0,04524	5,36
	I				0,04524	-				0,04524	-				0,04524	-
P	S	00438	97.612	4.568	0,04524	6,34	00439	86.104	4.006	0,04524	7,48	00440	91.171	6.654	0,04524	4,44
	I		97.612	1.409	0,04524	20,55		86.104	2.764	0,04524	10,84		91.171	6.684	0,04524	4,42
S	S		42.8150	5.7080	0,04524	5,90		28.6250	4.2410	0,04524	8,21		-11.4930	4.0300	0,04524	9,40
	I				0,04524	-				0,04524	-				0,04524	-
P	S	00446	88.230	7.639	0,04524	3,90	00447	38.376	7.259	0,04524	4,69	00448	18.529	7.211	0,04524	4,93
	I		0	0	0,04524	-		38.376	100	0,04524	NS		18.529	629	0,04524	56,57
S	S		61.152	3.640	0,04524	8,82		31.233	2.996	0,04524	11,55		19.683	2.718	0,04524	13,06
	I		0	0	0,04524	-		31.233	1.563	0,04524	22,15		19.683	2.103	0,04524	16,88
P	S	00449	7.717	7.645	0,04524	4,76	00450	28.800	6.820	0,04524	5,10	00451	64.861	6.639	0,04524	4,79
	I		7.717	739	0,04524	49,26		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		22.059	2.620	0,04524	13,48		22.973	2.718	0,04524	12,97		55.005	2.881	0,04524	11,33
	I		22.059	2.264	0,04524	15,60		22.973	1.158	0,04524	30,44		0	0	0,04524	-
P	S	00452	46.903	8.836	0,04524	3,77	00453	41.901	9.988	0,04524	3,38	00454	48.772	11.383	0,04524	2,91
	I		46.903	7.224	0,04524	4,61		41.901	6.524	0,04524	5,17		48.772	6.667	0,04524	4,97
S	S		-35.605	5.309	0,04524	7,48		-23.821	4.320	0,04524	8,98		-27.888	5.695	0,04524	6,87
	I		-35.605	4.267	0,04524	9,30		-23.821	3.042	0,04524	12,75		-27.888	4.900	0,04524	7,98
P	S	00455	44.807	11.073	0,04524	3,03	00456	52.574	10.982	0,04524	2,99	00457	67.693	10.507	0,04524	3,00
	I		44.807	7.088	0,04524	4,73		52.574	9.231	0,04524	3,56		67.693	10.448	0,04524	3,02
S	S		-20.274	4.449	0,04524	8,66		-42.773	6.103	0,04524	6,59		-63.659	6.091	0,04524	6,87
	I		-33.790	4.539	0,04524	8,71		-42.773	5.394	0,04524	7,46		-63.659	4.903	0,04524	8,53
P	S	01112	98.578	4.846	0,04524	5,96	01113	74.618	3.911	0,04524	7,91	01114	64.455	5.106	0,04524	6,23
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		64.455	4.179	0,04524	7,62
S	S		51.416	3.321	0,04524	9,92		40.050	2.676	0,04524	12,67		-20.327	2.192	0,04524	17,58
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-20.327	125	0,04524	NS
P	S	01115	80.103	6.211	0,04524	4,91	01116	60.935	3.388	0,04524	9,48	01117	66.818	2.151	0,04524	14,70
	I		80.103	6.467	0,04524	4,71		0	0	0,04524	-		66.818	2.673	0,04524	11,83
S	S		-24.322	2.818	0,04524	13,78		24.447	1.600	0,04524	21,96		1.566	1.331	0,04524	27,70
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		1.566	988	0,04524	37,32
P	S	01118	65.970	6.068	0,04524	5,22	01119	28.826	506	0,04524	68,77	01120	44.170	3.434	0,04524	9,77
	I		65.970	6.647	0,04524	4,77		28.826	617	0,04524	56,40		44.170	5.495	0,04524	6,11
S	S		-45.514	2.747	0,04524	14,72		0	0	0,04524	-		-26.112	1.193	0,04524	32,67
	I		-45.514	2.100	0,04524	19,26		4.280	1.404	0,04524	26,11		-26.112	2.958	0,04524	13,18
P	S	01121	16.698	2.800	0,04524	12,76	01122	31.248	1.394	0,04524	24,83	01123	50.367	6.244	0,04524	5,29
	I		16.698	55	0,04524	NS		31.248	3.179	0,04524	10,89		50.367	6.129	0,04524	5,39
S	S		7.945	195	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-40.180	2.552	0,04524	15,69
	I		7.945	1.425	0,04524	25,53		-8.115	2.284	0,04524	16,47		-40.180	3.444	0,04524	11,63
P	S	01124	46.095	40	0,04524	NS	01125	51.382	3.084	0,04524	10,68					
	I		0	0	0,04524	-		51.382	3.888	0,04524	8,47					

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	
S	S		8.039	751	0,04524	48,44		-11.668	1.471	0,04524	25,75					
	I		8.039	449	0,04524	81,02		-11.668	1.603	0,04524	23,63					
Primo Impalcato				**Soletta 4-5-9-8**												
P	S	00058	222.163	2.571	0,09048	19,67	00062	78.663	4.852	0,04524	6,31	00063	105.653	8.969	0,04524	3,15
	I		222.163	2.086	0,09048	24,24		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		69.786	9.198	0,04524	3,41		-1.645	9.467	0,04524	3,92		60.113	8.848	0,04524	3,64
	I		69.786	11.834	0,04524	2,65		-1.645	1.577	0,04524	23,53		0	0	0,04524	-
P	S	00065	169.591	7.127	0,04524	3,17	00342	187.756	7.385	0,04524	2,84	00343	171.221	5.736	0,09048	4,58
	I		169.591	795	0,04524	28,40		187.756	1.755	0,04524	11,93		171.221	2.222	0,04524	2,38
S	S		50.150	330	0,04524	NS		43.889	1960	0,04524	NS		43.011	4.269	0,04524	7,88
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		43.011	1.685	0,04524	19,97
P	S	00344	219.961	5.094	0,09048	9,96	00345	246.406	6.324	0,09048	7,71	00346	131.702	13.150	0,09048	34,83
	I		219.961	2.356	0,09048	21,53		246.406	3.549	0,09048	13,74		131.702	1.604	0,04524	2,65
S	S		48.341	4.770	0,04524	6,96		-2.988	5.317	0,04524	7,00		28.779	8.462	0,04524	4,11
	I		48.341	3.191	0,04524	10,40		-2.988	4.923	0,04524	7,56		28.779	3.990	0,04524	8,72
P	S	00347	82.428	12.728	0,09048	27,29	00348	54.759	12.087	0,04524	2,70	00349	55.280	10.952	0,04524	2,98
	I		82.428	686	0,04524	3,05		54.759	1.361	0,04524	23,99		55.280	3.177	0,04524	10,26
S	S		85.778	6.949	0,04524	4,32		35.237	4.834	0,04524	7,10		16.728	4.544	0,04524	7,86
	I		85.778	3.715	0,04524	8,07		35.237	1.501	0,04524	22,86		16.728	2.231	0,04524	16,01
P	S	00350	52.313	10.662	0,04524	3,08	00351	51.112	8.728	0,04524	3,78	00352	66.267	4.926	0,04524	6,43
	I		52.313	4.860	0,04524	6,76		51.112	4.664	0,04524	7,07		66.267	3.750	0,04524	8,45
S	S		-6.359	4.728	0,04524	7,93		-24.763	5.090	0,04524	7,64		-6.107	3.853	0,04524	9,72
	I		-6.359	2.978	0,04524	12,58		-24.763	2.235	0,04524	17,39		0	0	0,04524	-
P	S	00353	59.019	2.862	0,04524	11,28	00354	71.774	3.608	0,04524	8,65	00355	74.794	5.513	0,04524	5,61
	I		59.019	1.334	0,04524	24,21		71.774	722	0,04524	43,21		0	0	0,04524	-
S	S		7.214	4.627	0,04524	7,88		31.898	4.800	0,04524	7,20		33.886	5.847	0,04524	5,89
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00356	59.568	6.713	0,04524	4,80	00357	21.929	6.377	0,04524	5,54	00358	17.677	6.134	0,04524	5,81
	I		0	0	0,04524	-		21.929	1.249	0,04524	28,28		17.677	2.441	0,04524	14,60
S	S		53.019	3.163	0,04524	10,37		17.488	2.178	0,04524	16,37		25.456	1.971	0,04524	17,79
	I		0	0	0,04524	-		25.743	1.713	0,04524	20,45		25.456	3.845	0,04524	9,12
P	S	00359	25.261	5.933	0,04524	5,91	00360	33.509	5.906	0,04524	5,83	00361	71.337	5.505	0,04524	5,67
	I		25.261	2.837	0,04524	12,36		33.509	3.099	0,04524	11,11		71.337	2.996	0,04524	10,43
S	S		21.881	1.111	0,04524	31,80		46.403	2.499	0,04524	13,35		38.749	3.418	0,04524	9,95
	I		31.378	4.841	0,04524	7,15		46.403	5.740	0,04524	5,81		38.749	6.161	0,04524	5,52
P	S	01029	175.105	5.547	0,09048	9,74	01030	59.574	5.037	0,04524	6,40	01031	67.373	4.169	0,04524	7,57
	I		175.105	2.833	0,09048	19,08		59.574	3.382	0,04524	9,53		0	0	0,04524	-
S	S		9.997	4.593	0,04524	7,89		-1.244	2.072	0,04524	17,90		31.769	3.367	0,04524	10,27
	I		9.997	4.787	0,04524	7,57		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01032	130.722	3.517	0,04524	7,41	01033	35.915	2.502	0,04524	13,69	01034	47.151	1.581	0,04524	21,06
	I		130.722	528	0,04524	49,34		0	0	0,04524	-		47.151	2.172	0,04524	15,33
S	S		39.917	3.343	0,04524	10,15		17.468	83	0,04524	NS		10.301	270	0,04524	NS
	I		39.917	3.879	0,04524	8,74		21.501	367	0,04524	96,34		10.301	1.233	0,04524	29,37
P	S	01035	48.997	5.610	0,04524	5,91	01036	30.284	424	0,04524	81,81	01037	48.862	3.487	0,04524	9,51
	I		48.997	3.569	0,04524	9,29		30.284	1.470	0,04524	23,60		48.862	3.546	0,04524	9,35
S	S		-6.608	1.969	0,04524	19,04		0	0	0,04524	-		15.317	1.028	0,04524	34,85
	I		-6.608	1.475	0,04524	25,42		13.381	3.780	0,04524	9,52		15.317	3.061	0,04524	11,70
P	S	0103	56.699	2.067	0,04524	15,7	0103	105.081	2.052	0,09048	3,59	0104	96.492	6.877	0,09048	5,98

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	
	I	8	56.699	1.112	0,04524	29,22	9	105.081	2.443	0,04524	2,63	0	96.492	2.882	0,04524	2,60
S	S		25.333	1.611	0,04524	21,77		10.259	1.622	0,04524	22,32		18.791	4.220	0,04524	8,43
	I		25.333	5.119	0,04524	6,85		27.383	3.646	0,04524	9,57		25.181	3.550	0,04524	9,88
Primo Impalcato				**Soletta 3b-3-4-8**												
P	S	00232	48.610	9.616	0,04524	3,45	00233	53.431	10.791	0,04524	3,04	00234	85.624	10.194	0,04524	2,94
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		95.243	5.277	0,04524	5,53		98.165	4.779	0,04524	6,05		119.650	4.932	0,04524	5,48
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00235	51.176	9.796	0,04524	3,36	00236	69.850	10.366	0,04524	3,03	00237	89.485	767	0,04524	38,68
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		113.895	4.718	0,04524	5,84		94.557	4.832	0,04524	6,05		91.387	7.380	0,04524	4,00
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00238	193.576	1.125	0,09048	46,83	00239	151.973	1.669	0,09048	33,40	00240	76.130	1.770	0,04524	17,41
	I		193.576	4.063	0,09048	12,97		151.973	4.444	0,09048	12,54		76.130	4.178	0,04524	7,38
S	S		83.103	104	0,04524	NS		29.768	2.759	0,04524	12,59		14.617	3.618	0,04524	9,92
	I		83.103	3.690	0,04524	8,19		29.768	2.695	0,04524	12,89		14.617	1.582	0,04524	22,68
P	S	00241	67.052	1.673	0,04524	18,89	00242	64.240	2.017	0,04524	15,79	00243	77.986	2.213	0,04524	13,86
	I		67.052	4.033	0,04524	7,84		64.240	3.199	0,04524	9,95		77.986	2.465	0,04524	12,44
S	S		21	4.331	0,04524	8,54		18.499	4.618	0,04524	7,71		5.764	4.549	0,04524	8,04
	I		21	686	0,04524	53,92		18.499	468	0,04524	76,04		5.764	550	0,04524	66,46
P	S	00244	163.654	2.397	0,04524	9,64	00245	167.575	3.430	0,04524	6,64	00246	47.134	5.722	0,04524	5,82
	I		163.654	2.014	0,04524	11,48		0	0	0,04524	-		47.134	3.365	0,04524	9,90
S	S		32.508	4.443	0,04524	7,77		43.900	3.952	0,04524	8,50		72.427	3.342	0,04524	9,32
	I		32.508	241	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		72.427	6.041	0,04524	5,15
P	S	00247	24.285	8.442	0,04524	4,16	00248	21.628	8.822	0,04524	4,01	00249	12.848	8.838	0,04524	4,07
	I		24.285	4.180	0,04524	8,41		21.628	2.714	0,04524	13,02		12.848	2.202	0,04524	16,35
S	S		49.357	3.156	0,04524	10,49		43.832	3.561	0,04524	9,43		28.892	2.751	0,04524	12,65
	I		49.357	6.075	0,04524	5,45		43.832	4.828	0,04524	6,96		28.892	3.426	0,04524	10,16
P	S	00250	22.265	8.782	0,04524	4,02	00251	49.583	7.556	0,04524	4,38	00258	47.224	3.435	0,04524	9,69
	I		22.265	1.466	0,04524	24,08		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		28.468	2.252	0,04524	15,47		65.625	3.630	0,04524	8,74		56.664	2.394	0,04524	13,57
	I		20.157	2.486	0,04524	14,26		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00259	20.421	1.362	0,04524	26,02	00260	24.084	502	0,04524	70,04	00261	0	0	0,04524	-
	I		20.421	1.853	0,04524	19,12		24.084	3.042	0,04524	11,56		-3.792	4.370	0,04524	8,53
S	S		43.838	2.746	0,04524	12,23		41.339	2.629	0,04524	12,86		29.466	2.776	0,04524	12,52
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00262	0	0	0,04524	-	00263	24.531	232	0,04524	NS	00264	32.965	941	0,04524	36,65
	I		16.723	4.189	0,04524	8,53		24.531	3.578	0,04524	9,82		32.965	3.029	0,04524	11,39
S	S		32.769	2.570	0,04524	13,42		25.098	2.371	0,04524	14,80		16.065	3.287	0,04524	10,88
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00265	91.306	3.006	0,04524	9,82	00933	136.354	3.272	0,09048	3,79	00934	92.354	2.490	0,04524	11,81
	I		0	0	0,04524	-		136.354	2.044	0,04524	2,56		92.354	676	0,04524	43,52
S	S		35.925	4.129	0,04524	8,30		55.328	2.868	0,04524	11,37		26.855	2.157	0,04524	16,20
	I		0	0	0,04524	-		55.328	1.760	0,04524	18,53		26.855	3.092	0,04524	11,30
P	S	00935	73.234	3.425	0,04524	9,07	00936	54.994	4.426	0,04524	7,37	00937	44.415	5.328	0,04524	6,29
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		51.605	2.376	0,04524	13,86		65.020	2.032	0,04524	15,64		67.770	1.945	0,04524	16,22
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00938	34.167	89	0,04524	NS	00939	0	0	0,04524	-	00940	0	0	0,04524	-
	I		34.167	3.205	0,04524	10,73		17.306	5.542	0,04524	6,44		19.378	5.774	0,04524	6,15
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
	I		46.929	1.587	0,04524	21,00		30.453	2.620	0,04524	13,24		22.180	2.952	0,04524	11,96
P	S	00941	0	0	0,04524	-	00942	26.083	4.242	0,04524	8,25	00943	50.194	2.196	0,04524	15,05
	I		31.758	4.453	0,04524	7,76		26.083	1.619	0,04524	21,62		50.194	2.327	0,04524	14,20
S	S		0	0	0,04524	-		20.825	1.355	0,04524	26,13		47.842	572	0,04524	58,12
	I		17.841	2.543	0,04524	14,01		20.825	1.666	0,04524	21,25		47.842	1.704	0,04524	19,51
P	S	00944	0	0	0,04524	-	00945	0	0	0,04524	-	00946	0	0	0,04524	-
	I		48.797	5.555	0,04524	5,97		39.221	6.127	0,04524	5,55		21.725	5.366	0,04524	6,59
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		28.773	3.891	0,04524	8,94		17.634	5.120	0,04524	6,96		16.577	5.583	0,04524	6,40
P	S	00947	4.431	1.582	0,04524	23,17	00948	84.307	4.968	0,04524	6,06	00949	87.939	205	0,04524	NS
	I		4.431	4.027	0,04524	9,10		84.307	983	0,04524	30,64		87.939	4.899	0,04524	6,08
S	S		0	0	0,04524	-		67.749	2.623	0,04524	12,03		32.401	374	0,04524	92,32
	I		16.620	5.436	0,04524	6,57		67.749	951	0,04524	33,17		35.557	3.225	0,04524	10,63
P	S	00950	0	0	0,04524	-	00951	0	0	0,04524	-	00952	51.970	108	0,04524	NS
	I		68.078	5.835	0,04524	5,40		54.809	5.226	0,04524	6,25		51.970	3.657	0,04524	8,99
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		18.364	135	0,04524	NS
	I		14.464	4.386	0,04524	8,18		11.995	4.720	0,04524	7,64		18.364	5.105	0,04524	6,97
P	S	00953	24.617	3.634	0,04524	9,66	02523	66.327	5.779	0,04524	5,48	02524	227.594	3.992	0,09048	12,57
	I		24.617	2.603	0,04524	13,49		0	0	0,04524	-		227.594	3.746	0,09048	13,39
S	S		34.749	1.590	0,04524	21,60		92.551	3.032	0,04524	9,70		168.031	2.669	0,04524	8,51
	I		34.749	5.461	0,04524	6,29		0	0	0,04524	-		168.031	6.911	0,04524	3,29
P	S	02525	163.238	4.384	0,04524	5,28	02526	128.169	8.203	0,04524	3,20					
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-					
S	S		60.143	3.498	0,04524	9,20		101.561	9.002	0,04524	3,18					
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-					
Primo Impalcato				**Soletta 9b-3b-8-13**												
P	S	00252	73.950	9.256	0,04524	3,35	00253	67.337	10.143	0,04524	3,11	00254	74.941	10.420	0,04524	2,97
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		116.640	5.031	0,04524	5,43		147.784	5.794	0,04524	4,23		151.279	5.278	0,04524	4,59
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00255	62.636	11.316	0,04524	2,83	00256	56.277	10.093	0,04524	3,22	00257	69.881	9.656	0,04524	3,25
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		122.581	5.417	0,04524	4,94		122.861	5.489	0,04524	4,87		98.907	4.806	0,04524	6,00
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00258	51.121	3.149	0,04524	10,47	00259	35.662	1.540	0,04524	22,26	00260	13.943	64	0,04524	NS
	I		51.121	277	0,04524	NS		35.662	1.876	0,04524	18,27		13.943	3.537	0,04524	10,16
S	S		66.397	2.238	0,04524	14,15		55.657	2.666	0,04524	12,22		44.612	2.825	0,04524	11,87
	I		66.397	1.549	0,04524	20,44		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00261	0	0	0,04524	-	00262	0	0	0,04524	-	00263	0	0	0,04524	-
	I		19.220	4.029	0,04524	8,82		15.978	4.242	0,04524	8,43		16.406	4.184	0,04524	8,54
S	S		48.453	2.632	0,04524	12,61		35.145	2.702	0,04524	12,70		26.833	2.826	0,04524	12,37
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00264	44.579	1.122	0,04524	29,88	00265	90.050	2.541	0,04524	11,66	00266	59.506	7.680	0,04524	4,20
	I		44.579	2.463	0,04524	13,61		90.050	186	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		26.469	3.133	0,04524	11,16		32.618	4.656	0,04524	7,41		99.391	3.774	0,04524	7,63
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		81.983	339	0,04524	89,43
P	S	00267	19.069	9.185	0,04524	3,87	00268	5.548	10.755	0,04524	3,40	00269	12.040	10.316	0,04524	3,50
	I		0	0	0,04524	-		5.548	76	0,04524	NS		12.040	178	0,04524	NS
S	S		41.365	3.876	0,04524	8,72		17.784	3.974	0,04524	8,97		27.932	4.193	0,04524	8,32
	I		41.365	1.180	0,04524	28,64		17.784	2.378	0,04524	14,99		27.932	2.045	0,04524	17,05
P	S	00270	34.486	9.623	0,04524	3,57	00271	70.257	8.667	0,04524	3,61	00277	78.222	2.984	0,04524	10,27
	I		34.486	339	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		78.222	735	0,04524	41,69
S	S		42.938	4.430	0,04524	7,60		97.908	4.531	0,04524	6,39		88.150	2.061	0,04524	14,45
	I		42.938	1.739	0,04524	19,3		0	0	0,04524	-		88.150	830	0,04524	35,88

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	
						6										
P	S	00278	65.824	1.591	0,04524	19,93	00279	57.336	642	0,04524	50,52	00280	0	0	0,04524	-
	I		65.824	2.128	0,04524	14,90		57.336	3.323	0,04524	9,76		46.794	4.321	0,04524	7,71
S	S		72.398	2.907	0,04524	10,71		66.365	2.964	0,04524	10,68		53.461	3.203	0,04524	10,23
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00281	55.163	205	0,04524	NS	00282	63.208	746	0,04524	42,80	00283	91.208	1.702	0,04524	17,34
	I		55.163	4.215	0,04524	7,74		63.208	3.603	0,04524	8,86		91.208	2.781	0,04524	10,61
S	S		51.273	3.141	0,04524	10,49		38.320	2.846	0,04524	11,96		33.328	3.327	0,04524	10,36
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00284	127.627	3.737	0,04524	7,04	00954	64.145	4.509	0,04524	7,06	00955	92.687	3.625	0,04524	8,11
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		47.991	5.137	0,04524	6,47		87.383	1.975	0,04524	15,11		70.634	2.206	0,04524	14,19
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00956	111.868	4.133	0,04524	6,71	00957	83.230	4.424	0,04524	6,83	00958	66.693	4.899	0,04524	6,46
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		80.322	2.535	0,04524	12,02		91.103	1.907	0,04524	15,48		92.687	2.179	0,04524	13,49
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00959	56.587	398	0,04524	81,66	00960	0	0	0,04524	-	00961	0	0	0,04524	-
	I		56.587	2.880	0,04524	11,28		46.587	5.275	0,04524	6,32		50.721	5.585	0,04524	5,91
S	S		66.056	131	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		71.754	939	0,04524	33,23		51.794	1.705	0,04524	19,30		40.335	1.724	0,04524	19,65
P	S	00962	61.140	473	0,04524	67,88	00963	58.159	4.718	0,04524	6,86	00964	52.167	2.186	0,04524	15,04
	I		68.679	4.001	0,04524	7,86		58.159	516	0,04524	62,72		52.167	340	0,04524	96,69
S	S		38.498	227	0,04524	NS		47.698	1.928	0,04524	17,25		80.849	538	0,04524	56,53
	I		38.498	1.115	0,04524	30,53		47.698	92	0,04524	NS		80.849	279	0,04524	NS
P	S	00965	0	0	0,04524	-	00966	0	0	0,04524	-	00967	0	0	0,04524	-
	I		48.196	4.776	0,04524	6,95		45.022	6.278	0,04524	5,33		39.453	5.795	0,04524	5,86
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		55.815	2.367	0,04524	13,76		40.689	3.377	0,04524	10,02		36.429	3.544	0,04524	9,65
P	S	00968	25.584	2.188	0,04524	16,02	00969	49.593	5.672	0,04524	5,83	00970	0	0	0,04524	-
	I		25.584	3.432	0,04524	10,21		0	0	0,04524	-		43.276	3.012	0,04524	11,17
S	S		31.982	454	0,04524	76,12		93.451	1.866	0,04524	15,71		0	0	0,04524	-
	I		31.982	3.098	0,04524	11,16		0	0	0,04524	-		62.150	1.472	0,04524	21,75
P	S	00971	0	0	0,04524	-	00972	0	0	0,04524	-	00973	0	0	0,04524	-
	I		39.850	5.794	0,04524	5,85		35.165	6.298	0,04524	5,45		26.567	4.916	0,04524	7,11
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		42.968	2.996	0,04524	11,23		34.211	3.590	0,04524	9,58		33.887	3.410	0,04524	10,09
P	S	00974	15.023	5.441	0,04524	6,59	00975	41.827	2.094	0,04524	16,12	00976	0	0	0,04524	-
	I		15.023	1.866	0,04524	19,21		41.827	686	0,04524	49,21		27.708	4.277	0,04524	8,16
S	S		26.436	1.622	0,04524	21,57		59.722	106	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		26.436	2.551	0,04524	13,71		65.367	68	0,04524	NS		49.049	1.415	0,04524	23,42
P	S	00977	0	0	0,04524	-	00978	0	0	0,04524	-	00979	40.030	1.720	0,04524	19,71
	I		24.716	5.629	0,04524	6,24		27.718	5.212	0,04524	6,69		40.030	2.572	0,04524	13,18
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		29.369	514	0,04524	67,62
	I		37.093	1.806	0,04524	18,91		31.336	1.566	0,04524	22,10		25.710	134	0,04524	NS
P	S	02527	95.074	5.397	0,04524	5,41	02528	68.369	6.200	0,04524	5,08	02529	127.003	7.790	0,04524	3,39
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		130.138	2.602	0,04524	10,03		100.916	2.814	0,04524	10,19		103.640	8.875	0,04524	3,20
	I		0	0	0,04524	-		100.916	357	0,04524	80,31		0	0	0,04524	-
P	S	0253	173.478	9.047	0,04524	2,46										

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
	I	0	0	0	0,04524	-										
S	SI		123.3910	10.8980	0,04524 0,04524	2,45 -										
Primo Impalcato				**Soletta 18-9b-13-19**												
P	S	00272	117.296	13.291	0,04524	2,05	00273	154.750	8.870	0,04524	2,70	00274	124.298	9.136	0,04524	2,91
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	SI		118.0880	10.0380	0,04524 0,04524	2,71 -		135.1780	5.5160	0,04524 0,04524	4,65 -		169.4120	4.1500	0,04524 0,04524	5,45 -
P	S	00275	85.741	9.014	0,04524	3,33	00276	86.309	8.862	0,04524	3,38	00277	68.041	3.532	0,04524	8,92
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	SI		125.9990	5.0760	0,04524 0,04524	5,21 -		106.2910	4.9330	0,04524 0,04524	5,72 -		60.2770	2.8130	0,04524 0,04524	11,44 -
P	S	00278	57.488	1.656	0,04524	19,58	00279	51.522	326	0,04524	NS	00280	0	0	0,04524	-
	I		57.488	1.904	0,04524	17,03		67.096	3.192	0,04524	9,90		40.803	4.372	0,04524	7,74
S	S		62.867	3.151	0,04524	10,14		62.087	3.028	0,04524	10,58		45.536	3.135	0,04524	10,67
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00281	63.362	124	0,04524	NS	00282	54.839	435	0,04524	75,05	00283	77.944	1.532	0,04524	20,02
	I		63.362	4.235	0,04524	7,54		69.742	3.579	0,04524	8,77		77.944	2.845	0,04524	10,78
S	S		50.070	2.766	0,04524	11,95		31.538	2.446	0,04524	14,14		21.489	3.682	0,04524	9,60
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00284	147.280	3.495	0,04524	7,03	00285	90.764	9.045	0,04524	3,27	00286	65.320	10.621	0,04524	2,99
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		65.320	2.131	0,04524	14,90
S	SI		42.5040	6.0260	0,04524 0,04524	5,59 -		97.4230	4.2790	0,04524 0,04524	6,77 -		38.839 38.839	4.641 3.641	0,04524 0,04524	7,33 9,34
P	S	00287	23.563	11.837	0,04524	2,97	00288	50.748	10.749	0,04524	3,07	00289	134.783	7.983	0,04524	3,22
	I		23.563	2.903	0,04524	12,13		50.748	4.423	0,04524	7,46		134.783	5.049	0,04524	5,09
S	SI		46.769 46.769	4.422 5.051	0,04524 0,04524	7,54 6,60		44.985 44.985	4.670 6.769	0,04524 0,04524	7,17 4,95		38.936 38.936	2.920 6.651	0,04524 0,04524	11,64 5,11
P	S	00290	334.606	5.358	0,09048	2,93	00291	314.178	3.063	0,09048	2,49	00292	191.461	2.510	0,04524	8,21
	I		0	0	0,04524	-		314.178	847	0,04524	1,84		191.461	1.419	0,04524	14,52
S	SI		66.8090	5.1040	0,04524 0,04524	6,20 -		47.3830	4.2370	0,04524 0,04524	7,86 -		6.0800	4.2030	0,04524 0,04524	8,69 -
P	S	00293	166.154	2.110	0,04524	10,85	00294	168.998	1.343	0,04524	16,85	00295	168.368	831	0,04524	27,31
	I		166.154	2.065	0,04524	11,09		168.998	2.889	0,04524	7,83		168.368	2.954	0,04524	7,68
S	SI		27.5040	4.4170	0,04524 0,04524	7,90 -		4.0150	4.0750	0,04524 0,04524	9,00 -		15.840 15.840	2.864 173	0,04524 0,04524	12,50 NS
P	S	00296	295.218	538	0,09048	83,97	00297	0	0	0,09048	-	00980	88.622	4.287	0,04524	6,94
	I		295.218	3.723	0,09048	12,13		372.111	4.803	0,09048	8,22		0	0	0,04524	-
S	S		25.933	979	0,04524	35,77		0	0	0,04524	-		85.306	2.141	0,04524	14,03
	I		40.324	1.319	0,04524	25,69		120.342	4.483	0,04524	6,02		0	0	0,04524	-
P	S	00981	130.825	4.239	0,04524	6,14	00982	226.915	4.411	0,04524	3,93	00983	265.869	1.223	0,04524	2,07
	I		0	0	0,04524	-		226.915	334	0,04524	51,94		265.869	1.903	0,09048	2,59
S	S		78.867	2.545	0,04524	12,02		18.710	1.691	0,04524	21,03		88.789	1.675	0,04524	17,75
	I		0	0	0,04524	-		18.710	2.099	0,04524	16,95		80.594	1.325	0,04524	22,97
P	S	00984	141.023	3.815	0,04524	6,59	00985	0	0	0,04524	-	00986	0	0	0,04524	-
	I		141.023	1.199	0,04524	20,97		185.347	4.131	0,04524	5,12		159.685	4.881	0,04524	4,81
S	S		105.026	3.346	0,04524	8,46		37.800	59	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		105.026	349	0,04524	81,13		51.547	2.580	0,04524	12,76		21.429	3.402	0,04524	10,39
P	S	00987	0	0	0,04524	-	00988	160.639	1.617	0,04524	14,46	00989	136.531	5.607	0,04524	4,55
	I		151.400	4.353	0,04524	5,56		160.639	2.970	0,04524	7,87		136.531	2.342	0,04524	10,90
S	S		0	0	0,04524	-		27.920	119	0,04524	NS		43.809	1.892	0,04524	17,75
	I		20.325	3.546	0,04524	10,00		30.700	3.853	0,04524	9,00		43.809	4.917	0,04524	6,83
P	S	00990	121.092	1.622	0,04524	16,59	00991	0	0	0,04524	-	00992	0	0	0,04524	-
	I		121.092	2.206	0,04524	12,20		128.282	5.144	0,04524	5,11		119.537	5.616	0,04524	4,81

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	
S	S		79.074	698	0,04524	43,79		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		79.074	1.291	0,04524	23,68		42.502	3.397	0,04524	9,92		26.002	4.473	0,04524	7,83
P	S	00993	0	0	0,04524	-	00994	70.531	3.069	0,04524	10,20	00995	90.342	4.839	0,04524	6,12
	I		99.970	4.992	0,04524	5,76		70.531	3.614	0,04524	8,66		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		34.667	825	0,04524	41,64		84.929	2.176	0,04524	13,82
	I		25.249	5.136	0,04524	6,83		34.667	5.516	0,04524	6,23		0	0	0,04524	-
P	S	00996	89.749	261	0,04524	NS	00997	0	0	0,04524	-	00998	0	0	0,04524	-
	I		89.749	3.340	0,04524	8,88		77.986	5.345	0,04524	5,74		80.950	5.421	0,04524	5,61
S	S		67.928	105	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		70.294	1.507	0,04524	20,79		44.096	2.539	0,04524	13,22		33.000	2.934	0,04524	11,75
P	S	00999	88.714	894	0,04524	33,26	01000	84.334	5.468	0,04524	5,51	02531	0	0	0,09048	-
	I		88.714	4.063	0,04524	7,32		84.334	1.502	0,04524	20,05		481.195	5.031	0,09048	6,16
S	S		28.178	180	0,04524	NS		41.664	2.040	0,04524	16,55		0	0	0,04524	-
	I		28.178	2.450	0,04524	14,22		41.664	1.629	0,04524	20,73		165.473	8.664	0,04524	2,65
P	S	02532	79.631	5.540	0,04524	5,51	02533	197.640	10.162	0,09048	9,05	02534	333.077	6.338	0,09048	3,31
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		100.447	3.317	0,04524	8,66		131.692	13.495	0,04524	1,92		28.735	7.719	0,04524	4,51
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		28.735	115	0,04524	NS

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Pos Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
A_s Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.

VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLD (Elevazione)

Solette - Taglio fuori piano allo SLD

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
Primo Impalcato		**Soletta 8b-21-10b-7b**						
00020	P	12.229	10,69	130.675	0	0	0,00	0,00000
	S	6.978	16,67	116.351	0	0	0,00	0,00000
00083	P	43.103	2,36	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.988	18,70	130.675	0	0	0,00	0,00000
00087	P	13.562	8,58	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	13.097	8,88	116.351	0	0	0,00	0,00000
00090	P	19.392	5,75	111.438	0	0	0,00	0,00000
	S	20.904	5,33	111.438	0	0	0,00	0,00000
00137	P	12.910	8,61	111.147	0	0	0,00	0,00000
	S	22.881	4,86	111.147	0	0	0,00	0,00000
00138	P	5.391	19,13	103.138	0	0	0,00	0,00000
	S	26.177	3,99	104.560	0	0	0,00	0,00000
00139	P	9.154	11,10	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	22.447	4,53	101.642	0	0	0,00	0,00000
00140	P	15.333	6,63	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	26.880	3,78	101.642	0	0	0,00	0,00000
00141	P	12.452	9,60	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	17.860	6,51	116.351	0	0	0,00	0,00000
00142	P	38.306	3,12	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	14.294	8,14	116.351	0	0	0,00	0,00000
00143	P	81.254	1,47	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	13.399	8,68	116.351	0	0	0,00	0,00000
00144	P	54.834	1,85	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	22.408	4,54	101.642	0	0	0,00	0,00000
00145	P	43.121	2,36	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	20.525	6,37	130.675	0	0	0,00	0,00000
00146	P	57.851	1,76	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.882	33,66	130.675	0	0	0,00	0,00000
00147	P	7.474	13,60	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.209	59,16	130.675	0	0	0,00	0,00000
00148	P	2.437	41,71	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.447	37,91	130.675	0	0	0,00	0,00000
00149	P	3.151	32,26	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.024	17,01	119.497	0	0	0,00	0,00000
00150	P	4.756	21,37	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.035	98,20	101.642	0	0	0,00	0,00000
00151	P	4.733	21,48	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.501	11,96	101.642	0	0	0,00	0,00000
00152	P	16.498	6,16	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	12.883	7,89	101.642	0	0	0,00	0,00000
00153	P	9.023	11,26	101.642	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	14.646	6,94	101.642	0	0	0,00	0,00000
00154	P	6.014	16,90	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.774	21,29	101.642	0	0	0,00	0,00000
00155	P	10.934	9,40	102.792	0	0	0,00	0,00000
	S	3.357	30,62	102.792	0	0	0,00	0,00000
00156	P	19.598	5,52	108.204	0	0	0,00	0,00000
	S	3.553	29,37	104.369	0	0	0,00	0,00000
00885	P	7.634	15,65	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	8.099	14,37	116.351	0	0	0,00	0,00000
00886	P	21.636	4,70	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.607	28,36	130.675	0	0	0,00	0,00000
00887	P	5.044	20,15	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.154	14,21	101.642	0	0	0,00	0,00000
00888	P	15.848	7,05	111.758	0	0	0,00	0,00000
	S	11.356	9,84	111.758	0	0	0,00	0,00000
00889	P	5.354	18,98	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.194	59,56	130.675	0	0	0,00	0,00000
00890	P	7.390	13,75	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.220	27,57	116.351	0	0	0,00	0,00000
00891	P	8.513	14,04	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	9.229	12,61	116.351	0	0	0,00	0,00000
00892	P	8.126	14,71	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	8.609	13,52	116.351	0	0	0,00	0,00000
00893	P	1.556	65,32	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.574	75,92	119.497	0	0	0,00	0,00000
00894	P	4.703	21,61	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.147	47,34	101.642	0	0	0,00	0,00000
00895	P	8.278	12,28	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.148	19,74	101.642	0	0	0,00	0,00000
00896	P	2.247	45,23	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.936	20,59	101.642	0	0	0,00	0,00000
00897	P	1.490	68,22	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.475	29,25	101.642	0	0	0,00	0,00000
00898	P	990	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	404	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00899	P	5.037	20,80	104.792	0	0	0,00	0,00000
	S	6.255	16,75	104.792	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 5b-8b-7b-4b**						
00087	P	10.413	11,17	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	19.813	5,87	116.351	0	0	0,00	0,00000
00088	P	13.503	8,62	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	12.445	8,17	101.642	0	0	0,00	0,00000
00089	P	9.026	12,51	112.922	0	0	0,00	0,00000
	S	976	NS	114.718	0	0	0,00	0,00000
00090	P	11.184	9,65	107.878	0	0	0,00	0,00000
	S	6.154	17,53	107.878	0	0	0,00	0,00000
00152	P	16.433	6,19	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.475	10,73	101.642	0	0	0,00	0,00000
00153	P	8.831	11,51	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.802	9,41	101.642	0	0	0,00	0,00000
00154	P	10.556	9,63	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.758	13,10	101.642	0	0	0,00	0,00000
00155	P	9.597	10,81	103.727	0	0	0,00	0,00000
	S	11.719	8,85	103.727	0	0	0,00	0,00000
00156	P	13.896	8,05	111.834	0	0	0,00	0,00000
	S	9.461	11,82	111.834	0	0	0,00	0,00000
00157	P	817	NS	117.366	0	0	0,00	0,00000
	S	5.887	20,03	117.924	0	0	0,00	0,00000
00158	P	3.489	32,70	114.088	0	0	0,00	0,00000
	S	3.005	40,22	120.865	0	0	0,00	0,00000
00159	P	5.097	23,13	117.904	0	0	0,00	0,00000
	S	2.715	43,43	117.904	0	0	0,00	0,00000
00160	P	6.597	18,77	123.804	0	0	0,00	0,00000
	S	5.264	23,23	122.283	0	0	0,00	0,00000
00161	P	3.961	29,99	118.803	0	0	0,00	0,00000
	S	6.193	18,49	114.490	0	0	0,00	0,00000
00162	P	2.492	47,58	118.558	0	0	0,00	0,00000
	S	10.127	12,01	121.641	0	0	0,00	0,00000
00163	P	5.211	19,51	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	18.891	5,38	101.642	0	0	0,00	0,00000
00164	P	5.655	17,97	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.349	9,82	101.642	0	0	0,00	0,00000
00165	P	10.892	9,33	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.245	14,03	101.642	0	0	0,00	0,00000
00166	P	9.523	10,67	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.148	32,29	101.642	0	0	0,00	0,00000
00167	P	5.960	17,05	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.131	32,46	101.642	0	0	0,00	0,00000
00168	P	6.481	15,68	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.732	10,44	101.642	0	0	0,00	0,00000
00169	P	15.828	6,42	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.055	33,27	101.642	0	0	0,00	0,00000
00170	P	9.632	10,55	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.101	19,93	101.642	0	0	0,00	0,00000
00171	P	3.986	26,22	104.532	0	0	0,00	0,00000
	S	5.267	19,85	104.532	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00172	P	8.390	13,39	112.359	0	0	0,00	0,00000
	S	4.887	22,99	112.363	0	0	0,00	0,00000
00173	P	12.806	8,89	113.802	0	0	0,00	0,00000
	S	5.355	21,64	115.882	0	0	0,00	0,00000
00900	P	2.959	37,26	110.243	0	0	0,00	0,00000
	S	8.803	12,75	112.249	0	0	0,00	0,00000
00901	P	8.407	12,09	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.760	10,41	101.642	0	0	0,00	0,00000
00902	P	13.996	7,26	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.283	19,24	101.642	0	0	0,00	0,00000
00903	P	2.334	50,33	117.467	0	0	0,00	0,00000
	S	2.132	55,10	117.467	0	0	0,00	0,00000
00904	P	3.303	30,77	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.663	21,80	101.642	0	0	0,00	0,00000
00905	P	2.127	47,79	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.416	18,77	101.642	0	0	0,00	0,00000
00906	P	1.022	NS	109.798	0	0	0,00	0,00000
	S	4.332	25,35	109.798	0	0	0,00	0,00000
00907	P	6.875	14,78	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.711	37,49	101.642	0	0	0,00	0,00000
00908	P	4.057	25,05	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.949	52,15	101.642	0	0	0,00	0,00000
00909	P	1.276	83,22	106.187	0	0	0,00	0,00000
	S	1.891	57,61	108.941	0	0	0,00	0,00000
00910	P	4.069	29,02	118.074	0	0	0,00	0,00000
	S	2.080	55,62	115.696	0	0	0,00	0,00000
00911	P	5.066	20,06	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	580	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00912	P	2.517	41,13	103.516	0	0	0,00	0,00000
	S	1.421	72,85	103.516	0	0	0,00	0,00000
00913	P	2.519	45,80	115.374	0	0	0,00	0,00000
	S	431	NS	115.374	0	0	0,00	0,00000
00914	P	3.031	33,53	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.966	34,27	101.642	0	0	0,00	0,00000
00915	P	2.756	36,88	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.408	23,06	101.642	0	0	0,00	0,00000
00916	P	1.018	NS	107.569	0	0	0,00	0,00000
	S	4.259	25,26	107.569	0	0	0,00	0,00000
00917	P	801	NS	115.753	0	0	0,00	0,00000
	S	1.960	59,06	115.753	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 6-5b-4b-2b**						
00012	P	2.603	52,82	137.501	0	0	0,00	0,00000
	S	3.266	35,62	116.351	0	0	0,00	0,00000
00059	P	38.633	3,01	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	6.268	16,22	101.642	0	0	0,00	0,00000
00088	P	12.158	8,36	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	18.404	5,52	101.642	0	0	0,00	0,00000
00089	P	17.542	6,19	108.553	0	0	0,00	0,00000
	S	3.816	28,73	109.621	0	0	0,00	0,00000
00169	P	15.244	6,67	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	18.472	5,50	101.642	0	0	0,00	0,00000
00170	P	8.011	12,69	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	26.498	3,84	101.642	0	0	0,00	0,00000
00171	P	3.909	26,58	103.902	0	0	0,00	0,00000
	S	9.743	10,66	103.902	0	0	0,00	0,00000
00172	P	9.130	11,55	105.435	0	0	0,00	0,00000
	S	5.873	17,95	105.435	0	0	0,00	0,00000
00173	P	17.616	6,37	112.242	0	0	0,00	0,00000
	S	2.730	41,11	112.242	0	0	0,00	0,00000
00174	P	14.722	8,48	124.791	0	0	0,00	0,00000
	S	6.812	17,08	116.351	0	0	0,00	0,00000
00175	P	14.874	6,83	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.778	10,39	101.642	0	0	0,00	0,00000
00176	P	10.755	9,45	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.126	10,11	102.390	0	0	0,00	0,00000
00177	P	11.884	8,83	104.976	0	0	0,00	0,00000
	S	6.395	17,24	110.226	0	0	0,00	0,00000
00178	P	10.318	10,96	113.049	0	0	0,00	0,00000
	S	5.429	21,16	114.876	0	0	0,00	0,00000
00179	P	15.440	7,72	119.219	0	0	0,00	0,00000
	S	3.377	35,01	118.239	0	0	0,00	0,00000
00180	P	4.364	23,29	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	14.908	6,82	101.642	0	0	0,00	0,00000
00181	P	4.621	22,00	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.378	10,84	101.642	0	0	0,00	0,00000
00182	P	4.845	21,00	101.727	0	0	0,00	0,00000
	S	4.924	20,64	101.642	0	0	0,00	0,00000
00183	P	3.850	27,62	106.327	0	0	0,00	0,00000
	S	3.035	33,93	102.989	0	0	0,00	0,00000
00184	P	4.545	23,24	105.613	0	0	0,00	0,00000
	S	3.018	34,66	104.618	0	0	0,00	0,00000
00185	P	4.329	24,41	105.677	0	0	0,00	0,00000
	S	6.157	17,24	106.121	0	0	0,00	0,00000
00186	P	49.938	2,04	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	11.486	8,85	101.642	0	0	0,00	0,00000
00187	P	34.608	2,94	101.642	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	19.391	5,24	101.642	0	0	0,00	0,00000
00188	P	42.134	2,41	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.517	22,57	101.961	0	0	0,00	0,00000
00189	P	61.516	2,24	137.501	0	0	0,00	0,00000
	S	7.017	16,58	116.351	0	0	0,00	0,00000
00190	P	24.119	5,70	137.501	0	0	0,00	0,00000
	S	6.054	19,22	116.351	0	0	0,00	0,00000
00918	P	16.739	6,75	113.049	0	0	0,00	0,00000
	S	2.319	49,87	115.646	0	0	0,00	0,00000
00919	P	4.741	21,44	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	11.617	8,75	101.642	0	0	0,00	0,00000
00920	P	16.416	6,50	106.665	0	0	0,00	0,00000
	S	7.506	14,21	106.665	0	0	0,00	0,00000
00921	P	10.673	12,88	137.501	0	0	0,00	0,00000
	S	1.895	61,40	116.351	0	0	0,00	0,00000
00922	P	3.303	30,77	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.302	19,17	101.642	0	0	0,00	0,00000
00923	P	1.368	74,99	102.592	0	0	0,00	0,00000
	S	4.283	23,73	101.642	0	0	0,00	0,00000
00924	P	1.722	59,66	102.742	0	0	0,00	0,00000
	S	2.934	34,87	102.313	0	0	0,00	0,00000
00925	P	5.818	18,67	108.627	0	0	0,00	0,00000
	S	1.555	70,84	110.150	0	0	0,00	0,00000
00926	P	868	NS	101.868	0	0	0,00	0,00000
	S	2.410	42,18	101.642	0	0	0,00	0,00000
00927	P	4.918	20,67	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	697	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00928	P	10.161	10,00	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.881	54,04	101.642	0	0	0,00	0,00000
00929	P	3.802	26,73	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.038	97,92	101.642	0	0	0,00	0,00000
00930	P	6.319	16,09	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.900	35,05	101.642	0	0	0,00	0,00000
00931	P	8.482	14,71	124.791	0	0	0,00	0,00000
	S	4.362	26,67	116.351	0	0	0,00	0,00000
00932	P	10.813	11,54	124.791	0	0	0,00	0,00000
	S	2.412	48,24	116.351	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 10-9-5-2b-4b**						
00362	P	6.738	15,11	101.784	0	0	0,00	0,00000
	S	27.557	3,69	101.784	0	0	0,00	0,00000
00363	P	3.513	29,48	103.565	0	0	0,00	0,00000
	S	26.937	3,77	101.642	0	0	0,00	0,00000
00364	P	4.000	25,63	102.518	0	0	0,00	0,00000
	S	15.785	6,44	101.642	0	0	0,00	0,00000
00365	P	3.645	27,89	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	14.401	7,06	101.642	0	0	0,00	0,00000
00366	P	5.584	20,84	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	23.503	4,32	101.642	0	0	0,00	0,00000
00367	P	5.911	19,68	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	16.582	6,13	101.642	0	0	0,00	0,00000
00368	P	9.746	13,14	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	3.805	26,71	101.642	0	0	0,00	0,00000
00369	P	10.657	12,02	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	5.361	18,96	101.642	0	0	0,00	0,00000
00370	P	15.290	6,65	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.214	16,36	101.642	0	0	0,00	0,00000
00371	P	23.259	4,37	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.407	72,50	102.008	0	0	0,00	0,00000
00372	P	18.850	5,39	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.484	15,68	101.642	0	0	0,00	0,00000
00373	P	27.761	3,66	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.360	74,74	101.642	0	0	0,00	0,00000
00374	P	15.720	6,47	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.403	13,73	101.642	0	0	0,00	0,00000
00375	P	9.794	10,73	105.076	0	0	0,00	0,00000
	S	10.926	9,62	105.076	0	0	0,00	0,00000
00376	P	14.108	7,84	110.628	0	0	0,00	0,00000
	S	8.745	12,65	110.617	0	0	0,00	0,00000
00377	P	10.117	10,52	106.444	0	0	0,00	0,00000
	S	7.453	14,28	106.444	0	0	0,00	0,00000
00378	P	13.974	7,27	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.328	9,84	101.642	0	0	0,00	0,00000
00379	P	16.190	6,28	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	18.724	5,43	101.642	0	0	0,00	0,00000
00380	P	9.003	11,29	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	24.156	4,21	101.642	0	0	0,00	0,00000
00391	P	19.258	5,28	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	11.436	8,89	101.642	0	0	0,00	0,00000
00392	P	15.024	6,77	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.096	16,67	101.642	0	0	0,00	0,00000
00393	P	26.586	3,85	102.224	0	0	0,00	0,00000
	S	9.424	10,81	101.831	0	0	0,00	0,00000
00394	P	14.711	7,91	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	7.352	13,83	101.642	0	0	0,00	0,00000
00395	P	29.368	3,96	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	25.144	4,04	101.642	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00396	P	17.284	5,88	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	38.729	2,62	101.642	0	0	0,00	0,00000
01041	P	12.161	8,36	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	13.984	7,27	101.642	0	0	0,00	0,00000
01042	P	4.160	30,78	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	6.875	14,78	101.642	0	0	0,00	0,00000
01043	P	8.307	12,26	101.878	0	0	0,00	0,00000
	S	7.301	13,95	101.878	0	0	0,00	0,00000
01044	P	9.533	10,66	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	23.269	4,37	101.642	0	0	0,00	0,00000
01045	P	3.714	27,37	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.814	17,48	101.642	0	0	0,00	0,00000
01046	P	5.086	19,98	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.827	12,99	101.642	0	0	0,00	0,00000
01047	P	2.778	36,59	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.421	10,79	101.642	0	0	0,00	0,00000
01048	P	2.219	45,81	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	12.880	7,89	101.642	0	0	0,00	0,00000
01049	P	8.190	12,41	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.081	11,19	101.642	0	0	0,00	0,00000
01050	P	1.235	82,30	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.861	35,53	101.642	0	0	0,00	0,00000
01051	P	2.019	50,34	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.867	26,28	101.642	0	0	0,00	0,00000
01052	P	3.608	28,17	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.424	18,74	101.642	0	0	0,00	0,00000
01053	P	7.343	13,84	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.197	24,22	101.642	0	0	0,00	0,00000
01054	P	2.318	50,19	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	4.379	23,21	101.642	0	0	0,00	0,00000
01055	P	1.298	78,31	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	659	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
01056	P	1.894	53,67	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	524	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
01057	P	3.230	31,47	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.509	67,36	101.642	0	0	0,00	0,00000
01058	P	8.883	11,86	105.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.234	24,89	105.385	0	0	0,00	0,00000
02507	P	12.044	9,66	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	18.121	5,61	101.642	0	0	0,00	0,00000
02508	P	17.090	5,95	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	26.319	3,86	101.642	0	0	0,00	0,00000
02509	P	2.098	61,04	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	11.394	11,24	128.061	0	0	0,00	0,00000
02510	P	7.627	13,33	101.676	0	0	0,00	0,00000
	S	11.396	8,92	101.676	0	0	0,00	0,00000
02511	P	13.654	7,44	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	29.016	3,50	101.642	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 15-14-9-10-4b-7b**						
00381	P	15.974	7,28	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	7.178	16,21	116.351	0	0	0,00	0,00000
00382	P	30.501	3,33	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.506	9,68	101.682	0	0	0,00	0,00000
00383	P	17.217	5,90	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.750	11,62	101.642	0	0	0,00	0,00000
00384	P	22.768	4,46	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	14.627	6,95	101.642	0	0	0,00	0,00000
00385	P	4.645	22,55	104.739	0	0	0,00	0,00000
	S	28.206	3,71	104.739	0	0	0,00	0,00000
00386	P	2.071	51,52	106.697	0	0	0,00	0,00000
	S	16.872	6,32	106.697	0	0	0,00	0,00000
00387	P	1.384	77,29	106.967	0	0	0,00	0,00000
	S	8.986	11,85	106.488	0	0	0,00	0,00000
00388	P	3.840	28,31	108.719	0	0	0,00	0,00000
	S	7.926	13,61	107.881	0	0	0,00	0,00000
00389	P	1.101	96,60	106.358	0	0	0,00	0,00000
	S	3.602	29,68	106.923	0	0	0,00	0,00000
00390	P	3.014	33,85	102.010	0	0	0,00	0,00000
	S	6.697	15,43	103.312	0	0	0,00	0,00000
00391	P	19.254	5,28	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.853	17,50	102.424	0	0	0,00	0,00000
00392	P	17.092	5,95	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.854	20,94	101.642	0	0	0,00	0,00000
00393	P	20.757	4,90	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.973	12,84	102.391	0	0	0,00	0,00000
00394	P	18.316	6,35	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	5.142	20,15	103.588	0	0	0,00	0,00000
00395	P	22.364	5,20	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	9.171	11,08	101.642	0	0	0,00	0,00000
00396	P	20.855	4,87	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.111	14,29	101.642	0	0	0,00	0,00000
00397	P	9.344	10,88	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.154	47,19	101.642	0	0	0,00	0,00000
00398	P	10.460	9,72	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.696	11,69	101.642	0	0	0,00	0,00000
00399	P	14.919	6,81	101.642	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	14.755	6,89	101.642	0	0	0,00	0,00000
00400	P	6.988	14,55	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	14.520	7,00	101.642	0	0	0,00	0,00000
00401	P	10.493	9,69	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	17.861	5,69	101.642	0	0	0,00	0,00000
00402	P	6.073	19,16	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	25.527	4,56	116.351	0	0	0,00	0,00000
00403	P	30.330	3,84	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	35.888	3,24	116.351	0	0	0,00	0,00000
00404	P	50.582	2,30	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	25.601	4,54	116.351	0	0	0,00	0,00000
01059	P	12.680	8,02	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	16.493	6,16	101.642	0	0	0,00	0,00000
01060	P	9.752	10,42	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.012	14,50	101.642	0	0	0,00	0,00000
01061	P	10.028	11,60	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	4.522	22,48	101.642	0	0	0,00	0,00000
01062	P	7.813	13,01	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.270	13,98	101.642	0	0	0,00	0,00000
01063	P	9.063	12,84	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	20.606	5,65	116.351	0	0	0,00	0,00000
01064	P	4.410	23,46	103.459	0	0	0,00	0,00000
	S	7.809	13,25	103.459	0	0	0,00	0,00000
01065	P	4.969	20,46	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.700	11,68	101.642	0	0	0,00	0,00000
01066	P	3.182	31,94	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.728	10,45	101.642	0	0	0,00	0,00000
01067	P	3.100	32,79	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	12.203	8,33	101.642	0	0	0,00	0,00000
01068	P	6.829	14,88	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	9.093	11,18	101.642	0	0	0,00	0,00000
01069	P	1.784	57,83	103.172	0	0	0,00	0,00000
	S	2.787	37,02	103.172	0	0	0,00	0,00000
01070	P	2.201	46,18	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.683	21,70	101.642	0	0	0,00	0,00000
01071	P	3.435	29,59	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.725	17,75	101.642	0	0	0,00	0,00000
01072	P	6.862	14,81	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.894	35,12	101.642	0	0	0,00	0,00000
01073	P	930	NS	107.148	0	0	0,00	0,00000
	S	1.678	62,53	104.925	0	0	0,00	0,00000
01074	P	1.857	54,73	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.455	70,39	102.416	0	0	0,00	0,00000
01075	P	2.622	38,77	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.358	74,85	101.642	0	0	0,00	0,00000
01076	P	5.125	19,83	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.075	94,55	101.642	0	0	0,00	0,00000
01077	P	10.617	9,57	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.226	24,05	101.642	0	0	0,00	0,00000
01078	P	3.841	26,66	102.383	0	0	0,00	0,00000
	S	3.268	31,59	103.239	0	0	0,00	0,00000
01079	P	5.261	19,32	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.591	22,14	101.642	0	0	0,00	0,00000
01080	P	3.004	33,84	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.397	23,12	101.642	0	0	0,00	0,00000
01081	P	5.133	19,80	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.392	29,97	101.642	0	0	0,00	0,00000
02512	P	17.183	6,77	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	15.143	7,68	116.351	0	0	0,00	0,00000
02513	P	17.395	6,02	104.750	0	0	0,00	0,00000
	S	27.339	3,83	104.750	0	0	0,00	0,00000
02514	P	15.870	6,50	103.145	0	0	0,00	0,00000
	S	9.697	10,57	102.461	0	0	0,00	0,00000
02515	P	17.413	6,68	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	9.236	12,60	116.351	0	0	0,00	0,00000
02516	P	12.168	8,35	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.948	14,63	101.642	0	0	0,00	0,00000
02517	P	27.646	4,21	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	32.848	3,54	116.351	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 20-14-15-7b-10b**						
00405	P	5.413	24,14	130.675	0	0	0,00	0,00000
	S	17.740	5,73	101.642	0	0	0,00	0,00000
00406	P	3.822	27,66	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	6.269	16,21	101.642	0	0	0,00	0,00000
00407	P	3.424	30,87	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	12.796	7,94	101.642	0	0	0,00	0,00000
00408	P	3.834	27,74	106.368	0	0	0,00	0,00000
	S	9.571	10,95	104.756	0	0	0,00	0,00000
00409	P	6.837	15,79	107.944	0	0	0,00	0,00000
	S	12.424	8,26	102.673	0	0	0,00	0,00000
00410	P	22.769	4,69	106.703	0	0	0,00	0,00000
	S	8.232	12,87	105.952	0	0	0,00	0,00000
00411	P	18.794	5,62	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	3.668	28,33	103.932	0	0	0,00	0,00000
00412	P	30.462	3,47	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	8.258	12,45	102.773	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00413	P	17.321	6,90	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	6.765	17,20	116.351	0	0	0,00	0,00000
00414	P	50.524	2,37	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	22.773	5,62	128.061	0	0	0,00	0,00000
00415	P	34.179	3,09	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	20.635	5,64	116.351	0	0	0,00	0,00000
00416	P	14.205	7,44	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	4.880	23,84	116.351	0	0	0,00	0,00000
00417	P	8.047	13,14	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	11.337	8,97	101.642	0	0	0,00	0,00000
00418	P	9.456	11,18	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	16.716	8,03	134.276	0	0	0,00	0,00000
00419	P	10.689	9,89	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	12.963	10,36	134.276	0	0	0,00	0,00000
00420	P	16.176	6,54	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	9.449	14,21	134.276	0	0	0,00	0,00000
00421	P	18.349	5,76	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	4.050	25,10	101.642	0	0	0,00	0,00000
00422	P	28.855	3,66	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	2.522	40,30	101.642	0	0	0,00	0,00000
00423	P	19.616	5,39	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	9.171	11,08	101.642	0	0	0,00	0,00000
00424	P	24.707	4,28	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	4.571	22,24	101.642	0	0	0,00	0,00000
00425	P	16.613	6,36	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	9.669	10,51	101.642	0	0	0,00	0,00000
00426	P	14.835	8,06	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	21.095	4,82	101.642	0	0	0,00	0,00000
00427	P	12.395	9,64	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	10.674	9,52	101.642	0	0	0,00	0,00000
01082	P	16.528	6,40	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	7.518	13,52	101.642	0	0	0,00	0,00000
01083	P	24.654	4,29	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	10.482	11,10	116.351	0	0	0,00	0,00000
01084	P	15.329	6,90	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	6.118	21,95	134.276	0	0	0,00	0,00000
01085	P	3.790	31,53	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	9.740	10,44	101.642	0	0	0,00	0,00000
01086	P	2.551	46,84	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	5.965	17,04	101.642	0	0	0,00	0,00000
01087	P	1.879	63,60	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	3.657	27,79	101.642	0	0	0,00	0,00000
01088	P	1.532	69,00	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	2.286	44,46	101.642	0	0	0,00	0,00000
01089	P	2.895	36,52	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	1.339	75,91	101.642	0	0	0,00	0,00000
01090	P	10.669	9,91	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	2.196	61,15	134.276	0	0	0,00	0,00000
01091	P	2.407	43,92	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	1.367	74,35	101.642	0	0	0,00	0,00000
01092	P	2.473	42,75	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	4.584	22,22	101.836	0	0	0,00	0,00000
01093	P	3.252	32,51	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	6.055	16,79	101.642	0	0	0,00	0,00000
01094	P	6.527	16,20	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	2.729	37,25	101.642	0	0	0,00	0,00000
01095	P	6.511	16,24	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	3.428	30,44	104.356	0	0	0,00	0,00000
01096	P	8.310	12,72	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	7.567	13,73	103.862	0	0	0,00	0,00000
01097	P	4.928	21,45	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	10.525	9,66	101.642	0	0	0,00	0,00000
01098	P	6.371	16,59	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	12.169	8,35	101.642	0	0	0,00	0,00000
01099	P	9.047	11,68	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	9.141	11,12	101.642	0	0	0,00	0,00000
02518	P	3.480	37,55	130.675	0	0	0,00	0,00000
	S	21.818	4,66	101.642	0	0	0,00	0,00000
02519	P	21.790	4,91	106.979	0	0	0,00	0,00000
	S	11.716	8,68	101.642	0	0	0,00	0,00000
02520	P	18.398	6,50	119.497	0	0	0,00	0,00000
	S	11.987	9,71	116.351	0	0	0,00	0,00000
02521	P	23.439	4,51	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	4.413	26,37	116.351	0	0	0,00	0,00000
02522	P	7.153	14,78	105.712	0	0	0,00	0,00000
	S	6.722	19,98	134.276	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 20-19-13-14**						
00060	P	3.398	41,43	140.765	0	0	0,00	0,00000
	S	28.024	3,63	101.642	0	0	0,00	0,00000
00061	P	2.570	45,99	118.199	0	0	0,00	0,00000
	S	11.571	9,08	105.024	0	0	0,00	0,00000
00064	P	6.634	17,66	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	7.674	13,24	101.642	0	0	0,00	0,00000
00091	P	18.608	6,30	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	31.903	3,19	101.642	0	0	0,00	0,00000
00428	P	22.896	6,15	140.765	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	19.470	5,22	101.642	0	0	0,00	0,00000
00429	P	33.512	4,20	140.765	0	0	0,00	0,00000
	S	30.233	3,36	101.642	0	0	0,00	0,00000
00430	P	33.224	3,53	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	45.148	2,25	101.642	0	0	0,00	0,00000
00431	P	33.546	3,49	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	32.361	3,14	101.642	0	0	0,00	0,00000
00432	P	6.616	17,71	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	17.281	5,88	101.642	0	0	0,00	0,00000
00433	P	5.929	19,93	118.183	0	0	0,00	0,00000
	S	5.210	19,51	101.642	0	0	0,00	0,00000
00434	P	5.757	20,35	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	3.104	32,78	101.740	0	0	0,00	0,00000
00435	P	5.217	22,46	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	6.313	16,10	101.642	0	0	0,00	0,00000
00436	P	4.360	26,87	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	10.825	9,39	101.642	0	0	0,00	0,00000
00437	P	16.293	7,19	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	15.319	6,64	101.642	0	0	0,00	0,00000
00438	P	12.345	9,49	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	12.650	8,03	101.642	0	0	0,00	0,00000
00439	P	15.655	7,48	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	7.785	13,06	101.642	0	0	0,00	0,00000
00440	P	14.022	8,48	118.847	0	0	0,00	0,00000
	S	4.528	22,64	102.501	0	0	0,00	0,00000
00441	P	11.254	10,95	123.281	0	0	0,00	0,00000
	S	7.803	13,82	107.854	0	0	0,00	0,00000
00442	P	15.532	7,82	121.513	0	0	0,00	0,00000
	S	9.647	11,24	108.396	0	0	0,00	0,00000
00443	P	15.678	7,47	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	16.286	6,40	104.272	0	0	0,00	0,00000
00444	P	20.019	5,85	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	10.826	9,39	101.642	0	0	0,00	0,00000
00445	P	28.385	4,96	140.765	0	0	0,00	0,00000
	S	19.467	5,22	101.642	0	0	0,00	0,00000
01100	P	6.771	17,30	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	13.202	7,70	101.642	0	0	0,00	0,00000
01101	P	2.931	39,97	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	5.636	18,03	101.642	0	0	0,00	0,00000
01102	P	8.535	13,93	118.911	0	0	0,00	0,00000
	S	8.206	12,60	103.399	0	0	0,00	0,00000
01103	P	15.008	9,38	140.765	0	0	0,00	0,00000
	S	13.222	7,69	101.642	0	0	0,00	0,00000
01104	P	7.904	14,82	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	3.943	25,78	101.642	0	0	0,00	0,00000
01105	P	6.850	20,55	140.765	0	0	0,00	0,00000
	S	5.626	18,07	101.642	0	0	0,00	0,00000
01106	P	20.676	6,81	140.765	0	0	0,00	0,00000
	S	5.993	16,96	101.642	0	0	0,00	0,00000
01107	P	6.735	17,39	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	1.237	82,17	101.642	0	0	0,00	0,00000
01108	P	13.048	8,98	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	3.316	30,65	101.642	0	0	0,00	0,00000
01109	P	5.068	23,12	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	2.289	44,40	101.642	0	0	0,00	0,00000
01110	P	5.036	23,26	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	2.291	44,37	101.642	0	0	0,00	0,00000
01111	P	12.851	9,12	117.154	0	0	0,00	0,00000
	S	7.383	13,77	101.642	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 14-13-8-9**						
00061	P	4.298	25,62	110.103	0	0	0,00	0,00000
	S	29.887	3,71	110.853	0	0	0,00	0,00000
00062	P	3.843	27,65	106.247	0	0	0,00	0,00000
	S	11.791	9,01	106.234	0	0	0,00	0,00000
00063	P	6.025	16,87	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.538	18,35	101.642	0	0	0,00	0,00000
00064	P	6.383	15,92	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	17.414	5,84	101.642	0	0	0,00	0,00000
00352	P	9.251	11,35	105.045	0	0	0,00	0,00000
	S	4.886	21,55	105.283	0	0	0,00	0,00000
00353	P	9.302	10,93	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.738	17,83	102.333	0	0	0,00	0,00000
00354	P	13.858	7,38	102.230	0	0	0,00	0,00000
	S	8.805	11,61	102.230	0	0	0,00	0,00000
00355	P	10.800	9,41	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.091	19,97	101.642	0	0	0,00	0,00000
00437	P	16.262	6,25	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	22.772	4,46	101.642	0	0	0,00	0,00000
00438	P	12.484	8,14	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	25.641	3,96	101.642	0	0	0,00	0,00000
00439	P	14.548	6,99	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	19.704	5,16	101.642	0	0	0,00	0,00000
00440	P	14.046	7,43	104.322	0	0	0,00	0,00000
	S	15.295	6,82	104.322	0	0	0,00	0,00000
00446	P	5.249	19,36	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	15.899	6,39	101.642	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00447	P	6.428	15,81	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.147	10,02	101.642	0	0	0,00	0,00000
00448	P	5.506	18,46	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.352	43,22	101.642	0	0	0,00	0,00000
00449	P	8.025	12,67	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	814	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00450	P	5.715	17,79	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.850	26,40	101.642	0	0	0,00	0,00000
00451	P	4.468	22,75	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.110	14,30	101.642	0	0	0,00	0,00000
00452	P	8.032	13,32	106.983	0	0	0,00	0,00000
	S	8.990	11,90	106.983	0	0	0,00	0,00000
00453	P	10.530	9,99	105.215	0	0	0,00	0,00000
	S	9.535	11,03	105.215	0	0	0,00	0,00000
00454	P	14.473	7,31	105.825	0	0	0,00	0,00000
	S	15.878	6,64	105.467	0	0	0,00	0,00000
00455	P	13.360	7,84	104.683	0	0	0,00	0,00000
	S	15.105	6,93	104.683	0	0	0,00	0,00000
00456	P	13.042	8,29	108.058	0	0	0,00	0,00000
	S	20.992	5,02	105.327	0	0	0,00	0,00000
00457	P	9.205	12,08	111.191	0	0	0,00	0,00000
	S	29.375	3,79	111.191	0	0	0,00	0,00000
01112	P	2.646	38,41	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.169	12,44	101.642	0	0	0,00	0,00000
01113	P	1.627	62,47	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.725	27,29	101.642	0	0	0,00	0,00000
01114	P	6.695	15,64	104.691	0	0	0,00	0,00000
	S	6.972	15,02	104.691	0	0	0,00	0,00000
01115	P	7.326	14,37	105.290	0	0	0,00	0,00000
	S	12.477	8,44	105.290	0	0	0,00	0,00000
01116	P	5.278	19,26	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.420	18,75	101.642	0	0	0,00	0,00000
01117	P	2.706	37,56	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.437	18,69	101.642	0	0	0,00	0,00000
01118	P	8.896	12,19	108.469	0	0	0,00	0,00000
	S	6.579	16,49	108.469	0	0	0,00	0,00000
01119	P	4.347	23,47	102.026	0	0	0,00	0,00000
	S	2.215	45,89	101.642	0	0	0,00	0,00000
01120	P	7.168	14,73	105.559	0	0	0,00	0,00000
	S	1.969	53,61	105.559	0	0	0,00	0,00000
01121	P	5.792	17,55	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.344	75,63	101.642	0	0	0,00	0,00000
01122	P	4.427	23,23	102.859	0	0	0,00	0,00000
	S	490	NS	104.169	0	0	0,00	0,00000
01123	P	9.201	11,70	107.669	0	0	0,00	0,00000
	S	2.323	45,96	106.767	0	0	0,00	0,00000
01124	P	3.297	30,83	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.280	30,99	101.642	0	0	0,00	0,00000
01125	P	4.877	21,20	103.392	0	0	0,00	0,00000
	S	1.472	71,54	105.309	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 4-5-9-8**						
00058	P	4.175	30,67	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	13.662	7,44	101.642	0	0	0,00	0,00000
00062	P	3.648	27,93	101.889	0	0	0,00	0,00000
	S	27.328	3,86	105.354	0	0	0,00	0,00000
00063	P	6.273	16,20	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	15.518	6,55	101.642	0	0	0,00	0,00000
00065	P	7.458	13,63	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.010	14,50	101.642	0	0	0,00	0,00000
00342	P	10.624	9,57	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	11.194	9,08	101.642	0	0	0,00	0,00000
00343	P	10.851	10,72	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	5.336	19,05	101.642	0	0	0,00	0,00000
00344	P	12.962	9,88	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	17.996	5,65	101.642	0	0	0,00	0,00000
00345	P	10.764	11,90	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	16.886	6,05	102.090	0	0	0,00	0,00000
00346	P	20.073	5,80	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	19.046	5,34	101.642	0	0	0,00	0,00000
00347	P	22.751	5,11	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	29.720	3,42	101.642	0	0	0,00	0,00000
00348	P	19.320	5,26	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	19.419	5,23	101.642	0	0	0,00	0,00000
00349	P	18.793	5,41	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	20.760	4,90	101.642	0	0	0,00	0,00000
00350	P	16.555	6,31	104.540	0	0	0,00	0,00000
	S	34.089	3,01	102.596	0	0	0,00	0,00000
00351	P	7.683	13,71	105.356	0	0	0,00	0,00000
	S	29.599	3,56	105.356	0	0	0,00	0,00000
00352	P	11.716	8,87	103.932	0	0	0,00	0,00000
	S	11.016	9,43	103.932	0	0	0,00	0,00000
00353	P	10.486	9,69	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	15.424	6,59	101.642	0	0	0,00	0,00000
00354	P	10.789	9,42	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	21.204	4,79	101.642	0	0	0,00	0,00000
00355	P	14.627	6,95	101.642	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	20.853	4,87	101.642	0	0	0,00	0,00000
00356	P	2.574	39,49	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	15.585	6,52	101.642	0	0	0,00	0,00000
00357	P	8.726	11,65	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	14.827	6,86	101.642	0	0	0,00	0,00000
00358	P	6.621	15,35	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.566	13,43	101.642	0	0	0,00	0,00000
00359	P	5.357	18,97	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.539	40,03	101.642	0	0	0,00	0,00000
00360	P	6.461	15,73	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.377	42,76	101.642	0	0	0,00	0,00000
00361	P	1.595	63,73	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.377	18,90	101.642	0	0	0,00	0,00000
01029	P	8.793	14,56	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	7.106	14,30	101.642	0	0	0,00	0,00000
01030	P	6.927	14,83	102.759	0	0	0,00	0,00000
	S	10.375	9,90	102.759	0	0	0,00	0,00000
01031	P	2.347	43,31	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.117	14,28	101.642	0	0	0,00	0,00000
01032	P	2.488	40,85	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.207	31,69	101.642	0	0	0,00	0,00000
01033	P	4.842	20,99	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.526	18,39	101.642	0	0	0,00	0,00000
01034	P	3.008	33,79	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.743	21,43	101.642	0	0	0,00	0,00000
01035	P	9.600	10,69	102.633	0	0	0,00	0,00000
	S	5.459	18,80	102.633	0	0	0,00	0,00000
01036	P	3.198	31,78	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.268	44,82	101.642	0	0	0,00	0,00000
01037	P	8.416	12,08	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.184	85,85	101.642	0	0	0,00	0,00000
01038	P	3.979	25,54	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.614	62,98	101.642	0	0	0,00	0,00000
01039	P	3.783	30,76	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	1.714	59,30	101.642	0	0	0,00	0,00000
01040	P	14.139	8,23	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	5.142	19,77	101.642	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 3b-3-4-8**						
00232	P	13.921	7,30	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.913	20,69	101.642	0	0	0,00	0,00000
00233	P	15.080	6,74	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.770	11,59	101.642	0	0	0,00	0,00000
00234	P	10.592	9,60	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.411	13,72	101.642	0	0	0,00	0,00000
00235	P	9.936	10,23	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.145	14,23	101.642	0	0	0,00	0,00000
00236	P	15.841	6,42	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.147	10,02	101.642	0	0	0,00	0,00000
00237	P	15.461	6,57	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	20.203	5,03	101.642	0	0	0,00	0,00000
00238	P	7.423	17,25	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	12.252	8,30	101.642	0	0	0,00	0,00000
00239	P	8.618	14,86	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	1.109	91,65	101.642	0	0	0,00	0,00000
00240	P	4.206	24,27	102.074	0	0	0,00	0,00000
	S	5.009	20,38	102.074	0	0	0,00	0,00000
00241	P	8.622	11,79	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.660	18,09	102.417	0	0	0,00	0,00000
00242	P	8.167	12,45	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.004	16,93	101.642	0	0	0,00	0,00000
00243	P	11.574	8,78	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.467	15,86	102.535	0	0	0,00	0,00000
00244	P	19.688	5,16	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.080	16,72	101.642	0	0	0,00	0,00000
00245	P	9.728	10,45	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.852	54,88	101.642	0	0	0,00	0,00000
00246	P	7.965	12,76	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.898	35,07	101.642	0	0	0,00	0,00000
00247	P	13.932	7,30	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.425	29,68	101.642	0	0	0,00	0,00000
00248	P	10.414	9,76	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.279	23,75	101.642	0	0	0,00	0,00000
00249	P	12.872	7,90	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.142	12,48	101.642	0	0	0,00	0,00000
00250	P	15.920	6,38	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	16.565	6,14	101.642	0	0	0,00	0,00000
00251	P	9.215	11,03	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	17.709	5,74	101.642	0	0	0,00	0,00000
00258	P	13.874	7,33	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.583	28,37	101.642	0	0	0,00	0,00000
00259	P	21.441	4,74	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.046	25,12	101.642	0	0	0,00	0,00000
00260	P	10.915	9,31	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.666	15,25	101.642	0	0	0,00	0,00000
00261	P	7.442	13,66	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.718	15,13	101.642	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00262	P	1.786	56,91	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.469	15,71	101.642	0	0	0,00	0,00000
00263	P	8.667	11,73	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.013	14,49	101.642	0	0	0,00	0,00000
00264	P	18.217	5,58	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.872	14,79	101.642	0	0	0,00	0,00000
00265	P	14.448	7,04	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.186	19,60	101.642	0	0	0,00	0,00000
00933	P	10.700	10,87	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	14.055	7,23	101.642	0	0	0,00	0,00000
00934	P	4.699	21,63	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.816	26,64	101.642	0	0	0,00	0,00000
00935	P	7.541	13,48	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.263	12,30	101.642	0	0	0,00	0,00000
00936	P	8.713	11,67	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.474	18,57	101.642	0	0	0,00	0,00000
00937	P	9.783	10,39	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	637	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00938	P	3.267	31,11	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.714	37,45	101.642	0	0	0,00	0,00000
00939	P	1.372	74,08	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.801	26,74	101.642	0	0	0,00	0,00000
00940	P	999	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.240	23,97	101.642	0	0	0,00	0,00000
00941	P	3.748	27,12	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.204	24,18	101.642	0	0	0,00	0,00000
00942	P	9.007	11,28	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.545	18,33	101.642	0	0	0,00	0,00000
00943	P	7.601	13,37	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.600	63,53	101.642	0	0	0,00	0,00000
00944	P	3.031	33,53	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	956	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00945	P	457	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	657	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00946	P	2.846	35,71	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	872	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00947	P	7.322	13,88	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.873	54,27	101.642	0	0	0,00	0,00000
00948	P	10.300	9,87	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.248	19,37	101.642	0	0	0,00	0,00000
00949	P	2.122	47,90	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.422	71,48	101.642	0	0	0,00	0,00000
00950	P	382	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.199	31,77	101.642	0	0	0,00	0,00000
00951	P	1.267	80,22	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.544	28,68	101.642	0	0	0,00	0,00000
00952	P	2.985	34,05	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.838	35,81	101.642	0	0	0,00	0,00000
00953	P	8.059	12,61	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.870	26,26	101.642	0	0	0,00	0,00000
02523	P	4.379	23,21	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.846	17,39	101.642	0	0	0,00	0,00000
02524	P	5.372	23,84	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	23.476	4,33	101.642	0	0	0,00	0,00000
02525	P	1.970	51,59	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.358	43,11	101.642	0	0	0,00	0,00000
02526	P	9.536	10,66	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	12.731	7,98	101.642	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 9b-3b-8-13**						
00252	P	13.192	7,70	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.569	18,25	101.642	0	0	0,00	0,00000
00253	P	11.283	9,01	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.148	24,50	101.642	0	0	0,00	0,00000
00254	P	10.302	9,87	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.919	25,94	101.642	0	0	0,00	0,00000
00255	P	15.101	6,73	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.058	14,40	101.642	0	0	0,00	0,00000
00256	P	9.742	10,43	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.552	18,31	101.642	0	0	0,00	0,00000
00257	P	15.516	6,55	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.717	11,66	101.642	0	0	0,00	0,00000
00258	P	14.363	7,08	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.832	35,89	101.642	0	0	0,00	0,00000
00259	P	15.774	6,44	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.933	34,65	101.642	0	0	0,00	0,00000
00260	P	14.950	6,80	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.766	17,63	101.642	0	0	0,00	0,00000
00261	P	5.670	17,93	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.438	15,79	101.642	0	0	0,00	0,00000
00262	P	2.916	34,86	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.403	15,87	101.642	0	0	0,00	0,00000
00263	P	11.284	9,01	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.752	15,05	101.642	0	0	0,00	0,00000
00264	P	13.776	7,38	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.818	17,47	101.642	0	0	0,00	0,00000
00265	P	15.769	6,45	101.642	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	4.286	23,71	101.642	0	0	0,00	0,00000
00266	P	9.233	11,01	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.974	34,18	101.642	0	0	0,00	0,00000
00267	P	10.269	9,90	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.791	26,81	101.642	0	0	0,00	0,00000
00268	P	14.062	7,23	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.751	13,11	101.642	0	0	0,00	0,00000
00269	P	11.153	9,11	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.482	13,58	101.642	0	0	0,00	0,00000
00270	P	11.740	8,66	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	13.567	7,49	101.642	0	0	0,00	0,00000
00271	P	11.175	9,10	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	20.789	4,89	101.642	0	0	0,00	0,00000
00277	P	14.524	7,00	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.103	32,76	101.642	0	0	0,00	0,00000
00278	P	20.804	4,89	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.708	27,41	101.642	0	0	0,00	0,00000
00279	P	10.269	9,90	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.594	13,38	101.642	0	0	0,00	0,00000
00280	P	6.759	15,04	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.703	15,16	101.642	0	0	0,00	0,00000
00281	P	3.054	33,28	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.440	13,66	101.642	0	0	0,00	0,00000
00282	P	10.198	9,97	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.505	11,95	101.642	0	0	0,00	0,00000
00283	P	19.935	5,10	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.155	14,21	101.642	0	0	0,00	0,00000
00284	P	15.589	6,52	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.038	14,44	101.642	0	0	0,00	0,00000
00954	P	8.618	11,79	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.435	15,80	101.642	0	0	0,00	0,00000
00955	P	6.946	14,63	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.007	12,69	101.642	0	0	0,00	0,00000
00956	P	7.582	13,41	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.620	9,57	101.642	0	0	0,00	0,00000
00957	P	10.365	9,81	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	8.072	12,59	101.642	0	0	0,00	0,00000
00958	P	7.281	13,96	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.624	28,05	101.642	0	0	0,00	0,00000
00959	P	2.984	34,06	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.674	38,01	101.642	0	0	0,00	0,00000
00960	P	1.050	96,80	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.051	25,09	101.642	0	0	0,00	0,00000
00961	P	1.237	82,17	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.374	23,24	101.642	0	0	0,00	0,00000
00962	P	3.935	25,83	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.887	20,80	101.642	0	0	0,00	0,00000
00963	P	8.373	12,14	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.555	15,51	101.642	0	0	0,00	0,00000
00964	P	7.789	13,05	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	335	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00965	P	3.504	29,01	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.203	84,49	101.642	0	0	0,00	0,00000
00966	P	289	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.490	68,22	101.642	0	0	0,00	0,00000
00967	P	3.035	33,49	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.535	66,22	101.642	0	0	0,00	0,00000
00968	P	7.437	13,67	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.340	43,44	101.642	0	0	0,00	0,00000
00969	P	10.158	10,01	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	859	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00970	P	5.400	18,82	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	528	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00971	P	1.846	55,06	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	835	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00972	P	1.450	70,10	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	905	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00973	P	4.848	20,97	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	825	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00974	P	9.478	10,72	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	902	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00975	P	5.257	19,33	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	643	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00976	P	2.059	49,36	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.102	32,77	101.642	0	0	0,00	0,00000
00977	P	191	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.636	27,95	101.642	0	0	0,00	0,00000
00978	P	2.428	41,86	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.912	25,98	101.642	0	0	0,00	0,00000
00979	P	5.924	17,16	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	1.908	53,27	101.642	0	0	0,00	0,00000
02527	P	4.112	24,72	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.405	15,87	101.642	0	0	0,00	0,00000
02528	P	3.770	26,96	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	11.932	8,52	101.642	0	0	0,00	0,00000
02529	P	10.518	9,66	101.642	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	5.062	20,08	101.642	0	0	0,00	0,00000
02530	P	11.664	8,71	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	14.306	7,10	101.642	0	0	0,00	0,00000
Primo Impalcato		**Soletta 18-9b-13-19**						
00272	P	10.319	9,85	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	17.744	5,73	101.642	0	0	0,00	0,00000
00273	P	10.805	9,41	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.451	18,65	101.642	0	0	0,00	0,00000
00274	P	10.396	9,78	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.828	26,55	101.642	0	0	0,00	0,00000
00275	P	9.865	10,30	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.365	30,21	101.642	0	0	0,00	0,00000
00276	P	10.773	9,43	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.415	18,77	101.642	0	0	0,00	0,00000
00277	P	13.243	7,68	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.659	17,96	101.642	0	0	0,00	0,00000
00278	P	20.778	4,89	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.784	26,86	101.642	0	0	0,00	0,00000
00279	P	10.498	9,68	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.071	16,74	101.642	0	0	0,00	0,00000
00280	P	6.751	15,06	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.004	16,93	101.642	0	0	0,00	0,00000
00281	P	2.825	35,98	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.516	18,43	101.642	0	0	0,00	0,00000
00282	P	10.300	9,87	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.043	16,82	101.642	0	0	0,00	0,00000
00283	P	19.911	5,10	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.612	18,11	101.642	0	0	0,00	0,00000
00284	P	15.854	6,41	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.602	22,09	101.642	0	0	0,00	0,00000
00285	P	11.121	9,14	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	15.601	6,52	101.642	0	0	0,00	0,00000
00286	P	12.049	8,44	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.288	9,88	101.642	0	0	0,00	0,00000
00287	P	12.451	8,16	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.391	19,98	107.714	0	0	0,00	0,00000
00288	P	12.487	8,14	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	5.136	19,79	101.642	0	0	0,00	0,00000
00289	P	8.423	12,07	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	21.502	4,73	101.642	0	0	0,00	0,00000
00290	P	12.611	9,23	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	13.887	7,32	101.642	0	0	0,00	0,00000
00291	P	27.189	4,28	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	11.111	9,15	101.642	0	0	0,00	0,00000
00292	P	16.911	6,01	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	10.869	9,35	101.642	0	0	0,00	0,00000
00293	P	13.374	7,60	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.887	12,89	101.642	0	0	0,00	0,00000
00294	P	15.612	6,51	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.225	16,33	101.642	0	0	0,00	0,00000
00295	P	8.755	11,61	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.675	15,23	101.642	0	0	0,00	0,00000
00296	P	9.494	13,49	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	2.175	46,73	101.642	0	0	0,00	0,00000
00297	P	5.589	22,91	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	5.140	19,77	101.642	0	0	0,00	0,00000
00980	P	6.600	15,40	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.955	14,61	101.642	0	0	0,00	0,00000
00981	P	8.415	12,08	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.259	16,24	101.642	0	0	0,00	0,00000
00982	P	5.119	19,86	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	19.834	5,12	101.642	0	0	0,00	0,00000
00983	P	9.775	11,90	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	9.006	11,29	101.642	0	0	0,00	0,00000
00984	P	7.956	12,78	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.206	31,70	101.642	0	0	0,00	0,00000
00985	P	1.559	65,20	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	979	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00986	P	914	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.829	26,55	101.642	0	0	0,00	0,00000
00987	P	1.637	62,09	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.959	20,50	101.642	0	0	0,00	0,00000
00988	P	3.974	25,58	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.781	14,99	101.642	0	0	0,00	0,00000
00989	P	7.811	13,01	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	6.973	14,58	101.642	0	0	0,00	0,00000
00990	P	6.714	15,14	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	750	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00991	P	2.309	44,02	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	427	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00992	P	730	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	676	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00993	P	3.049	33,34	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	868	NS	101.642	0	0	0,00	0,00000
00994	P	8.019	12,68	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.323	43,75	101.642	0	0	0,00	0,00000

Solette - Taglio fuori piano allo SLD

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	CtgΘ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00995	P	8.714	11,66	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.029	25,23	101.642	0	0	0,00	0,00000
00996	P	2.945	34,51	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.263	44,91	101.642	0	0	0,00	0,00000
00997	P	1.279	79,47	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.293	30,87	101.642	0	0	0,00	0,00000
00998	P	1.263	80,48	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	3.079	33,01	101.642	0	0	0,00	0,00000
00999	P	4.702	21,62	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	2.822	36,02	101.642	0	0	0,00	0,00000
01000	P	9.418	10,79	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	4.443	22,88	101.642	0	0	0,00	0,00000
02531	P	4.340	29,51	128.061	0	0	0,00	0,00000
	S	21.042	4,83	101.642	0	0	0,00	0,00000
02532	P	4.969	20,46	101.642	0	0	0,00	0,00000
	S	7.639	13,31	101.642	0	0	0,00	0,00000
02533	P	12.170	9,56	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	8.923	11,39	101.642	0	0	0,00	0,00000
02534	P	3.930	29,61	116.351	0	0	0,00	0,00000
	S	24.296	4,18	101.642	0	0	0,00	0,00000

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
V_{Ed} Taglio di progetto
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle cuciture verticali
N_{Ed} Sforzo normale di progetto.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle armature a taglio.

Solette - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Solette - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp_{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato
			[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]		
Primo Impalcato				**Soletta 8b-21-10b-7b**											
00020	P	RAR	0,000	17,43	-368.048	8.128	-	SI	RAR	260,721	360,00	-403.777	8.889	1,38	SI
		QPR	0,000	13,07	-357.959	7.869	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,000	17,43	-222.656	6.738	-	SI	RAR	27,343	360,00	-258.490	7.450	13,17	SI
		QPR	0,000	13,07	-229.299	6.611	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Soletta 5b-8b-7b-4b**											
00160	P	RAR	0,187	17,43	7.201	-1.123	93,26	SI	RAR	1,103	360,00	7.201	-1.123	NS	SI
		QPR	0,187	13,07	6.912	-1.134	69,89	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1,392	17,43	171.998	-4.302	12,52	SI	RAR	0,000	360,00	160.599	-4.011	-	SI
		QPR	1,259	13,07	154.552	-3.923	10,39	SI	-	-	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Soletta 6-5b-4b-2b**											
00059	P	RAR	1,687	17,43	147.189	-7.653	10,33	SI	RAR	1,251	360,00	147.189	-7.653	NS	SI
		QPR	1,474	13,07	129.619	-6.647	8,87	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,622	17,43	25.094	-3.702	28,00	SI	RAR	3,539	360,00	25.094	-3.702	NS	SI
		QPR	0,539	13,07	21.967	-3.199	24,25	SI	-	-	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Soletta 10-9-5-2b-4b**											
02507	P	RAR	1,362	17,43	-83.348	13.790	12,80	SI	RAR	24,920	360,00	-83.348	13.790	14,45	SI
		QPR	1,194	13,07	-74.748	12.155	10,95	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	2,275	17,43	5.134	16.501	7,66	SI	RAR	23,271	360,00	5.134	16.501	15,47	SI
		QPR	1,992	13,07	3.585	14.480	6,56	SI	-	-	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Soletta 15-14-9-10-4b-7b**											
02512	P	RAR	1,293	17,43	-101.605	13.942	13,48	SI	RAR	26,322	360,00	-101.605	13.942	13,68	SI
		QPR	1,131	13,07	-92.169	12.320	11,56	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1,788	17,43	6.214	13.752	9,75	SI	RAR	19,042	360,00	6.214	13.752	18,91	SI
		QPR	1,555	13,07	4.191	12.004	8,41	SI	-	-	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Soletta 20-14-15-7b-10b**											
02520	P	RAR	2,880	17,43	-102.513	16.043	6,05	SI	RAR	156,342	360,00	-102.513	16.043	2,30	SI
		QPR	1,341	13,07	-92.831	14.224	9,75	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	4,393	17,43	5.931	19.589	3,97	SI	RAR	140,172	360,00	5.931	19.589	2,57	SI
		QPR	2,228	13,07	4.145	17.269	5,87	SI	-	-	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Soletta 20-19-13-14**											
00061	P	RAR	0,912	17,43	105.720	3.277	19,11	SI	RAR	0,000	360,00	99.820	2.995	-	SI
		QPR	0,811	13,07	96.565	2.821	16,12	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1,193	17,43	62.021	6.621	14,60	SI	RAR	5,126	360,00	62.021	6.621	70,23	SI
		QPR	1,080	13,07	58.926	5.897	12,10	SI	-	-	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Soletta 14-13-8-9**											
00061	P	RAR	0,862	17,43	111.922	2.475	20,23	SI	RAR	0,000	360,00	104.462	2.182	-	SI
		QPR	0,761	13,07	101.398	2.102	17,17	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1,049	17,43	75.078	5.110	16,62	SI	RAR	2,045	360,00	75.078	5.110	NS	SI
		QPR	0,942	13,07	70.621	4.480	13,88	SI	-	-	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Soletta 4-5-9-8**											
00062	P	RAR	0,745	17,43	63.021	3.302	23,38	SI	RAR	0,303	360,00	63.021	3.302	NS	SI
		QPR	0,658	13,07	57.483	2.851	19,87	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,783	17,43	37.126	4.466	22,26	SI	RAR	3,852	360,00	36.384	4.474	93,46	SI

Nodo/ Tp_{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato
			[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]		
		QPR	0,703	13,07	35.283	3.945	18,59	SI	-	-	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Soletta 3b-3-4-8**											
00233	P	RAR	1,397	17,43	5.774	10.042	12,48	SI	RAR	14,030	360,00	4.388	10.012	25,66	SI
		QPR	1,184	13,07	3.966	8.547	11,04	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,204	17,43	-59.505	3.538	85,46	SI	RAR	9,248	360,00	-59.731	3.528	38,93	SI
		QPR	0,150	13,07	-56.243	3.032	87,03	SI	-	-	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Soletta 9b-3b-8-13**											
00255	P	RAR	1,769	17,43	22.006	12.216	9,85	SI	RAR	15,982	360,00	21.665	12.222	22,53	SI
		QPR	1,516	13,07	19.398	10.447	8,62	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,223	17,43	-80.820	4.406	78,33	SI	RAR	11,986	360,00	-80.820	4.406	30,03	SI
		QPR	0,163	13,07	-75.726	3.797	80,04	SI	-	-	-	-	-	-	-
Primo Impalcato				**Soletta 18-9b-13-19**											
00272	P	RAR	1,241	17,43	33.999	7.930	14,05	SI	RAR	8,969	360,00	31.691	7.817	40,14	SI
		QPR	1,091	13,07	30.482	6.950	11,99	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,610	17,43	-76.730	7.109	28,56	SI	RAR	15,570	360,00	-76.730	7.109	23,12	SI
		QPR	0,536	13,07	-72.240	6.411	24,38	SI	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
$\sigma_{cd,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.
CS Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato [SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \le \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \le \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).
Nota Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

Solette - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Solette - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	Id_{Cmb}	N_{Ed}	M_{Ed}	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Primo Impalcato			**Soletta 8b-21-10b-7b**				**AA= PCA**						
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione($W_d \neq 0$)													
00142	P	FRQ	-282.270	9.694	2,46	2,36	6,7469 E-04	750	293	0,198	0,400	2,02	SI
		QPR	-273.569	9.359	2,38	2,36	6,4315 E-04	750	293	0,189	0,300	1,59	SI
	S	FRQ	-106.289	9.276	1,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-103.456	8.947	1,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
00020	P	FRQ	-369.590	8.133	2,60	2,36	8,916 E-04	750	226	0,201	0,400	1,99	SI
		QPR	-357.959	7.869	2,52	2,36	8,5557 E-04	750	226	0,193	0,300	1,55	SI
	S	FRQ	-235.512	6.820	1,91	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-229.299	6.611	1,86	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato			**Soletta 5b-8b-7b-4b**				**AA= PCA**						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
00087	P	FRQ	-52.568	9.266	1,46	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-51.976	9.027	1,43	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-103.679	10.116	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-102.363	9.864	1,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato			**Soletta 6-5b-4b-2b**				**AA= PCA**						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
00012	P	FRQ	-275.186	7.374	2,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-267.610	7.148	1,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-177.748	5.647	1,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-173.375	5.478	1,47	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato			**Soletta 10-9-5-2b-4b**				**AA= PCA**						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
02507	P	FRQ	-76.606	12.518	2,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-74.748	12.155	1,94	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	4.101	14.923	2,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	3.585	14.480	1,96	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato			**Soletta 15-14-9-10-4b-7b**				**AA= PCA**						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
02512	P	FRQ	-94.206	12.688	2,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-92.169	12.320	2,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	4.857	12.402	1,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	4.191	12.004	1,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato			**Soletta 20-14-15-7b-10b**				**AA= PCA**						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
02520	P	FRQ	-95.050	14.621	2,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-92.831	14.224	2,27	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	4.667	17.761	2,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	4.145	17.269	2,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

Nodo	Dir	Id_{Cmb}	N_{Ed}	M_{Ed}	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Primo Impalcato			**Soletta 20-19-13-14**				**AA= PCA**						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
00091	P	FRQ	-205.446	6.926	1,82	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-201.791	6.833	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-20.524	4.868	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-20.298	4.778	0,75	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato			**Soletta 14-13-8-9**				**AA= PCA**						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
00064	P	FRQ	-56.989	7.128	1,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-55.100	6.895	1,20	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-53.020	6.556	1,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-52.005	6.338	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato			**Soletta 4-5-9-8**				**AA= PCA**						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
00063	P	FRQ	-57.530	6.479	1,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-55.605	6.257	1,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-43.949	6.567	1,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-43.144	6.349	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato			**Soletta 3b-3-4-8**				**AA= PCA**						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
02526	P	FRQ	-65.210	7.198	1,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-62.946	6.937	1,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-65.320	7.015	1,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-63.958	6.779	1,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato			**Soletta 9b-3b-8-13**				**AA= PCA**						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
00255	P	FRQ	19.882	10.886	1,39	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	19.398	10.447	1,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-76.139	3.944	0,89	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-75.726	3.797	0,87	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato			**Soletta 18-9b-13-19**				**AA= PCA**						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
02531	P	FRQ	70.607	-2.894	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	72.464	-2.888	0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-118.847	-5.712	1,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-117.753	-5.618	1,32	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.
$\sigma_{ct,f}$ Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
ε_{sm} Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
A_e Area efficace del calcestruzzo teso.
Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.
W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.
CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
Verificato [SI] = $W_d \leq W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

Setti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)

Setti - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU

CS	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$M_{Rd,3}$	$M_{Rd,2}$	α	N_R	$N_{Ed,max}$	ϕ_{cnf}	$\phi_{no,cnf}$	$n_{f,cnf}$	$n_{f,B}$	$n_{f,L,nc}$
	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N·m]		[N]	[N]	[mm]	[mm]			
Primo Impalcato			**Setto S1**							**Parete a**			
Sezione 0.00m (Primo Impalcato)													
2.98[S]	512.857	-33.135	-1.496.075	536.853	2.985.013	1,63	5.794.507	621.122	16	14	6	0	7
Sezione 4.80m (Primo Impalcato)													
5.91[S]	399.230	40.167	-1.056.565	519.219	3.281.853	1,65	5.794.507	507.484	16	14	6	0	7
Impalcato Copertura			**Setto S1**							**Parete a**			
Sezione 0.00m (Impalcato Copertura)													
2.13[S]	237.041	-154.338	-842.024	349.039	1.988.329	1,73	5.794.507	279.919	12	14	0	0	15
Sezione 3.80m (Impalcato Copertura)													
3.85[S]	118.609	150.281	-128.845	330.466	1.887.318	1,76	5.794.507	185.363	12	14	0	0	15

LEGENDA:

CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
N_{Ed} Sforzo normale di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
$M_{Ed,3}$ Momento flettente di progetto intorno a 3.
$M_{Ed,2}$ Momento flettente di progetto intorno a 2.
$M_{Rd,3}$ Momento resistente rispetto all'asse 3.
$M_{Rd,2}$ Momento resistente rispetto all'asse 2.
α Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.
N_R Sforzo Normale resistente.
$N_{Ed,max}$ Massimo sforzo di compressione.
ϕ_{cnf} Diametro dei tondini della zona confinata.
$\phi_{no,cnf}$ Diametro dei tondini della zona non confinata.
$n_{f,cnf}$ Numero dei Tondini della zona confinata.

Setti - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU

CS	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$M_{Rd,3}$	$M_{Rd,2}$	α	N_R	$N_{Ed,max}$	ϕ_{cnf}	$\phi_{no,cnf}$	$n_{f,cnf}$	$n_{f,B}$	$n_{f,L,nc}$
	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N·m]		[N]	[N]	[mm]	[mm]			

$n_{f,B}$ Numero dei tondini sul lato corto.
$n_{f,L,nc}$ Numero dei Tondini sul lato lungo, nella zona non confinata.

Setti - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Setti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

CS_{cmp}	CS_{trz}	CS_{scr}	V_{Ed}	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	$V_{Rd,s}$	$V_{Rd,dd}$	$V_{Rd,fd}$	N_d	CtgΘ	α_{smax}	$\phi_{As,O}$	A_{sw}	s_{Asw}
			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]				[mm]	[cm²/cm]	[cm]
Primo Impalcato				**Setto S1**							**Parete a**			
Sezione 0.00m (Primo Impalcato)														
3,57	2,25	3,27	335.070	1.197.432	752.496	1.095.075	682.887	412.188	537.572	1,00	74	8	0,11170	9
Sezione 4.80m (Primo Impalcato)														
9,05	2,29	VNR	328.292	2.971.138	752.496	0	0	0	424.052	1,00	42	8	0,11170	9
Impalcato Copertura				**Setto S1**							**Parete a**			
Sezione 0.00m (Impalcato Copertura)														
9,46	1,96	VNR	311.241	2.944.140	609.522	0	0	0	246.374	1,00	11	12	0,09048	25
Sezione 3.80m (Impalcato Copertura)														
9,87	2,06	VNR	296.397	2.925.086	609.522	0	0	0	151.986	1,00	9	12	0,09048	25

LEGENDA:

V_{Ed} Taglio di progetto.
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
$V_{Rd,s}$ Resistenza a taglio per scorrimento.
$V_{Rd,dd}$ Resistenza allo scorrimento per effetto spinotto.
$V_{Rd,fd}$ Resistenza allo scorrimento per attrito.
N_d Sforzo normale utilizzato per il calcolo di α_c
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
α_{smax} Rapporto di taglio Massimo.
$\phi_{As,O}$ Diametro dei ferri orizzontali.
A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.
s_{Asw} Passo ferri armatura a taglio esecutiva.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

Setti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)

Setti - Verifiche pressoflessione deviata allo SLD

CS	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$M_{Rd,3}$	$M_{Rd,2}$	α	N_R	$N_{Ed,max}$
	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N·m]		[N]	[N]
Primo Impalcato		**Setto S1**					**Parete a**	
Sezione 0.00m (Primo Impalcato)								
49.72[S]	529.581	10.212	-338.306	619.915	3.496.920	1,69	8.691.760	545.580
Sezione 4.80m (Primo Impalcato)								
69.69[S]	416.061	22.666	-263.574	602.055	3.767.483	1,71	8.691.760	432.060
Impalcato Copertura		**Setto S1**					**Parete a**	
Sezione 0.00m (Impalcato Copertura)								
13.31[S]	240.370	-69.020	-338.306	406.613	2.317.168	1,78	8.691.760	252.378
Sezione 3.80m (Impalcato Copertura)								
14.21[S]	145.982	68.880	-292.317	391.587	2.233.445	1,79	8.691.760	157.990

LEGENDA:

N_{Ed} Sforzo normale di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
$M_{Ed,3}$ Momento flettente di progetto intorno a 3.
$M_{Ed,2}$ Momento flettente di progetto intorno a 2.
$M_{Rd,3}$ Momento resistente rispetto all'asse 3.
$M_{Rd,2}$ Momento resistente rispetto all'asse 2.
α Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.
N_R Sforzo Normale resistente.
$N_{Ed,max}$ Massimo sforzo di compressione.

Setti - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Setti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

CS_{cmp}	CS_{trz}	CS_{scr}	V_{Ed}	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	$V_{Rd,s}$	V_{dd}	V_{fd}	N_d	CtgΘ	α_{smax}
			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Primo Impalcato			**Setto S1**						**Parete a**		
Sezione 0.00m (Primo Impalcato)											
31,87	15,35	22,48	56.362	1.796.147	865.371	1.266.893	785.320	481.573	537.572	1,00	9
Sezione 4.80m (Primo Impalcato)											
79,13	15,36	VNR	56.321	4.456.707	865.371	0	0	0	424.052	1,00	8
Impalcato Copertura			**Setto S1**						**Parete a**		
Sezione 0.00m (Impalcato Copertura)											
NS	19,69	VNR	35.606	4.416.211	700.950	0	0	0	246.374	1,00	62
Sezione 3.80m (Impalcato Copertura)											
NS	19,67	VNR	35.628	4.387.629	700.950	0	0	0	151.986	1,00	54

LEGENDA:

V_{Ed} Taglio di progetto.
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
$V_{Rd,s}$ Resistenza a taglio per scorrimento.
V_{dd} Resistenza allo scorrimento per effetto spinotto.
V_{fd} Resistenza allo scorrimento per attrito.
N_d Sforzo normale utilizzato per il calcolo di α_c
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.

CS_{cmp}	CS_{trz}	CS_{scr}	V_{Ed}	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	$V_{Rd,s}$	V_{dd}	V_{fd}	N_d	CtgΘ	α_{smax}
			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		

α_{smax} Rapporto di taglio Massimo.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

Setti - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Lv	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Parete a AA= PCA																
Primo Impalcato		**Setto S1**										**Parete a**				
Sezione: 0.00m (Primo Impalcato)	RAR	1,020	17,43	571.166	-6.890	-125.948	17.08	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,954	13,07	537.573	-6.926	-113.915	13.70	SI								
Sezione: 4.80m (Primo Impalcato)	RAR	1,245	17,43	456.902	-19.817	202.817	13.99	SI	RAR	3,575	360,00	456.902	-19.817	202.817	NS	SI
	QPR	1,118	13,07	424.052	-16.478	183.755	11.69	SI								
Parete a AA= PCA																
Impalcato Copertura		**Setto S1**										**Parete a**				
Sezione: 0.00m (Impalcato Copertura)	RAR	1,701	17,43	255.729	87.010	-44.307	10.24	SI	RAR	12,656	360,00	255.729	87.010	-44.307	28.44	SI
	QPR	1,562	13,07	246.374	78.285	-44.867	8.36	SI								
Sezione: 3.80m (Impalcato Copertura)	RAR	1,572	17,43	166.238	-69.287	124.737	11.09	SI	RAR	14,341	360,00	166.238	-69.287	124.737	25.10	SI
	QPR	1,449	13,07	151.986	-64.287	113.452	9.01	SI								

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale indicazione "Parete .." distingue i diversi tratti di un setto composto.
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
$\sigma_{cd,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio.
CS Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato [Si] = $\sigma_{cc} \leq \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \leq \sigma_{td,amm}$. [NO] = $\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$.
N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.

Setti - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
	[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Parete a AA= PCA												
Primo Impalcato			**Setto S1**							**Parete a**		
Sezione 0.00m (Primo Impalcato)												
FRQ	537.583	-7.011	-114.030	-0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
QPR	537.573	-6.926	-113.915	-0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Sezione 4.80m (Primo Impalcato)												
FRQ	429.934	-17.457	187.267	0,35	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
QPR	424.052	-16.478	183.755	0,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Parete a AA= PCA												
Impalcato Copertura			**Setto S1**							**Parete a**		
Sezione 0.00m (Impalcato Copertura)												
FRQ	246.219	80.162	-43.445	1,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
QPR	246.374	78.285	-44.867	1,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Sezione 3.80m (Impalcato Copertura)												
FRQ	154.292	-65.005	115.252	1,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
QPR	151.986	-64.287	113.452	1,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.
$\sigma_{ct,f}$ Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
ε_{sm} Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
A_e Area efficace del calcestruzzo teso.
Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.
W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.
CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
Verificato [SI] = $W_d \leq W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

DETTAGLI STRUTTURALI DI SETTI IN PRESENZA DI SISMA - DUTTILITÀ (Elevazione)

$V_{sw,c}$	V_{nc}	ω_{wd}	α_n	α_s	ν_d	ω_v	CS
[cm³]	[cm³]						
Duttilità di curvatura richiesta allo SLV nelle direzioni X e Y: [$\mu_{\phi,x}$= 8,56; $\mu_{\phi,Y}$= 6,50]							
Primo Impalcato		**Setto S1**				**Parete a**	
Sezione 0.00m (Primo Impalcato)							
120,24	16912	0,169	0,726	0,796	0,035	0,128	2,679

LEGENDA:

$V_{sw,c}$	Volume delle staffe di confinamento
V_{nc}	Volume del nucleo confinato di calcestruzzo
ω_{wd}	Rapporto meccanico dell'armatura di confinamento
α_n	Coefficiente di efficacia del confinamento nel piano della sezione
α_s	Coefficiente di efficacia del confinamento nel piano verticale
ν_d	Forza assiale adimensionalizzata di progetto allo SLV
ω_v	Rapporto meccanico dell'armatura verticale al di fuori degli elementi di bordo (solo per i SETTI)
CS	Coefficiente di sicurezza del rapporto meccanico dell'armatura trasversale di confinamento

PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)

REGOLARITÁ DELLA STRUTTURA IN PIANTA		
a)	la configurazione in pianta è compatta ossia la distribuzione di masse e rigidezze è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e il contorno di ogni orizzontamento è convesso; il requisito può ritenersi soddisfatto, anche in presenza di rientranze in pianta, quando esse non influenzano significativamente la rigidezza nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento;	NO
b)	il rapporto tra i lati del rettangolo circoscritto alla pianta di ogni orizzontamento è inferiore a 4;	NO
c)	ciascun orizzontamento ha una rigidezza nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidezza degli elementi strutturali verticali da potersi assumere che la sua deformazione in pianta influenzi in modo trascurabile la distribuzione delle azioni sismiche tra questi ultimi e ha resistenza sufficiente a garantire l'efficacia di tale distribuzione;	NO
	La struttura non è regolare in pianta.	
REGOLARITÁ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA		
d)	tutti i sistemi resistenti alle azioni orizzontali si estendono per tutta l'altezza della costruzione o, se sono presenti parti aventi differenti altezze, fino alla sommità della rispettiva parte dell'edificio;	NO
e)	massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25%, la rigidezza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidezza si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o di pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base;	NO
f)	nelle strutture intelaiate, il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti diversi (tale rapporto, calcolato per un generico orizzontamento, non deve differire più del 30% dall'analogo rapporto calcolato per l'orizzontamento adiacente); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti;	NO
g)	eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengano con continuità da un orizzontamento al successivo; oppure avvengano in modo che il rientro di un orizzontamento non superi il 10% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante, né il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro orizzontamenti, per il quale non sono previste limitazioni di restringimento;	NO
	La struttura non è regolare in altezza.	

Piani - Verifiche Regolarità

Id_{Piano}	Q_{Lv}	H_{Lv}	Rd_{Tmp}	Ir_{Tmp}	M_{SLU}	K_{SLU}		R_{eff}		R_{ric}	
						X	Y	X	Y	X	Y
	[m]	[m]			[N·s²/m]	[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]
Impalcato Copertura	3,80	3,80	NO	NO	491.859	778.314	400.901	3.334.930	4.563.859	1.161.869	897.515
Primo Impalcato	-1,00	4,80	NO		672.428	1.458.757	1.305.392	3.382.808	4.390.336	516.141	426.353

LEGENDA:

Id_{Piano}	Identificativo del livello o piano.
Q_{Lv}	Quota del livello o piano.
H_{Lv}	Altezza del livello o piano.
Rd_{Tmp}	Per i piani con riduzione dei tamponamenti, sono state incrementate le azioni di calcolo per gli elementi verticali (pilastri e pareti) di un fattore 1,4: [SI] = Piano con riduzione dei tamponamenti - [NO] = Piano senza riduzione dei tamponamenti.
Ir_{Tmp}	Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.
M_{SLU}	Massa eccitabile della struttura allo S.L. Ultimo, nelle direzioni X, Y, Z.
K_{SLU}	Valori delle Rigidezze di Piano, valutate allo SLU, riferite agli assi X ed Y del riferimento globale.
R_{eff}	Valori delle Resistenze Effettive di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
R_{ric}	Valori delle Resistenze Richieste di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
(*)	Vedi tabelle "Livelli o Piani" o "Solai e Balconi".

EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)

Effetti delle non linearità geometriche per sisma

Id_{Piano}	Q_{Lv}	H_{Lv}	$\delta_{d,X}$	$\delta_{d,Y}$	$P_{\theta,X}$	$P_{\theta,Y}$	$T_{\theta,X}$	$T_{\theta,Y}$	Θ_X	Θ_Y
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[N]	[N]	[N]	[N]	[rad]	[rad]
Impalcato Copertura	3,80	3,80	1,3607	2,6417	4.910.231	4.910.231	1.059.072	1.059.072	1,6602 E-02	3,2232 E-02
Primo Impalcato	-1,00	4,80	1,1407	1,2747	11.520.989	11.520.989	1.663.979	1.663.979	1,6454 E-02	1,8387 E-02

LEGENDA:

Id_{Piano}	Identificativo del livello o piano.
H_{Lv}	Altezza del livello o piano.
$\delta_{d,X}$, $\delta_{d,Y}$	Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.
$P_{\theta,X}$, $P_{\theta,Z}$	Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "θ".
$T_{\theta,X}$, $T_{\theta,Y}$	Valori del tagliante di piano utilizzati per il calcolo di "θ".
θ_X, θ_Y	Coefficienti "θ" del piano.
Nota	Le forze sismiche orizzontali agenti sui piani caratterizzati da valori di θ compresi tra 0,1 e 0,2, sono state incrementate del fattore "$1/(1-\theta)$", per portare in conto gli effetti del secondo ordine.

PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)

Piani - Verifiche allo SLO

Id_{Piano}	Q_{Lv}	H_{Lv}	$\delta_{amm,SLO}$	$\delta_{d,SLO}$		$\Delta\delta_{SLO}$		$C_{lg}T_{mp}$	Note
				X	Y	X	Y		
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		
Impalcato Copertura	3,80	3,80	1,2667	0,4268	0,9066	0,8399	0,3601	RF	Verificato
Primo Impalcato	-1,00	4,80	1,6000	0,3762	0,4659	1,2238	1,1341	RF	Verificato

LEGENDA:

Id_{Piano} Identificativo del livello o piano.
Q_{Lv} Quota del livello o piano.
H_{Lv} Altezza del livello o piano.
$\delta_{amm,SLO}$ Spostamento Differenziale ammissibile per SLO.
$\delta_{d,SLO}$ Spostamento Differenziale di progetto allo SLO.
$\Delta\delta_{SLO}$ Differenza fra spostamento limite e quello di calcolo nelle direzioni X e Y.
$C_{lg}T_{mp}$ Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.

SOLAI (CA)- VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione)

Solai (CA)- Verifiche allo SLU

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$M_{Ed,X,s}$	$M_{Ed,X,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	CS_i
	[%]		[N·m]	[N·m]	[cm²]	[cm²]		
Impalcato Copertura					**Sezione: Solai 2.1**			
Travetto 2-1	0%	▨	17.254	0	3,08	0,00	1.87	-
	12,5%	T	7.012	2.506	1,54	0,00	2.29	-
	25,0%	T	0	12.443	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	0	18.975	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	22.334	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	22.396	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	20.926	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	16.051	3,08	0,00	-	-
	100,0%	▨	16.750	7.772	3,08	0,00	1.93	-
Travetto 3-2	0%	▨	7.328	1.945	3,08	0,00	4.42	-
	12,5%	T	1.195	2.724	1,54	0,00	13.46	-
	25,0%	T	0	3.847	1,54	0,00	-	-
	37,5%	T	288	4.147	1,54	0,00	55.87	-
	50,0%	T	2.814	9.770	1,54	0,00	5.71	-
	62,5%	T	6.274	2.896	1,54	0,00	2.56	-
	75,0%	T	10.668	270	1,54	0,00	1.50	-
	87,5%	T	16.005	0	3,08	0,00	1.95	-
	100,0%	▨	19.148	0	3,08	0,00	1.69	-
Travetto 4-3	0%	▨	1.357	1.883	1,54	0,00	12.07	-
	12,5%	T	0	2.522	1,54	0,00	-	-
	25,0%	T	161	2.920	1,54	0,00	99.95	-
	37,5%	T	581	3.076	1,54	0,00	27.69	-
	50,0%	T	1.159	3.063	1,54	0,00	13.88	-
	62,5%	T	1.894	3.038	1,54	0,00	8.49	-
	75,0%	T	2.787	3.057	1,54	0,00	5.77	-
	87,5%	T	2.580	2.835	1,54	0,00	6.23	-
	100,0%	▨	3.616	2.371	3,08	0,00	8.96	-
Impalcato Copertura					**Sezione: Solai 2.2**			
Travetto 2-1	0%	▨	28.043	0	3,08	0,00	1.15	-
	12,5%	T	10.693	1.025	3,08	0,00	2.92	-
	25,0%	T	0	16.835	3,08	0,00	-	-
	37,5%	T	0	27.424	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	32.933	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	33.356	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	30.783	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	22.902	3,08	0,00	-	-
	100%	▨	24.700	9.716	3,08	0,00	1.31	-
Travetto 3-2	0%	▨	15.160	0	3,08	0,00	2.13	-
	12,5%	T	15.985	0	3,08	0,00	1.95	-
	25,0%	T	17.388	0	3,08	0,00	1.79	-
	37,5%	T	19.187	0	3,08	0,00	1.62	-
	50,0%	T	21.380	4.915	3,08	0,00	1.46	-
	62,5%	T	23.968	0	3,08	0,00	1.30	-
	75,0%	T	26.951	0	3,08	0,00	1.15	-
	87,5%	T	30.343	0	3,08	0,00	1.02	-
	100,0%	▨	31.354	0	3,08	0,00	1.03	-
Travetto 4-3	0%	▨	14.104	9.583	1,54	0,00	1.16	-
	12,5%	T	0	16.103	1,54	0,00	-	-
	25,0%	T	0	19.946	0,00	0,00	-	-
	37,5%	T	0	21.113	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	20.970	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	18.742	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	13.838	3,08	0,00	-	-
	87,5%	T	3.452	6.258	3,08	0,00	9.05	-
	100%	▨	14.104	0	3,08	0,00	2.29	-
Impalcato Copertura					**Sezione: Solai 2.3**			
Travetto 2-1	0%	▨	46.517	0	4,62	0,00	1.03	-
	12,5%	T	27.724	0	4,62	0,00	1.63	-
	25,0%	T	12.709	10.458	4,62	0,00	3.57	-
	37,5%	T	1.154	22.115	4,62	0,00	39.38	-
	50,0%	T	0	32.968	4,62	0,00	-	-
	62,5%	T	0	29.734	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	28.096	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	21.262	3,08	0,00	-	-
	100,0%	▨	24.726	9.115	3,08	0,00	1.31	-
Travetto 3-2	0%	▨	30.764	10.238	3,08	0,00	1.05	-
	12,5%	T	0	26.752	3,08	0,00	-	-

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$M_{Ed,X,s}$	$M_{Ed,X,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	CS_i
	[%]		[N·m]	[N·m]	[cm²]	[cm²]		
	25,0%	T	0	36.548	0,00	0,00	-	-
	37,5%	T	0	39.627	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	41.019	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	31.248	4,62	0,00	-	-
	75,0%	T	4.611	17.276	4,62	0,00	9.85	-
	87,5%	T	22.315	0	4,62	0,00	2.03	-
	100%	▨	45.910	0	4,62	0,00	1.04	-
Travetto 4-3	0%	▨	4	0	3,08	3,08	NS	-
	12,5%	▨	28	0	3,08	3,08	NS	-
	24,9%	▨	72	0	3,08	3,08	NS	-
	37,4%	▨	135	0	3,08	3,08	NS	-
	49,9%	▨	218	0	3,08	3,08	96.03	-
	62,6%	▨	321	0	3,08	3,08	65.22	-
	75,1%	▨	444	0	3,08	3,08	47.15	-
	87,6%	▨	586	0	3,08	3,08	35.72	-
	100%	▨	636	0	3,08	3,08	32.91	-
Impalcato Copertura					**Sezione: Solai 2.4**			
Travetto 2-1	0%	▨	46.495	0	4,62	0,00	1.03	-
	12,5%	T	27.658	0	4,62	0,00	1.64	-
	25,0%	T	12.627	10.527	4,62	0,00	3.59	-
	37,5%	T	1.065	22.202	4,62	0,00	42.67	-
	50,0%	T	0	33.035	4,62	0,00	-	-
	62,5%	T	0	29.825	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	28.175	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	21.315	3,08	0,00	-	-
	100%	▨	24.776	9.131	3,08	0,00	1.30	-
Travetto 3-2	0%	▨	30.707	10.224	3,08	0,00	1.05	-
	12,5%	T	0	26.699	3,08	0,00	-	-
	25,0%	T	0	36.469	0,00	0,00	-	-
	37,5%	T	0	39.535	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	40.943	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	31.167	4,62	0,00	-	-
	75,0%	T	4.677	17.218	4,62	0,00	9.71	-
	87,5%	T	22.349	0	4,62	0,00	2.03	-
	100,0%	▨	45.899	0	4,62	0,00	1.04	-
Travetto 4-3	0%	▨	4	0	3,08	3,08	NS	-
	12,5%	▨	28	0	3,08	3,08	NS	-
	24,9%	▨	72	0	3,08	3,08	NS	-
	37,4%	▨	135	0	3,08	3,08	NS	-
	49,9%	▨	218	0	3,08	3,08	96.03	-
	62,6%	▨	321	0	3,08	3,08	65.22	-
	75,1%	▨	444	0	3,08	3,08	47.15	-
	87,6%	▨	586	0	3,08	3,08	35.72	-
	100%	▨	636	0	3,08	3,08	32.91	-
Impalcato Copertura					**Sezione: Solai 2.5**			
Travetto 2-1	0%	▨	46.189	0	4,62	0,00	1.04	-
	12,5%	T	27.734	0	4,62	0,00	1.63	-
	25,0%	T	12.897	10.152	4,62	0,00	3.52	-
	37,5%	T	1.465	21.641	4,62	0,00	31.02	-
	50,0%	T	0	32.470	4,62	0,00	-	-
	62,5%	T	0	29.177	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	27.601	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	20.924	3,08	0,00	-	-
	100%	▨	24.352	9.022	3,08	0,00	1.33	-
Travetto 3-2	0%	▨	30.712	10.253	3,08	0,00	1.05	-
	12,5%	T	0	26.752	3,08	0,00	-	-
	25,0%	T	0	36.544	0,00	0,00	-	-
	37,5%	T	0	39.632	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	40.950	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	31.294	4,62	0,00	-	-
	75,0%	T	4.352	17.364	4,62	0,00	10.44	-
	87,5%	T	22.023	0	4,62	0,00	2.06	-
	100,0%	▨	45.545	0	4,62	0,00	1.05	-
Travetto 4-3	0%	▨	4	0	3,08	3,08	NS	-
	12,5%	▨	27	0	3,08	3,08	NS	-
	25,1%	▨	69	0	3,08	3,08	NS	-
	37,6%	▨	130	0	3,08	3,08	NS	-
	50,1%	▨	209	0	3,08	3,08	NS	-
	62,4%	▨	308	0	3,08	3,08	67.97	-
	74,9%	▨	425	0	3,08	3,08	49.26	-
	87,4%	▨	561	0	3,08	3,08	37.31	-
	100,0%	▨	606	0	3,08	3,08	34.54	-
Impalcato Copertura					**Sezione: Solai 2.6**			
Travetto 2-1	0%	▨	145	0	3,08	0,00	NS	-
	12,3%	▨	111	0	3,08	0,00	NS	-
	25,1%	▨	125	0	3,08	0,00	NS	-
	37,4%	▨	94	0	6,16	0,00	NS	-
	50,2%	▨	67	0	6,16	0,00	NS	-
	62,5%	▨	44	0	6,16	0,00	NS	-
	74,9%	▨	27	0	6,16	0,00	NS	-
	87,7%	▨	13	0	6,16	0,00	NS	-
	100,0%	▨	4	0	6,16	0,00	NS	-
Travetto 3-2	0%	▨	45.711	0	4,62	0,00	1.05	-
	12,5%	T	27.889	0	4,62	0,00	1.62	-
	25,0%	T	13.410	9.496	4,62	0,00	3.38	-

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$M_{Ed,X,s}$	$M_{Ed,X,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	CS_i
	[%]		[N·m]	[N·m]	[cm²]	[cm²]		
	37,5%	T	2.265	20.663	4,62	0,00	20.06	-
	50,0%	T	0	31.557	4,62	0,00	-	-
	62,5%	T	0	28.016	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	26.537	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	20.130	3,08	0,00	-	-
	100,0%	▨	23.668	8.655	3,08	0,00	1.36	-
Travetto 4-3	0%	▨	30.763	10.312	3,08	0,00	1.05	-
	12,5%	T	0	26.893	3,08	0,00	-	-
	25,0%	T	0	36.756	0,00	0,00	-	-
	37,5%	T	0	39.901	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	41.017	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	31.626	4,62	0,00	-	-
	75,0%	T	3.779	17.721	4,62	0,00	12.02	-
	87,5%	T	21.468	0	4,62	0,00	2.11	-
	100%	▨	44.979	0	4,62	0,00	1.06	-
Travetto 5-4	0%	▨	4	0	3,08	3,08	NS	-
	12,4%	▨	26	0	3,08	3,08	NS	-
	24,9%	▨	66	0	3,08	3,08	NS	-
	37,6%	▨	123	0	3,08	3,08	NS	-
	50,0%	▨	197	0	3,08	3,08	NS	-
	62,5%	▨	290	0	3,08	3,08	72.19	-
	74,9%	▨	400	0	3,08	3,08	52.34	-
	87,6%	▨	528	0	3,08	3,08	39.65	-
	100%	▨	566	0	3,08	3,08	36.99	-
Primo Impalcato					**Sezione: Solai 1.1**			
Travetto 2-1	0%	▨	30.166	0	3,08	0,00	1.07	-
	12,5%	T	11.498	3.974	3,08	0,00	2.71	-
	25,0%	T	0	21.526	3,08	0,00	-	-
	37,5%	T	0	33.084	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	38.648	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	39.197	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	36.317	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	27.443	3,08	0,00	-	-
	100%	▨	28.982	12.577	3,08	0,00	1.11	-
Travetto 3-2	0%	▨	8.057	3.281	3,08	0,00	4.02	-
	12,5%	T	3.077	5.384	3,08	0,00	10.15	-
	25,0%	T	5.771	5.973	3,08	0,00	5.41	-
	37,5%	T	9.237	5.979	3,08	0,00	3.38	-
	50,0%	T	13.475	10.743	3,08	0,00	2.31	-
	62,5%	T	18.485	3.148	3,08	0,00	1.69	-
	75,0%	T	24.268	0	3,08	0,00	1.28	-
	87,5%	T	30.822	0	3,08	0,00	1.01	-
	100,0%	▨	33.747	0	4,62	0,00	1.42	-
Primo Impalcato					**Sezione: Solai 1.2**			
Travetto 2-1	0%	▨	41.507	0	4,62	0,00	1.15	-
	12,5%	T	16.094	1.831	4,62	0,00	2.82	-
	25,0%	T	0	24.857	4,62	0,00	-	-
	37,5%	T	0	40.299	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	48.153	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	48.915	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	45.111	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	33.549	4,62	0,00	-	-
	100%	▨	36.115	14.229	4,62	0,00	1.33	-
Travetto 3-2	0%	▨	22.619	0	4,62	0,00	2.12	-
	12,5%	T	24.122	0	4,62	0,00	1.88	-
	25,0%	T	26.400	0	4,62	0,00	1.72	-
	37,5%	T	29.130	0	4,62	0,00	1.56	-
	50,0%	T	32.312	7.187	4,62	0,00	1.40	-
	62,5%	T	35.947	0	4,62	0,00	1.26	-
	75,0%	T	40.033	0	4,62	0,00	1.13	-
	87,5%	T	44.600	0	4,62	0,00	1.01	-
	100%	▨	46.070	0	4,62	0,00	1.04	-
Travetto 4-3	0%	▨	20.621	14.064	3,08	0,00	1.57	-
	12,5%	T	0	23.642	3,08	0,00	-	-
	25,0%	T	0	29.309	0,00	0,00	-	-
	37,5%	T	0	31.062	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	30.866	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	27.656	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	20.533	4,62	0,00	-	-
	87,5%	T	6.133	9.497	4,62	0,00	7.41	-
	100,0%	▨	20.621	411	4,62	0,00	2.33	-
Primo Impalcato					**Sezione: Solai 1.3**			
Travetto 2-1	0%	▨	36.114	17.573	4,62	0,00	1.33	-
	12,5%	T	0	42.713	4,62	0,00	-	-
	25,0%	T	0	60.094	0,00	0,00	-	-
	37,5%	T	0	69.717	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	71.843	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	69.717	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	60.094	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	42.713	4,62	0,00	-	-
	100%	▨	36.114	17.573	4,62	0,00	1.33	-
Primo Impalcato					**Sezione: Solai 1.4**			
Travetto 2-1	0%	▨	36.114	17.573	4,62	0,00	1.33	-
	12,5%	T	0	42.713	4,62	0,00	-	-
	25,0%	T	0	60.094	0,00	0,00	-	-

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$M_{Ed,X,s}$	$M_{Ed,X,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	CS_i
	[%]		[N·m]	[N·m]	[cm²]	[cm²]		
	37,5%	T	0	69.717	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	71.843	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	69.717	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	60.094	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	42.713	4,62	0,00	-	-
	100%	▨	36.114	17.573	4,62	0,00	1.33	-
Primo Impalcato					**Sezione: Solai 1.5**			
Travetto 2-1	0%	▨	35.828	17.497	4,62	0,00	1.34	-
	12,5%	T	0	42.412	4,62	0,00	-	-
	25,0%	T	0	59.636	0,00	0,00	-	-
	37,5%	T	0	69.168	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	71.270	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	69.169	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	59.638	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	42.416	4,62	0,00	-	-
	100%	▨	35.828	17.501	4,62	0,00	1.34	-
Primo Impalcato					**Sezione: Solai 1.6**			
Travetto 2-1	0%	▨	66.964	0	7,70	0,00	1.17	-
	12,5%	T	41.039	0	7,70	0,00	1.73	-
	25,0%	T	23.210	18.534	7,70	0,00	3.06	-
	37,5%	T	9.159	34.142	7,70	0,00	7.75	-
	50,0%	T	0	46.140	7,70	0,00	-	-
	62,5%	T	0	43.644	0,00	0,00	-	-
	75,0%	T	0	40.953	0,00	0,00	-	-
	87,5%	T	0	30.864	4,62	0,00	-	-
	100,0%	▨	34.605	13.365	4,62	0,00	1.39	-
Travetto 3-2	0%	▨	44.980	14.215	4,62	0,00	1.06	-
	12,5%	T	0	39.497	3,08	0,00	-	-
	25,0%	T	0	54.843	0,00	0,00	-	-
	37,5%	T	0	60.251	0,00	0,00	-	-
	50,0%	T	0	59.973	0,00	0,00	-	-
	62,5%	T	0	49.133	7,70	0,00	-	-
	75,0%	T	9.451	29.293	7,70	0,00	7.51	-
	87,5%	T	31.241	0	7,70	0,00	2.27	-
	100%	▨	65.896	0	7,70	0,00	1.18	-
Travetto 4-3	0%	▨	4	0	3,08	3,08	NS	-
	12,6%	▨	31	0	3,08	3,08	NS	-
	25,0%	▨	81	0	3,08	3,08	NS	-
	37,6%	▨	155	0	3,08	3,08	NS	-
	49,9%	▨	252	0	3,08	3,08	83.08	-
	62,5%	▨	372	0	3,08	3,08	56.28	-
	74,9%	▨	516	0	3,08	3,08	40.57	-
	87,5%	▨	683	0	3,08	3,08	30.65	-
	99,9%	▨	751	0	3,08	3,08	27.87	-

LEGENDA:

$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
Tp Tipo di sezione verificata.
$M_{Ed,X,s}$ Momento di progetto intorno ad X che tende le fibre superiori.
$M_{Ed,X,i}$ Momento di progetto intorno ad X che tende le fibre inferiori.
CS_s Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS>= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
CS_i Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
$A_{s,s}$, $A_{s,i}$ Armatura a flessione superiore e inferiore.

SOLAI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO ALLO SLU (Elevazione)

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$V_{Ed,Y}^{(+)}$	$V_{Ed,Y}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	$V_{Rd}^{(+)}$	$V_{Rd}^{(-)}$	$N_{Ed}^{(+)}$	$N_{Ed}^{(-)}$	$V_{Rsd,p}^{(+)}$	$V_{Rsd,p}^{(-)}$	$A_{sw,p}^{(+)}$	$A_{sw,p}^{(-)}$
	[%]		[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.1**						
Travetto 2-1	0%	▨	21.374	0	7,63	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	16.914	0	3,61	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	12.454	0	4,91	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	7.994	0	7,65	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	3.534	0	17,30	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-1.143	-	53,48	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-5.603	-	10,91	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-10.063	-	6,07	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-14.523	-	11,22	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	10.293	0	15,84	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	7.399	0	8,26	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	4.504	-1.406	13,57	43,47	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	1.610	-3.292	37,96	18,57	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-5.178	-	11,80	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-7.518	-	8,13	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-10.413	-	5,87	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-13.307	-	4,59	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-16.202	-	10,06	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	▨	5.918	0	27,54	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	4.729	0	12,92	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	3.541	-736	17,26	83,05	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	2.352	-1.511	25,99	40,45	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	1.385	-2.436	44,13	25,09	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$V_{Ed,Y}^{(+)}$	$V_{Ed,Y}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	$V_{Rd}^{(+)}$	$V_{Rd}^{(-)}$	$N_{Ed}^{(+)}$	$N_{Ed}^{(-)}$	$V_{Rsd,p}^{(+)}$	$V_{Rsd,p}^{(-)}$	$A_{sw,p}^{(+)}$	$A_{sw,p}^{(-)}$
	[%]		[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
	62,5%	T	806	-3.625	75,83	16,86	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	227	-4.814	NS	12,70	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-6.002	-	10,18	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-7.191	-	22,67	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.2**						
Travetto 2-1	0%	▨	26.709	0	6,10	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	21.140	0	2,89	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	15.571	0	3,93	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	10.003	0	6,11	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	4.434	0	13,78	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-1.363	-	44,84	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-6.932	-	8,82	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-12.501	-	4,89	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-18.070	-	9,02	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	7.869	-3.892	20,71	41,88	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	5.987	-5.118	10,21	11,94	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	4.105	-6.345	14,89	9,63	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	2.223	-7.571	27,50	8,07	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	341	-8.797	NS	6,95	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-10.633	-	5,75	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-12.515	-	4,88	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-14.397	-	4,25	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-16.280	-	10,01	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	▨	13.113	0	12,43	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	9.158	0	6,67	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	5.203	0	11,75	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	1.249	0	48,94	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-3.212	-	19,03	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-7.167	-	8,53	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-11.122	-	5,50	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-15.076	-	4,05	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-19.031	-	8,56	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.3**						
Travetto 2-1	0%	▨	29.005	0	5,62	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	23.433	0	2,61	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	17.861	0	3,42	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	12.289	0	4,97	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	6.717	0	9,10	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	2.559	-257	23,89	NS	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-5.829	-	10,49	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-11.401	-	5,36	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-16.973	-	9,60	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	20.541	0	7,94	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	14.275	0	4,28	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	8.009	0	7,63	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	1.743	-655	35,07	93,32	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-5.960	-	10,26	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-12.226	-	5,00	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-18.492	-	3,31	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-24.757	-	2,47	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-31.023	-	5,25	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	▨	0	0	-	-	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	▨	0	-389	-	NS	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	24,9%	▨	0	-777	-	76,91	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,4%	▨	0	-1.166	-	51,25	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	49,9%	▨	0	-1.554	-	38,45	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,6%	▨	0	-1.943	-	30,76	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,1%	▨	0	-2.332	-	25,63	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,6%	▨	0	-2.720	-	21,97	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-3.109	-	19,22	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.4**						
Travetto 2-1	0%	▨	29.021	0	5,62	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	23.443	0	2,61	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	17.865	0	3,42	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	12.286	0	4,97	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	6.708	0	9,11	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	2.544	-267	24,03	NS	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-5.845	-	10,46	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-11.423	-	5,35	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-17.001	-	9,59	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	20.518	0	7,94	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	14.258	0	4,29	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	7.998	0	7,64	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	1.739	-665	35,15	91,91	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-5.964	-	10,25	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-12.223	-	5,00	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-18.483	-	3,31	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-24.742	-	2,47	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-31.002	-	5,26	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	▨	0	0	-	-	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	▨	0	-389	-	NS	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	24,9%	▨	0	-777	-	76,91	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,4%	▨	0	-1.166	-	51,25	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	49,9%	▨	0	-1.554	-	38,45	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,6%	▨	0	-1.943	-	30,76	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$V_{Ed,Y}^{(+)}$	$V_{Ed,Y}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	$V_{Rd}^{(+)}$	$V_{Rd}^{(-)}$	$N_{Ed}^{(+)}$	$N_{Ed}^{(-)}$	$V_{Rsd,p}^{(+)}$	$V_{Rsd,p}^{(-)}$	$A_{sw,p}^{(+)}$	$A_{sw,p}^{(-)}$
	[%]		[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
	75,1%	▨	0	-2.332	-	25,63	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,6%	▨	0	-2.720	-	21,97	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-3.109	-	19,22	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.5**						
Travetto 2-1	0%	▨	28.827	0	5,65	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	23.301	0	2,62	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	17.775	0	3,44	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	12.248	0	4,99	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	6.722	0	9,09	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	2.602	-218	23,49	NS	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-5.744	-	10,64	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-11.271	-	5,42	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-16.797	-	9,70	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	20.525	0	7,94	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	14.265	0	4,28	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	8.005	0	7,64	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	1.745	-621	35,03	98,43	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-5.925	-	10,32	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-12.185	-	5,02	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-18.445	-	3,31	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-24.706	-	2,47	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-30.966	-	5,26	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	▨	0	0	-	-	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	▨	0	-379	-	NS	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,1%	▨	0	-759	-	78,73	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,6%	▨	0	-1.138	-	52,51	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,1%	▨	0	-1.518	-	39,37	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,4%	▨	0	-1.897	-	31,50	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	74,9%	▨	0	-2.276	-	26,26	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,4%	▨	0	-2.656	-	22,50	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-3.035	-	19,69	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.6**						
Travetto 2-1	0%	▨	1.483	0	40,30	-	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,3%	▨	1.298	0	46,04	-	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,1%	▨	1.112	0	53,74	-	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,4%	▨	927	0	73,02	-	67.693	67.693	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,2%	▨	742	0	91,23	-	67.693	67.693	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	▨	556	0	NS	-	67.693	67.693	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	74,9%	▨	371	0	NS	-	67.693	67.693	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,7%	▨	185	0	NS	-	67.693	67.693	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	0	-	-	67.693	67.693	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	28.499	0	5,72	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	23.057	0	2,65	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	17.615	0	3,47	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	12.173	0	5,02	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	6.732	0	9,08	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	2.684	-225	22,77	NS	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	32	-5.667	NS	10,79	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-11.109	-	5,50	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-16.551	-	9,85	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	▨	20.569	0	7,92	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	14.304	0	4,27	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	8.038	0	7,60	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	1.772	-542	34,49	NS	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-5.860	-	10,43	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-12.125	-	5,04	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-18.391	-	3,32	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-24.657	-	2,48	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-30.922	-	5,27	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 5-4	0%	▨	0	0	-	-	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,4%	▨	0	-367	-	NS	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	24,9%	▨	0	-733	-	81,53	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,6%	▨	0	-1.100	-	54,33	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	▨	0	-1.467	-	40,74	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	▨	0	-1.834	-	32,58	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	74,9%	▨	0	-2.200	-	27,16	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,6%	▨	0	-2.567	-	23,28	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-2.934	-	20,37	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.1**						
Travetto 2-1	0%	▨	34.163	0	4,77	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	27.006	0	2,26	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	19.850	0	3,08	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	12.693	0	4,82	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	5.537	0	11,04	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-1.976	-	30,93	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-9.132	-	6,69	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-16.289	-	3,75	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-23.445	-	6,95	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	10.609	-2.570	15,36	63,42	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	7.012	-4.404	8,72	13,88	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	3.415	-6.239	17,90	9,80	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	0	-8.073	-	7,57	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-10.189	-	6,00	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-13.786	-	4,43	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-17.383	-	3,52	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$V_{Ed,Y}^{(+)}$	$V_{Ed,Y}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	$V_{Rd}^{(+)}$	$V_{Rd}^{(-)}$	$N_{Ed}^{(+)}$	$N_{Ed}^{(-)}$	$V_{Rsd,p}^{(+)}$	$V_{Rsd,p}^{(-)}$	$A_{sw,p}^{(+)}$	$A_{sw,p}^{(-)}$
	[%]		[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
	87,5%	T	0	-20.980	-	2,91	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-24.577	-	6,63	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.2**						
Travetto 2-1	0%	▨	39.122	0	4,17	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	30.980	0	1,97	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	22.837	0	2,68	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	14.695	0	4,16	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	6.552	0	9,33	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-2.035	-	30,04	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-10.178	-	6,01	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-18.320	-	3,34	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-26.463	-	6,16	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	14.482	-8.652	11,25	18,84	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	11.730	-10.055	5,21	6,08	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	8.978	-11.459	6,81	5,33	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	6.226	-12.863	9,82	4,75	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	3.473	-14.266	17,60	4,28	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	2.427	-16.923	25,18	3,61	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	1.509	-19.675	40,50	3,11	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	592	-22.427	NS	2,73	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-25.179	-	6,47	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	▨	19.249	0	8,47	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	13.466	0	4,54	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	7.684	0	7,95	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	1.901	0	32,15	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-4.894	-	12,49	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-10.676	-	5,73	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-16.459	-	3,71	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-22.241	-	2,75	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-28.024	-	5,82	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.3**						
Travetto 2-1	0%	▨	32.570	0	5,00	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	24.428	0	2,50	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	16.285	0	3,75	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	8.143	0	7,51	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	0	-	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-8.143	-	7,51	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-16.285	-	3,75	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-24.428	-	2,50	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-32.570	-	5,00	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.4**						
Travetto 2-1	0%	▨	32.570	0	5,00	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	24.428	0	2,50	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	16.285	0	3,75	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	8.143	0	7,51	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	0	-	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-8.143	-	7,51	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-16.285	-	3,75	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-24.428	-	2,50	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-32.570	-	5,00	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.5**						
Travetto 2-1	0%	▨	32.430	0	5,03	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	24.323	0	2,51	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	16.216	0	3,77	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	8.108	0	7,54	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	0	-	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-8.107	-	7,54	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-16.214	-	3,77	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-24.322	-	2,51	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-32.429	-	5,03	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.6**						
Travetto 2-1	0%	▨	41.708	0	3,91	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	33.751	0	1,81	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	25.794	0	2,37	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	17.837	0	3,43	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	9.880	0	6,19	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	4.575	-1.015	13,36	60,22	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	1.923	-8.972	31,78	6,81	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-16.929	-	3,61	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100,0%	▨	0	-24.886	-	6,55	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	▨	30.931	0	5,27	-	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,5%	T	21.716	0	2,81	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	T	12.501	0	4,89	-	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,5%	T	3.287	-1.260	18,60	48,51	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	50,0%	T	0	-8.402	-	7,27	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	T	0	-17.616	-	3,47	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	75,0%	T	0	-26.831	-	2,28	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	T	0	-36.046	-	1,70	61.122	61.122	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	100%	▨	0	-45.261	-	3,60	162.993	162.993	0	0	0	0	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	▨	0	0	-	-	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	12,6%	▨	0	-422	-	NS	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	25,0%	▨	0	-845	-	70,72	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	37,6%	▨	0	-1.267	-	47,17	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	49,9%	▨	0	-1.690	-	35,36	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	62,5%	▨	0	-2.112	-	28,29	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000

Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	Tp	$V_{Ed,Y}^{(+)}$	$V_{Ed,Y}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	$V_{Rd}^{(+)}$	$V_{Rd}^{(-)}$	$N_{Ed}^{(+)}$	$N_{Ed}^{(-)}$	$V_{Rsd,p}^{(+)}$	$V_{Rsd,p}^{(-)}$	$A_{sw,p}^{(+)}$	$A_{sw,p}^{(-)}$
	[%]		[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
	74,9%	▨	0	-2.535	-	23,57	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	87,5%	▨	0	-2.957	-	20,21	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000
	99,9%	▨	0	-3.380	-	17,68	59.759	59.759	0	0	0	0	0,0000	0,0000

LEGENDA:

Id_{Cmp} Identificativo della campata.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
Tp Tipo di sezione verificata.
$V_{Ed,Y}^{(+/-)}$ Valori massimo e minimo del taglio di progetto.
$CS^{(+/-)}$ Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "$V_{Ed,Y}^{(+)}$" e "$V_{Ed,Y}^{(-)}$" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
$V_{Rd}^{(+)}$, $V_{Rd}^{(-)}$ Valori massimo e minimo del taglio ultimo, per conglomerato compresso.
$N_{Ed}^{(+/-)}$ Sforzo Normale medio nella Sezione di Verifica.
$V_{Rsd,p}^{(+)}$, $V_{Rsd,p}^{(-)}$ Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuti ai ferri piegati, relativi alle sollecitazioni "$V_{Ed,Y}^{(+)}$" e "$V_{Ed,Y}^{(-)}$".
$A_{sw,p}^{(+)}$, $A_{sw,p}^{(-)}$ Aree dei ferri piegati.

TRAVI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Solai - verifiche delle tensioni di esercizio

$\%LLI$ Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Impalcato Copertura									**Sezione: Solai 2.1**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,19 cm**												
0%	RAR	1,314	17,43	0	12.976	0	13.26	SI	RAR	15,729	360,00	0	12.976	0	22.88	SI
	QPR	1,314	13,07	0	12.976	0	9.94	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**												
0%	RAR	0,150	17,43	0	1.479	0	NS	SI	RAR	1,793	360,00	0	1.479	0	NS	SI
	QPR	0,150	13,07	0	1.479	0	87.29	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	1,156	17,43	0	5.218	0	15.07	SI	RAR	9,218	360,00	0	5.218	0	39.05	SI
	QPR	1,156	13,07	0	5.218	0	11.30	SI								
100,0%	RAR	1,460	17,43	0	14.416	0	11.94	SI	RAR	17,475	360,00	0	14.416	0	20.60	SI
	QPR	1,460	13,07	0	14.416	0	8.95	SI								
Campata : Travetto 4-3				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,048	17,43	0	216	0	NS	SI	RAR	0,382	360,00	0	216	0	NS	SI
	QPR	0,048	13,07	0	216	0	NS	SI								
100,0%	RAR	0,167	17,43	0	1.649	0	NS	SI	RAR	1,999	360,00	0	1.649	0	NS	SI
	QPR	0,167	13,07	0	1.649	0	78.29	SI								
Impalcato Copertura									**Sezione: Solai 2.2**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,46 cm**												
0%	RAR	2,100	17,43	0	20.740	0	8.30	SI	RAR	25,141	360,00	0	20.740	0	14.31	SI
	QPR	2,100	13,07	0	20.740	0	6.22	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=-0,04 cm**												
0%	RAR	1,121	17,43	0	11.071	0	15.54	SI	RAR	13,420	360,00	0	11.071	0	26.82	SI
	QPR	1,121	13,07	0	11.071	0	11.66	SI								
25,0%	RAR	2,546	17,43	0	11.631	0	6.84	SI	RAR	19,561	360,00	0	11.631	0	18.40	SI
	QPR	2,546	13,07	0	11.631	0	5.13	SI								
50,0%	RAR	3,058	17,43	0	13.973	0	5.69	SI	RAR	23,500	360,00	0	13.973	0	15.31	SI
	QPR	3,058	13,07	0	13.973	0	4.27	SI								
75,0%	RAR	7,082	17,43	0	17.895	0	2.46	SI	RAR	235,771	360,00	0	17.895	0	1.52	SI
	QPR	7,082	13,07	0	17.895	0	1.84	SI								
100,0%	RAR	2,374	17,43	0	23.450	0	7.34	SI	RAR	28,426	360,00	0	23.450	0	12.66	SI
	QPR	2,374	13,07	0	23.450	0	5.50	SI								
Campata : Travetto 4-3				**FRC=0,15 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,754	17,43	0	7.442	0	23.13	SI	RAR	9,021	360,00	0	7.442	0	39.90	SI
	QPR	0,754	13,07	0	7.442	0	17.34	SI								
Impalcato Copertura									**Sezione: Solai 2.3**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,28 cm**												
0%	RAR	6,456	17,43	0	35.014	0	2.69	SI	RAR	300,108	360,00	0	35.014	0	1.19	SI
	QPR	6,456	13,07	0	35.014	0	2.02	SI								
25,0%	RAR	0,772	17,43	0	3.566	0	22.58	SI	RAR	5,722	360,00	0	3.566	0	62.90	SI
	QPR	0,772	13,07	0	3.566	0	16.94	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=0,58 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	6,372	17,43	0	34.561	0	2.73	SI	RAR	296,225	360,00	0	34.561	0	1.21	SI
	QPR	6,372	13,07	0	34.561	0	2.05	SI								
Campata : Travetto 4-3				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
24,9%	RAR	0,006	17,43	0	27	0	NS	SI	RAR	0,063	360,00	0	27	0	NS	SI
	QPR	0,006	13,07	0	27	0	NS	SI								
49,9%	RAR	0,023	17,43	0	109	0	NS	SI	RAR	0,256	360,00	0	109	0	NS	SI
	QPR	0,023	13,07	0	109	0	NS	SI								
75,1%	RAR	0,051	17,43	0	246	0	NS	SI	RAR	0,578	360,00	0	246	0	NS	SI
	QPR	0,051	13,07	0	246	0	NS	SI								
100%	RAR	0,091	17,43	0	436	0	NS	SI	RAR	1,025	360,00	0	436	0	NS	SI
	QPR	0,091	13,07	0	436	0	NS	SI								
Impalcato Copertura									**Sezione: Solai 2.4**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,29 cm**												
0%	RAR	6,453	17,43	0	34.998	0	2.70	SI	RAR	299,970	360,00	0	34.998	0	1.20	SI
	QPR	6,453	13,07	0	34.998	0	2.02	SI								
25,0%	RAR	0,758	17,43	0	3.501	0	23.00	SI	RAR	5,618	360,00	0	3.501	0	64.07	SI
	QPR	0,758	13,07	0	3.501	0	17.25	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=0,58 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	6,371	17,43	0	34.553	0	2.73	SI	RAR	296,156	360,00	0	34.553	0	1.21	SI
	QPR	6,371	13,07	0	34.553	0	2.05	SI								
Campata : Travetto 4-3				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
24,9%	RAR	0,006	17,43	0	27	0	NS	SI	RAR	0,063	360,00	0	27	0	NS	SI
	QPR	0,006	13,07	0	27	0	NS	SI								
49,9%	RAR	0,023	17,43	0	109	0	NS	SI	RAR	0,256	360,00	0	109	0	NS	SI
	QPR	0,023	13,07	0	109	0	NS	SI								
75,1%	RAR	0,051	17,43	0	246	0	NS	SI	RAR	0,578	360,00	0	246	0	NS	SI
	QPR	0,051	13,07	0	246	0	NS	SI								
100%	RAR	0,091	17,43	0	436	0	NS	SI	RAR	1,025	360,00	0	436	0	NS	SI
	QPR	0,091	13,07	0	436	0	NS	SI								
Impalcato Copertura									**Sezione: Solai 2.5**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,27 cm**												
0%	RAR	6,410	17,43	0	34.768	0	2.71	SI	RAR	297,999	360,00	0	34.768	0	1.20	SI
	QPR	6,410	13,07	0	34.768	0	2.03	SI								
25,0%	RAR	0,813	17,43	0	3.757	0	21.43	SI	RAR	6,029	360,00	0	3.757	0	59.71	SI
	QPR	0,813	13,07	0	3.757	0	16.07	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=0,58 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	6,322	17,43	0	34.288	0	2.75	SI	RAR	293,885	360,00	0	34.288	0	1.22	SI
	QPR	6,322	13,07	0	34.288	0	2.06	SI								
Campata : Travetto 4-3				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,1%	RAR	0,005	17,43	0	26	0	NS	SI	RAR	0,061	360,00	0	26	0	NS	SI
	QPR	0,005	13,07	0	26	0	NS	SI								
50,1%	RAR	0,022	17,43	0	104	0	NS	SI	RAR	0,244	360,00	0	104	0	NS	SI
	QPR	0,022	13,07	0	104	0	NS	SI								
74,9%	RAR	0,049	17,43	0	234	0	NS	SI	RAR	0,550	360,00	0	234	0	NS	SI
	QPR	0,049	13,07	0	234	0	NS	SI								
100,0%	RAR	0,087	17,43	0	416	0	NS	SI	RAR	0,978	360,00	0	416	0	NS	SI
	QPR	0,087	13,07	0	416	0	NS	SI								
Impalcato Copertura									**Sezione: Solai 2.6**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,022	17,43	0	99	0	NS	SI	RAR	0,238	360,00	0	99	0	NS	SI
	QPR	0,022	13,07	0	99	0	NS	SI								
25,1%	RAR	0,013	17,43	0	56	0	NS	SI	RAR	0,135	360,00	0	56	0	NS	SI
	QPR	0,013	13,07	0	56	0	NS	SI								
50,2%	RAR	0,006	17,43	0	25	0	NS	SI	RAR	0,055	360,00	0	25	0	NS	SI
	QPR	0,006	13,07	0	25	0	NS	SI								
74,9%	RAR	0,001	17,43	0	6	0	NS	SI	RAR	0,013	360,00	0	6	0	NS	SI
	QPR	0,001	13,07	0	6	0	NS	SI								
100,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=0,24 cm**												
0%	RAR	6,342	17,43	0	34.399	0	2.74	SI	RAR	294,836	360,00	0	34.399	0	1.22	SI
	QPR	6,342	13,07	0	34.399	0	2.06	SI								
25,0%	RAR	0,918	17,43	0	4.241	0	18.99	SI	RAR	6,806	360,00	0	4.241	0	52.89	SI
	QPR	0,918	13,07	0	4.241	0	14.24	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 4-3				**FRC=0,59 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	6,241	17,43	0	33.849	0	2.79	SI	RAR	290,122	360,00	0	33.849	0	1.24	SI
	QPR	6,241	13,07	0	33.849	0	2.09	SI								
Campata : Travetto 5-4				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
24,9%	RAR	0,005	17,43	0	24	0	NS	SI	RAR	0,056	360,00	0	24	0	NS	SI
	QPR	0,005	13,07	0	24	0	NS	SI								
50,0%	RAR	0,020	17,43	0	97	0	NS	SI	RAR	0,228	360,00	0	97	0	NS	SI
	QPR	0,020	13,07	0	97	0	NS	SI								
74,9%	RAR	0,046	17,43	0	219	0	NS	SI	RAR	0,515	360,00	0	219	0	NS	SI
	QPR	0,046	13,07	0	219	0	NS	SI								
100%	RAR	0,081	17,43	0	389	0	NS	SI	RAR	0,914	360,00	0	389	0	NS	SI
	QPR	0,081	13,07	0	389	0	NS	SI								
Primo Impalcato									**Sezione: Solai 1.1**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,39 cm**												
0%	RAR	2,244	17,43	0	22.162	0	7.76	SI	RAR	26,864	360,00	0	22.162	0	13.40	SI
	QPR	2,244	13,07	0	22.162	0	5.82	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=-0,03 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	3	0	NS	SI	RAR	0,004	360,00	0	3	0	NS	SI
	QPR	0,000	13,07	0	3	0	NS	SI								
25,0%	RAR	0,342	17,43	0	1.563	0	50.94	SI	RAR	2,629	360,00	0	1.563	0	NS	SI
	QPR	0,342	13,07	0	1.563	0	38.21	SI								
50,0%	RAR	1,360	17,43	0	6.212	0	12.81	SI	RAR	10,447	360,00	0	6.212	0	34.45	SI
	QPR	1,360	13,07	0	6.212	0	9.61	SI								
75,0%	RAR	3,053	17,43	0	13.949	0	5.70	SI	RAR	23,459	360,00	0	13.949	0	15.34	SI
	QPR	3,053	13,07	0	13.949	0	4.28	SI								
100,0%	RAR	2,476	17,43	0	24.774	0	7.03	SI	RAR	29,029	360,00	0	24.774	0	12.40	SI
	QPR	2,476	13,07	0	24.774	0	5.27	SI								
Primo Impalcato									**Sezione: Solai 1.2**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,64 cm**												
0%	RAR	5,534	17,43	0	30.012	0	3.14	SI	RAR	257,235	360,00	0	30.012	0	1.39	SI
	QPR	5,534	13,07	0	30.012	0	2.36	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=-0,06 cm**												
0%	RAR	1,617	17,43	0	16.182	0	10.77	SI	RAR	18,961	360,00	0	16.182	0	18.98	SI
	QPR	1,617	13,07	0	16.182	0	8.08	SI								
25,0%	RAR	3,744	17,43	0	17.300	0	4.65	SI	RAR	27,762	360,00	0	17.300	0	12.96	SI
	QPR	3,744	13,07	0	17.300	0	3.49	SI								
50,0%	RAR	7,174	17,43	0	20.876	0	2.42	SI	RAR	187,155	360,00	0	20.876	0	1.92	SI
	QPR	7,174	13,07	0	20.876	0	1.82	SI								
75,0%	RAR	9,025	17,43	0	26.261	0	1.93	SI	RAR	235,432	360,00	0	26.261	0	1.52	SI
	QPR	9,025	13,07	0	26.261	0	1.44	SI								
100%	RAR	6,200	17,43	0	33.629	0	2.81	SI	RAR	288,237	360,00	0	33.629	0	1.24	SI
	QPR	6,200	13,07	0	33.629	0	2.10	SI								
Campata : Travetto 4-3				**FRC=0,22 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	1,164	17,43	0	11.644	0	14.97	SI	RAR	13,644	360,00	0	11.644	0	26.38	SI
	QPR	1,164	13,07	0	11.644	0	11.23	SI								
Primo Impalcato									**Sezione: Solai 1.3**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=1,10 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Primo Impalcato									**Sezione: Solai 1.4**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=1,10 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Primo Impalcato									**Sezione: Solai 1.5**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=1,08 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Primo Impalcato									**Sezione: Solai 1.6**							

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id$_{Cmb}$	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id$_{Cmb}$	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm^2]	[N/mm^2]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,35 cm**												
0%	RAR	7,467	17,43	0	49.154	0	2.33	SI	RAR	258,268	360,00	0	49.154	0	1.39	SI
	QPR	7,467	13,07	0	49.154	0	1.75	SI								
25,0%	RAR	2,092	17,43	0	9.867	0	8.32	SI	RAR	14,505	360,00	0	9.867	0	24.81	SI
	QPR	2,092	13,07	0	9.867	0	6.24	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=0,85 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
50,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
75,0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
100%	RAR	7,349	17,43	0	48.374	0	2.37	SI	RAR	254,170	360,00	0	48.374	0	1.41	SI
	QPR	7,349	13,07	0	48.374	0	1.77	SI								
Campata : Travetto 4-3				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,000	17,43	0	0	0	-	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI
	QPR	0,000	13,07	0	0	0	-	SI								
25,0%	RAR	0,007	17,43	0	32	0	NS	SI	RAR	0,075	360,00	0	32	0	NS	SI
	QPR	0,007	13,07	0	32	0	NS	SI								
49,9%	RAR	0,027	17,43	0	129	0	NS	SI	RAR	0,303	360,00	0	129	0	NS	SI
	QPR	0,027	13,07	0	129	0	NS	SI								
74,9%	RAR	0,061	17,43	0	290	0	NS	SI	RAR	0,682	360,00	0	290	0	NS	SI
	QPR	0,061	13,07	0	290	0	NS	SI								
99,9%	RAR	0,108	17,43	0	516	0	NS	SI	RAR	1,213	360,00	0	516	0	NS	SI
	QPR	0,108	13,07	0	516	0	NS	SI								

LEGENDA:

%L$_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L$_{LI}$), a partire dall'estremo iniziale.
Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
FRC Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
Id$_{Cmb}$ Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
$\sigma_{cd,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
N$_{Ed}$, M$_{Ed,3}$, M$_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.
σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
CS Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,\ amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,\ amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato [SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \le \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \le \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).

TRAVI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

%L$_{LI}$	Id$_{Cmb}$	N$_{Ed}$	M$_{Ed,3}$	M$_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A$_e$	Δ_{sm}	W$_d$	W$_{amm}$	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.1**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,19 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	12.976	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.976	0	1,26	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	2.031	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2.031	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-5.309	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-5.309	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-10.432	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-10.432	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-13.338	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.338	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-14.025	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-14.025	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-12.495	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.495	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-8.747	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.747	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	-2.782	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.782	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=-0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	1.479	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.479	0	0,14	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-927	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-927	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-1.889	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.889	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-1.514	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.514	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
50,0%	FRQ	0	-204	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-204	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	2.040	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2.040	0	0,30	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	5.218	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	5.218	0	0,78	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	9.330	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	9.330	0	1,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	14.416	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	14.416	0	1,40	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 4-3				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-287	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-287	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-597	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-597	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-750	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-750	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-745	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-745	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-582	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-582	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-262	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-262	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	216	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	216	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	851	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	851	0	0,13	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	1.649	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.649	0	0,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.2**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,46 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	20.740	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	20.740	0	2,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	3.645	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.645	0	0,52	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-8.212	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-8.212	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-16.072	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-16.072	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-20.475	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-20.475	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-21.421	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-21.421	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-18.909	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-18.909	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-12.940	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.940	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-3.513	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.513	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=-0,04 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	11.071	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	11.071	0	1,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	11.052	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	11.052	0	1,57	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	11.631	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	11.631	0	1,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	12.604	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.604	0	1,79	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	13.973	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	13.973	0	1,99	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	15.736	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	15.736	0	2,24	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	17.895	0	2,54	2,36	8,1365 E-04	157	206	0,168	0,400	2,38	SI
	QPR	0	17.895	0	2,54	2,36	8,1365 E-04	157	206	0,168	0,300	1,79	SI
87,5%	FRQ	0	20.448	0	2,91	2,36	9,7382 E-04	157	206	0,201	0,400	1,99	SI
	QPR	0	20.448	0	2,91	2,36	9,7382 E-04	157	206	0,201	0,300	1,49	SI
100,0%	FRQ	0	23.450	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	23.450	0	2,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 4-3				**FRC=0,15 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-4.200	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4.200	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-9.011	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-9.011	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-12.078	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.078	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-13.401	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.401	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-12.981	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.981	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-10.817	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	0	-10.817	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-6.909	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-6.909	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-1.150	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.150	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	7.442	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	7.442	0	0,72	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.3**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,28 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	35.014	0	3,30	2,36	1,2117 E-03	157	166	0,201	0,400	1,99	SI
	QPR	0	35.014	0	3,30	2,36	1,2117 E-03	157	166	0,201	0,300	1,49	SI
12,5%	FRQ	0	16.762	0	2,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	16.762	0	2,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	3.566	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.566	0	0,49	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-6.170	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-6.170	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-12.444	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.444	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-15.257	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-15.257	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-14.608	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-14.608	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-10.499	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-10.499	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	-2.928	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.928	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=0,58 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-2.612	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.612	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-13.600	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.600	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-20.212	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-20.212	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-22.446	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-22.446	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-20.304	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-20.304	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-13.784	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.784	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-2.888	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.888	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	12.425	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.425	0	1,69	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	34.561	0	3,26	2,36	1,1932 E-03	157	166	0,198	0,400	2,02	SI
	QPR	0	34.561	0	3,26	2,36	1,1932 E-03	157	166	0,198	0,300	1,52	SI
Campata Travetto 4-3				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	0	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	0	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	7	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	7	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
24,9%	FRQ	0	27	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	27	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,4%	FRQ	0	61	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	61	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
49,9%	FRQ	0	109	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	109	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,6%	FRQ	0	170	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	170	0	0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,1%	FRQ	0	246	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	246	0	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,6%	FRQ	0	334	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	334	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	436	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	436	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.4**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,29 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	34.998	0	3,30	2,36	1,211 E-03	157	166	0,201	0,400	1,99	SI
	QPR	0	34.998	0	3,30	2,36	1,211 E-03	157	166	0,201	0,300	1,49	SI
12,5%	FRQ	0	16.715	0	2,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	16.715	0	2,28	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	3.501	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.501	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-6.244	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-6.244	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-12.520	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.520	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-15.327	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	0	-15.327	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-14.666	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-14.666	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-10.535	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-10.535	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-2.935	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.935	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=0,58 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-2.606	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.606	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-13.565	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.565	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-20.156	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-20.156	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-22.378	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-22.378	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-20.232	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-20.232	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-13.717	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.717	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-2.835	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.835	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	12.455	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.455	0	1,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	34.553	0	3,26	2,36	1,1929 E-03	157	166	0,198	0,400	2,02	SI
	QPR	0	34.553	0	3,26	2,36	1,1929 E-03	157	166	0,198	0,300	1,52	SI
Campata Travetto 4-3				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	0	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	0	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	7	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	7	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
24,9%	FRQ	0	27	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	27	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,4%	FRQ	0	61	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	61	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
49,9%	FRQ	0	109	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	109	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,6%	FRQ	0	170	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	170	0	0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,1%	FRQ	0	246	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	246	0	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,6%	FRQ	0	334	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	334	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	436	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	436	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.5**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,27 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	34.768	0	3,28	2,36	1,2016 E-03	157	166	0,199	0,400	2,01	SI
	QPR	0	34.768	0	3,28	2,36	1,2016 E-03	157	166	0,199	0,300	1,51	SI
12,5%	FRQ	0	16.782	0	2,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	16.782	0	2,29	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	3.757	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.757	0	0,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-5.863	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-5.863	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-12.078	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.078	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-14.889	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-14.889	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-14.294	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-14.294	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-10.295	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-10.295	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-2.892	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.892	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=0,58 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-2.651	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.651	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-13.641	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.641	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-20.262	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-20.262	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-22.514	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-22.514	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-20.398	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-20.398	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-13.912	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.912	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-3.057	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.057	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
87,5%	FRQ	0	12.205	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	12.205	0	1,66	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	34.288	0	3,23	2,36	1,1821 E-03	157	166	0,196	0,400	2,04	SI
	QPR	0	34.288	0	3,23	2,36	1,1821 E-03	157	166	0,196	0,300	1,53	SI
Campata Travetto 4-3				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	0	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	0	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	6	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	6	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,1%	FRQ	0	26	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	26	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,6%	FRQ	0	58	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	58	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,1%	FRQ	0	104	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	104	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,4%	FRQ	0	162	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	162	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
74,9%	FRQ	0	234	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	234	0	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,4%	FRQ	0	318	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	318	0	0,07	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	416	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	416	0	0,09	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Impalcato Copertura								**Sezione: Solai 2.6**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	99	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	99	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,3%	FRQ	0	76	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	76	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,1%	FRQ	0	56	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	56	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,4%	FRQ	0	39	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	39	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,2%	FRQ	0	25	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	25	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	14	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	14	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
74,9%	FRQ	0	6	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	6	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,7%	FRQ	0	2	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	0	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	0	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=0,24 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	34.399	0	3,24	2,36	1,1866 E-03	157	166	0,197	0,400	2,03	SI
	QPR	0	34.399	0	3,24	2,36	1,1866 E-03	157	166	0,197	0,300	1,52	SI
12,5%	FRQ	0	16.917	0	2,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	16.917	0	2,31	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	4.241	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	4.241	0	0,58	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-5.125	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-5.125	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-11.189	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-11.189	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-13.952	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.952	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-13.413	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.413	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-9.572	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-9.572	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	-2.430	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.430	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 4-3				**FRC=0,59 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-2.718	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.718	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-13.784	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.784	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-20.474	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-20.474	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-22.787	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-22.787	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-20.723	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-20.723	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-14.283	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-14.283	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-3.466	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.466	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	11.765	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	11.765	0	1,60	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	33.849	0	3,19	2,36	1,1641	157	166	0,193	0,400	2,07	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	0	33.849	0	3,19	2,36	E-03 1,1641 E-03	157	166	0,193	0,300	1,55	SI
Campata Travetto 5-4				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	0	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	0	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,4%	FRQ	0	6	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	6	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
24,9%	FRQ	0	24	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	24	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,6%	FRQ	0	55	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	55	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	97	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	97	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	152	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	152	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
74,9%	FRQ	0	219	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	219	0	0,05	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,6%	FRQ	0	298	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	298	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	389	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	389	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.1**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,39 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	22.162	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	22.162	0	2,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	3.344	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.344	0	0,48	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-6.816	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-6.816	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-13.902	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.902	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-17.932	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-17.932	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-18.905	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-18.905	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-16.821	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-16.821	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-11.681	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-11.681	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-3.485	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.485	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=-0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	3	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	397	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	397	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	1.563	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.563	0	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	3.501	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.501	0	0,50	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	6.212	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	6.212	0	0,88	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	9.694	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	9.694	0	1,38	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	13.949	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	13.949	0	1,98	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	18.976	0	2,70	2,36	8,8147 E-04	157	206	0,182	0,400	2,20	SI
	QPR	0	18.976	0	2,70	2,36	8,8147 E-04	157	206	0,182	0,300	1,65	SI
100,0%	FRQ	0	24.774	0	2,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	24.774	0	2,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.2**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,64 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	30.012	0	2,83	2,36	1,0075 E-03	157	166	0,167	0,400	2,39	SI
	QPR	0	30.012	0	2,83	2,36	1,0075 E-03	157	166	0,167	0,300	1,80	SI
12,5%	FRQ	0	5.589	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	5.589	0	0,76	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-9.140	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-9.140	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-18.177	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-18.177	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-23.257	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-23.257	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-24.380	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-24.380	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-21.546	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-21.546	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-14.755	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-14.755	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-4.008	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	0	-4.008	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=-0,06 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	16.182	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	16.182	0	1,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	16.190	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	16.190	0	2,21	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	17.300	0	2,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	17.300	0	2,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	18.862	0	2,57	2,36	5,8783 E-04	157	166	0,097	0,400	4,10	SI
	QPR	0	18.862	0	2,57	2,36	5,8783 E-04	157	166	0,097	0,300	3,08	SI
50,0%	FRQ	0	20.876	0	2,85	2,36	6,7381 E-04	157	166	0,112	0,400	3,58	SI
	QPR	0	20.876	0	2,85	2,36	6,7381 E-04	157	166	0,112	0,300	2,69	SI
62,5%	FRQ	0	23.343	0	3,18	2,36	7,7913 E-04	157	166	0,129	0,400	3,10	SI
	QPR	0	23.343	0	3,18	2,36	7,7913 E-04	157	166	0,129	0,300	2,32	SI
75,0%	FRQ	0	26.261	0	3,58	2,36	9,037 E-04	157	166	0,150	0,400	2,67	SI
	QPR	0	26.261	0	3,58	2,36	9,037 E-04	157	166	0,150	0,300	2,00	SI
87,5%	FRQ	0	29.631	0	4,04	2,36	1,0476 E-03	157	166	0,174	0,400	2,30	SI
	QPR	0	29.631	0	4,04	2,36	1,0476 E-03	157	166	0,174	0,300	1,73	SI
100%	FRQ	0	33.629	0	3,17	2,36	1,1552 E-03	157	166	0,192	0,400	2,09	SI
	QPR	0	33.629	0	3,17	2,36	1,1552 E-03	157	166	0,192	0,300	1,57	SI
Campata Travetto 4-3				**FRC=0,22 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-4.771	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4.771	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-10.228	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-10.228	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-13.690	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.690	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-15.157	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-15.157	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-14.628	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-14.628	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-12.103	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.103	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-7.583	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-7.583	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-722	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-722	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	11.644	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	11.644	0	1,10	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.3**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=1,10 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-4.984	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4.984	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-18.833	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-18.833	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-28.725	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-28.725	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-34.660	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-34.660	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-36.639	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-36.639	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-34.660	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-34.660	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-28.725	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-28.725	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-18.833	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-18.833	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-4.984	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4.984	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.4**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=1,10 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-4.984	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4.984	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-18.833	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-18.833	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-28.725	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-28.725	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-34.660	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-34.660	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-36.639	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-36.639	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-34.660	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	0	-34.660	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-28.725	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-28.725	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-18.833	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-18.833	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-4.984	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4.984	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.5**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=1,08 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-4.963	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4.963	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-18.693	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-18.693	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-28.500	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-28.500	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-34.384	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-34.384	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-36.346	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-36.346	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-34.385	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-34.385	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-28.501	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-28.501	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-18.695	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-18.695	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-4.966	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4.966	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Primo Impalcato								**Sezione: Solai 1.6**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,35 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	49.154	0	4,36	2,36	1,0858 E-03	157	133	0,145	0,400	2,76	SI
	QPR	0	49.154	0	4,36	2,36	1,0858 E-03	157	133	0,145	0,300	2,07	SI
12,5%	FRQ	0	25.230	0	3,18	2,36	5,216 E-04	157	133	0,070	0,400	5,75	SI
	QPR	0	25.230	0	3,18	2,36	5,216 E-04	157	133	0,070	0,300	4,31	SI
25,0%	FRQ	0	9.867	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	9.867	0	1,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-1.718	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.718	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-9.524	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-9.524	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-13.552	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.552	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-13.801	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.801	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-10.272	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-10.272	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	-2.964	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.964	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=0,85 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	-2.366	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.366	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-14.759	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-14.759	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-22.084	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-22.084	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-24.341	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-24.341	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-21.531	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-21.531	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-13.654	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-13.654	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-709	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-709	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	17.344	0	2,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	17.344	0	2,19	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	48.374	0	4,29	2,36	1,0663 E-03	157	133	0,142	0,400	2,81	SI
	QPR	0	48.374	0	4,29	2,36	1,0663 E-03	157	133	0,142	0,300	2,11	SI
Campata Travetto 4-3				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	0	0	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	0	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,6%	FRQ	0	8	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	8	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	32	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	32	0	0,01	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,6%	FRQ	0	73	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	73	0	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
49,9%	FRQ	0	129	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	129	0	0,03	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	201	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI

Solai - verifica allo stato limite di fessurazione

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
74,9%	QPR	0	201	0	0,04	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	0	290	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	0	290	0	0,06	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	0	395	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
99,9%	QPR	0	395	0	0,08	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	0	516	0	0,00	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	516	0	0,11	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

%L_{LI} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
FRC Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.
$\sigma_{ct,f}$ Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
ε_{sm} Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
A_e Area efficace del calcestruzzo teso.
Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.
W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.
CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
Verificato [SI] = $W_d \leq W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Fondazione)

Dati generali di verifica

Id_{Nd}	Pos	Stato	$Id_{Pil,sup}$	σ_{cR}	σ_{tR}	f_{yk}	f_{fk}	$N_{d,sup}$	$N_{d,inf}$	$A_{S,st}$	CS		R_f
											η	ξ/f	
				[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]				

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Fondazione)

Dati indicati per direzione

Dir	Id_{Tr}	b_j	h_{jw}	A_{sup}/M^+	A_{inf}/M^-	Or_{vjd}	$V_{c,\eta}$	$V_{c,\xi}$	σ_η	σ_ξ	$V_{jsd,sup}$	$V_{jsd,inf}$	V_d	V_{jsr}	V_{rsd}	h_{jc}
		[cm]	[cm]	[cm²;N·m]	[cm²;N·m]		[N]	[N]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]

LEGENDA:

Dir Direzione di verifica: 1 = asse locale 3 del pilastro; 2 = asse locale 2 del pilastro
Id_{Tr} Identificativo delle travi che definiscono la direzione.
b_j Larghezza effettiva del nodo relativo alla trave esaminata.
h_{jw} Distanza tra le armature superiori ed inferiori della trave.
A_{sup}/M^+ Se Or. V_{jd} = A -> Armatura superiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Massimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
A_{inf}/M^- Se Or. V_{jd} = A -> Armatura inferiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Minimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
Or_{vjd} Origine del taglio nel nodo per la direzione considerata: [A] = taglio derivante dalle armature delle travi concorrenti nel nodo; [M] = taglio derivante dai momenti agenti agli estremi delle travi concorrenti nel nodo.
V_d Max Taglio di Progetto per Fessurazione Diagonale.
V_{jsr} Forza orizzontale resistente del rinforzo.
V_{rsd} Forza orizzontale resistente del rinforzo+staffe.
h_{jc} Distanza, tra le giaciture più esterne delle armature del pilastro, nella direzione in esame.
Id_{rf} Identificativo dell'intervento.
Pos Posizione del nodo: [I] = interno; [E] = esterno
C/NC Identificativo dello stato del nodo ([NC] = Non Confinato; [C] = Confinato).
$Id_{pil,sup}$ Identificativo del pilastro al di sopra del nodo.
σ_{cR} Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
σ_{tR} Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
f_{yk} Resistenza caratteristica allo snervamento delle staffe nel nodo.
f_{fk} Resistenza caratteristica ultima del rinforzo in FRP; [-] = rinforzo non presente.
$N_{d,sup}$ Sforzo normale nel pilastro al di sopra del nodo.
$N_{d,inf}$ Sforzo normale nel pilastro al di sotto del nodo.
A_{sw} Staffe nel nodo (numero di staffe/diametro in mm/passo in cm/numero di bracci; [-] = assenza di staffe nel nodo).
CS Coefficiente di sicurezza: [η] = a compressione; [ξ/f] = max tra controllo f_{ctd} e fessurazione diagonale garantita da staffe e rinforzo ([NS] = Non Significativo per valori di CS ≥ 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
V_c Tagli nel pilastro al di sopra del nodo impiegato per la verifica: [η] = tensione principale di compressione; [ξ] = tensione principale di trazione
σ Tensioni principali di progetto: [η] = compressione; [ξ] = trazione; [-] = rinforzo presente.
V_{jsd} Taglio di progetto per il meccanismo della fessurazione diagonale superiore e inferiore. [-] = rinforzo non presente.

NODI (CA) - VERIFICA A PUNZONAMENTO (Fondazione)

Nodi (CA) - Verifica a punzonamento

Id_{Nd}	Sp_p	Dir_p	$V_{Ed,pz}$	β	u_0	$V_{Rd,0,max}$	D_{st}	θ	u_1	$R_{z,terr}$	$V_{Ed,red}$	$V_{Rd,1,c}$	$A_{s,pz,A/B}$	$V_{Rd,1,cs,s}$	$V_{Rd,1,cs,c}$	α	$D_{st,out}$	u_{out}	$CS_{0,max}$	$CS_{1,c}$	$CS_{1,cs}$
	[m]	z	[N]		[m]	[N]	[m]	[°]	[m]	[N]	[N]	[N]	[cm²]	[N]	[N]	[°]	[m]	[m]			
00008	0,50	0	215.492	1,989	1,40	2.774.169	0,48	43,3	3,95	110.884	208.035	1.373.269	-	-	1.029.952	-	-	-	7,84	6,60	NS
00010	0,50	0	552.348	1,125	2,00	3.963.099	0,48	43,3	5,01	133.646	471.248	1.870.402	-	-	1.402.802	-	-	-	6,98	3,97	NS
00053	0,50	0	511.988	1,748	2,80	5.548.338	0,40	48,8	5,28	121.239	682.981	2.393.485	-	-	1.795.114	-	-	-	6,86	3,50	NS

Id_{Nd}	Sp_p	Dir_{pz}	$V_{Ed,pz}$	β	u_0	$V_{Rd,0,max}$	D_{st}	θ	u_1	$R_{z,terr}$	$V_{Ed,red}$	$V_{Rd,1,c}$	$A_{s,pz,A/B}$	$V_{Rd,1,cs,s}$	$V_{Rd,1,cs,c}$	α	$D_{st,out}$	u_{out}	$CS_{0,max}$	$CS_{1,c}$	$CS_{1,cs}$
	[m]		[N]		[m]	[N]	[m]	[°]	[m]	[N]	[N]	[N]	[cm²]	[N]	[N]	[°]	[m]	[m]			
00055	0,50	0	384.424	2,404	2,80	5.548.338	0,40	48,8	5,28	99.133	685.741	2.231.145	-	-	1.673.359	-	-	-	6,80	3,25	NS
00070	0,50	0	384.696	1,470	1,40	2.774.169	0,52	41,0	3,83	147.969	348.068	1.230.541	-	-	922.906	-	-	-	5,52	3,54	NS
00071	0,50	0	962.559	1,032	1,57	3.112.611	0,48	43,3	4,59	167.820	820.056	1.744.041	-	-	1.308.031	-	-	-	3,29	2,13	NS
00072	0,50	0	991.994	1,017	2,00	3.963.099	0,52	41,0	5,27	207.362	798.050	1.813.023	-	-	1.359.767	-	-	-	4,17	2,27	NS
00073	0,50	0	838.709	1,039	1,60	3.170.479	0,52	41,0	3,53	272.578	588.108	1.215.284	-	-	911.463	-	-	-	3,95	2,07	NS
00074	0,50	0	830.466	1,059	1,60	3.170.479	0,52	41,0	3,63	275.189	587.860	1.276.019	-	-	957.014	-	-	-	3,92	2,17	NS
00075	0,50	0	826.751	1,050	1,60	3.170.479	0,55	39,7	3,82	281.800	572.263	1.254.069	-	-	940.552	-	-	-	3,97	2,19	NS
00076	0,50	0	302.489	1,641	1,00	1.981.549	0,40	48,8	2,28	160.073	233.666	963.455	-	-	722.591	-	-	-	4,70	4,12	NS
00077	0,50	0	828.307	1,069	1,60	3.170.479	0,48	43,3	3,30	264.070	603.150	1.256.117	-	-	942.088	-	-	-	3,89	2,08	NS
00078	0,50	0	512.035	1,194	1,57	3.112.611	0,40	48,8	4,05	129.020	457.236	1.711.628	-	-	1.283.721	-	-	-	5,53	3,74	NS
00079	0,50	0	808.913	1,105	1,57	3.112.611	0,40	48,8	4,05	174.621	700.854	1.836.166	-	-	1.377.124	-	-	-	3,70	2,62	NS
00080	0,50	0	356.625	1,454	1,00	1.981.549	0,40	48,8	3,19	140.848	313.783	1.348.774	-	-	1.011.580	-	-	-	4,27	4,30	NS
00081	0,50	0	783.015	1,036	1,00	1.981.549	0,55	39,7	3,71	259.904	541.949	1.217.562	-	-	913.172	-	-	-	2,64	2,25	NS
00082	0,50	0	803.967	1,039	1,57	3.112.611	0,48	43,3	4,59	147.916	681.794	1.710.137	-	-	1.282.603	-	-	-	3,94	2,51	NS
00086	0,50	0	1.267.636	1,029	1,57	3.112.611	0,52	41,0	4,84	213.019	1.085.481	1.832.666	-	-	1.374.500	-	-	-	2,49	1,69	NS
00094	0,50	0	276.306	1,177	1,20	2.377.859	0,40	48,8	3,68	55.780	259.491	1.555.184	-	-	1.166.388	-	-	-	7,82	5,99	NS
00095	0,50	0	224.948	1,180	1,20	2.377.859	0,40	48,8	3,68	43.297	214.353	1.555.184	-	-	1.166.388	-	-	-	9,68	7,26	NS
00096	0,50	0	837.133	1,290	1,57	3.112.611	0,40	48,8	4,05	112.847	934.651	1.909.690	-	-	1.432.268	-	-	-	3,00	2,04	NS
00097	0,50	0	421.770	1,492	1,57	3.112.611	0,40	48,8	4,05	62.747	535.684	1.711.626	-	-	1.283.720	-	-	-	5,27	3,20	NS
00098	0,50	0	250.910	1,300	1,20	2.377.859	0,31	55,5	3,15	42.718	270.558	1.694.194	-	-	1.270.646	-	-	-	7,74	6,26	NS
00099	0,50	0	206.863	1,218	1,20	2.377.859	0,40	48,8	3,68	38.429	205.151	1.555.184	-	-	1.166.388	-	-	-	10,25	7,58	NS
00100	0,50	0	239.991	1,198	1,20	2.377.859	0,40	48,8	3,68	46.795	231.522	1.555.183	-	-	1.166.387	-	-	-	8,90	6,72	NS
00102	0,50	0	177.670	1,419	1,20	2.377.859	0,31	55,5	3,15	28.856	211.200	1.694.193	-	-	1.270.645	-	-	-	10,17	8,02	NS
00105	0,50	0	464.827	1,152	1,60	3.170.479	0,40	48,8	4,08	73.375	421.121	1.724.177	-	-	1.293.133	-	-	-	6,25	4,09	NS
00106	0,50	0	428.218	1,163	1,60	3.170.479	0,40	48,8	4,08	72.629	413.593	1.724.174	-	-	1.293.130	-	-	-	6,75	4,17	NS

LEGENDA:

Id_{Nd}	Identificativo del nodo.
Sp_p	Spessore della piastra.
Dir_{pz}	Direzione di punzonamento (0 = verso il basso; 1 = verso l'alto).
$V_{Ed,pz}$	Forza di punzonamento di progetto.
β	Coefficiente amplificativo per l'eccentricità
u_0	Perimetro di verifica in adiacenza del pilastro
$V_{Rd,0,max}$	Forza resistente in adiacenza del pilastro
D_{st}	Distanza dal pilastro del perimetro critico u_1
θ	Angolo di diffusione
u_1	Perimetro di verifica di base
$R_{z,terr}$	Reazione del terreno all'interno del perimetro u_1
$V_{Ed,red}$	Forza netta di punzonamento
$V_{Rd,1,c}$	Forza resistente in assenza di armature lungo u_1
$A_{s,pz,A/B}$	Armatura a punzonamento esecutiva alla distanza della prima fila di armature dal pilastro.
$V_{Rd,1,cs,s}$	Forza resistente dovuta alle armature lungo u_1
$V_{Rd,1,cs,c}$	Forza resistente dovuta al calcestruzzo, in presenza di armature, lungo u_1
α	Angolo compreso fra l'armatura a punzonamento ed il piano della piastra
$D_{st,out}$	Distanza dal pilastro oltre la quale non è richiesta armatura
u_{out}	Perimetro critico oltre il quale non è richiesta armatura
$CS_{0,max}$	Coefficiente di sicurezza per la verifica in adiacenza del pilastro, lungo il perimetro u_0
$CS_{1,c}$	Coefficiente di sicurezza in assenza di armature lungo il perimetro u_1
$CS_{1,cs}$	Coefficiente di sicurezza in presenza di armature lungo il perimetro u_1

PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
Fondazione					**Platea 1**														
P	S	00008	0	0	0,08042	0,08042	-	00010	0	0	0,08042	0,08042	-	00023	21	127.673	0,08042	0,08042	1,14
	I		128	47.258	0,08042	0,08042	3,07		-33	149.143	0,16085	0,16085	2,69		140	138.960	0,08042	0,08042	1,05

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-81	159.456	0,16085	0,16085	1,78
	I		-200	76.362	0,08042	0,08042	1,90		-148	145.496	0,16085	0,16085	2,82		37	169.889	0,16085	0,16085	1,67
P	S	00024	-1.086	92.909	0,08042	0,08042	1,57	00053	0	0	0,08042	0,08042	-	00055	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		749	140.624	0,08042	0,08042	1,03		-2	205.224	0,16085	0,16085	1,38		170	139.717	0,08042	0,08042	1,04
S	S		-488	110.859	0,08042	0,08042	1,19		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		339	185.031	0,16085	0,16085	1,86		-2	197.380	0,16085	0,16085	1,44		-207	127.793	0,08042	0,08042	1,14
P	S	00056	454	92.177	0,08042	0,08042	1,33	00057	-160	66.037	0,08042	0,08042	1,59	00070	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-615	183.362	0,16085	0,16085	1,89		7	193.678	0,16085	0,16085	1,47		-36	114.211	0,08042	0,08042	1,27
S	S		-259	142.633	0,08042	0,08042	1,01		-40	105.399	0,08042	0,08042	1,23		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		366	198.439	0,16085	0,16085	1,66		39	215.356	0,16085	0,16085	1,47		-18	179.063	0,16085	0,16085	1,96
P	S	00071	0	0	0,08042	0,08042	-	00072	0	0	0,08042	0,08042	-	00073	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		6	293.292	0,18096	0,18096	1,09		2	281.284	0,16085	0,16085	1,01		-2	269.353	0,16085	0,16085	1,05
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		6	280.002	0,16085	0,16085	1,01		-16	275.530	0,16085	0,16085	1,04		-32	166.954	0,16085	0,16085	2,20
P	S	00074	0	0	0,08042	0,08042	-	00075	0	0	0,08042	0,08042	-	00076	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		366	286.816	0,18096	0,18096	1,16		-103	278.784	0,16085	0,16085	1,03		-105	77.957	0,08042	0,08042	1,86
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		11	175.214	0,16085	0,16085	2,03		-13	176.283	0,16085	0,16085	2,01		-41	86.090	0,08042	0,08042	1,69
P	S	00077	0	0	0,08042	0,08042	-	00078	0	0	0,08042	0,08042	-	00079	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		53	313.193	0,18096	0,18096	1,02		0	115.349	0,08042	0,08042	1,26		1	216.803	0,16085	0,16085	1,31
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		3	177.936	0,16085	0,16085	1,60		36	155.030	0,16085	0,16085	2,51		1	265.538	0,16085	0,16085	1,07
P	S	00080	0	0	0,08042	0,08042	-	00081	0	0	0,08042	0,08042	-	00082	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		6	108.994	0,08042	0,08042	1,33		-6	240.933	0,16085	0,16085	1,18		167	238.481	0,16085	0,16085	1,27
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-76	83.463	0,08042	0,08042	1,74		2	157.926	0,16085	0,16085	1,80		-70	240.465	0,16085	0,16085	1,26
P	S	00086	0	0	0,08042	0,08042	-	00094	14	37.918	0,08042	0,08042	3,83	00095	0	32.502	0,08042	0,08042	4,47
	I		0	340.348	0,21447	0,21447	1,10		-11	86.656	0,08042	0,08042	1,68		0	56.152	0,08042	0,08042	2,59
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		9	28.058	0,08042	0,08042	5,18		0	22.951	0,08042	0,08042	6,33
	I		0	344.561	0,21447	0,21447	1,09		-7	64.039	0,08042	0,08042	2,27		0	46.775	0,08042	0,08042	3,11
P	S	00096	0	0	0,08042	0,08042	-	00097	0	0	0,08042	0,08042	-	00098	0	23.109	0,08042	0,08042	6,29
	I		-15	300.994	0,18096	0,18096	1,08		-25	113.403	0,08042	0,08042	1,28		0	47.717	0,08042	0,08042	3,04
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-9	290.000	0,18096	0,18096	1,10		-111	116.452	0,08042	0,08042	1,25		0	65.470	0,08042	0,08042	2,22
P	S	00099	-21	4.631	0,08042	0,08042	31,37	00100	251	20.180	0,08042	0,08042	7,20	00102	58	8.241	0,08042	0,08042	17,63
	I		32	50.337	0,08042	0,08042	2,89		-294	54.566	0,08042	0,08042	2,66		-59	42.008	0,08042	0,08042	3,46
S	S		-14	1.413	0,08042	0,08042	NS		-113	12.346	0,08042	0,08042	11,77		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		21	46.852	0,08042	0,08042	3,10		133	48.097	0,08042	0,08042	3,02		82	46.521	0,08042	0,08042	3,12
P	S	00103	-42.224	79.560	0,08042	0,08042	1,94	00104	-30.571	76.215	0,08042	0,08042	2,00	00105	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		33.848	73.232	0,08042	0,08042	1,88		57.437	87.941	0,08042	0,08042	1,51		0	116.984	0,08042	0,08042	1,24
S	S		-69.410	68.589	0,08042	0,08042	2,34		-44.882	52.213	0,08042	0,08042	2,97		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		70.494	81.324	0,08042	0,08042	1,59		139.973	106.636	0,08042	0,08042	1,07		0	110.026	0,08042	0,08042	1,32
P	S	00106	-1	4.680	0,080	0,080	31,0	00111	0	0	0,080	0,080	-	00112	0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		3	128.101	42 0,08042	42 0,08042	4 1,13		31	12.073	42 0,08042	42 0,08042	12,03		33	7.626	42 0,08042	42 0,08042	19,05
S	S		-1	865	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		2	114.556	0,08042	0,08042	1,27		-56	11.738	0,08042	0,08042	12,38		15	8.445	0,08042	0,08042	17,20
P	S	00113	0	1.503	0,08042	0,08042	96,66	00114	0	0	0,08042	0,08042	-	00320	-280	47.768	0,08042	0,08042	1,83
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	596	0,08042	0,08042	NS		350	148.355	0,16085	0,16085	2,72
S	S		0	915	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		-293	84.837	0,08042	0,08042	1,39
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	686	0,08042	0,08042	NS		373	139.023	0,16085	0,16085	3,08
P	S	00321	0	0	0,08042	0,08042	-	00322	0	0	0,08042	0,08042	-	00323	112	27.751	0,08042	0,08042	2,21
	I		34	76.823	0,16085	0,16085	28,87		-66	83.299	0,16085	0,16085	15,44		-263	156.792	0,16085	0,16085	2,46
S	S		106	6.641	0,08042	0,08042	2,82		0	0	0,08042	0,08042	-		78	61.807	0,08042	0,08042	1,64
	I		-159	62.743	0,16085	0,16085	32,33		10	67.605	0,16085	0,16085	4,20		-196	155.095	0,16085	0,16085	2,51
P	S	00596	2.246	92.953	0,08042	0,08042	1,56	00597	-1.129	30.605	0,08042	0,08042	4,76	00598	65	12.110	0,08042	0,08042	12,00
	I		-2.363	101.819	0,08042	0,08042	1,43		1.131	39.294	0,08042	0,08042	3,69		-105	26.174	0,08042	0,08042	5,55
S	S		824	106.248	0,08042	0,08042	1,37		-419	28.341	0,08042	0,08042	5,13		-74	12.236	0,08042	0,08042	11,87
	I		-941	118.531	0,08042	0,08042	1,23		444	43.935	0,08042	0,08042	3,30		72	41.175	0,08042	0,08042	3,53
P	S	00599	-2.433	62.257	0,08042	0,08042	2,34	00618	0	0	0,08042	0,08042	-	00619	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		1.706	94.210	0,08042	0,08042	1,54		-806	70.822	0,08042	0,08042	2,05		2.513	50.489	0,08042	0,08042	2,87
S	S		-805	75.286	0,08042	0,08042	1,93		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		558	131.357	0,08042	0,08042	1,11		-40	42.305	0,08042	0,08042	3,43		485	20.419	0,08042	0,08042	7,11
P	S	00620	-5.827	3.459	0,08042	0,08042	42,37	00621	0	0	0,08042	0,08042	-	00622	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		1.895	49.646	0,08042	0,08042	2,92		-117	39.872	0,08042	0,08042	3,64		-1.695	37.041	0,08042	0,08042	3,93
S	S		-1.086	3.798	0,08042	0,08042	38,31		44	1.276	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		62	14.504	0,08042	0,08042	10,02		109	10.871	0,08042	0,08042	13,36		246	9.843	0,08042	0,08042	14,75
P	S	00623	0	0	0,08042	0,08042	-	00624	0	0	0,08042	0,08042	-	00625	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-592	37.897	0,08042	0,08042	3,84		453	36.606	0,08042	0,08042	3,97		450	36.325	0,08042	0,08042	4,00
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		-73	441	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-599	8.919	0,08042	0,08042	16,30		165	9.830	0,08042	0,08042	14,78		614	8.897	0,08042	0,08042	16,31
P	S	00626	0	0	0,08042	0,08042	-	00627	0	0	0,08042	0,08042	-	00628	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-648	37.180	0,08042	0,08042	3,91		-241	37.769	0,08042	0,08042	3,85		711	42.350	0,08042	0,08042	3,43
S	S		389	1.908	0,08042	0,08042	76,10		-132	1.012	0,08042	0,08042	NS		-168	1.275	0,08042	0,08042	NS
	I		-380	6.607	0,08042	0,08042	22,00		168	9.062	0,08042	0,08042	16,03		228	9.898	0,08042	0,08042	14,67
P	S	00629	0	0	0,08042	0,08042	-	00630	0	0	0,08042	0,08042	-	00631	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-457	46.604	0,08042	0,08042	3,12		-1.690	49.811	0,08042	0,08042	2,92		266	52.955	0,08042	0,08042	2,74
S	S		470	1.710	0,08042	0,08042	84,90		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-356	8.589	0,08042	0,08042	16,92		-101	13.236	0,08042	0,08042	10,98		175	13.070	0,08042	0,08042	11,11
P	S	00632	0	0	0,08042	0,08042	-	00633	0	0	0,08042	0,08042	-	00634	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		523	56.772	0,08042	0,08042	2,56		4.768	65.085	0,08042	0,08042	2,22		-495	82.566	0,08042	0,08042	1,76
S	S		-172	91	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		295	11.722	0,08042	0,08042	12,39		904	18.804	0,08042	0,08042	7,72		-246	33.866	0,08042	0,08042	4,29
P	S	00635	0	0	0,08042	0,08042	-	00657	0	247	0,08042	0,08042	NS	00658	0	2.228	0,08042	0,08042	65,21
	I		-4.950	120.006	0,08042	0,08042	1,22		0	43	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		1.105	78.538	0,08042	0,08042	1,85		0	739	0,08042	0,08042	NS		0	1.529	0,08042	0,08042	95,01
P	S	00659	0	4.472	0,08042	0,08042	32,49	00660	0	5.826	0,08042	0,08042	24,94	00661	0	4.693	0,08042	0,08042	30,96
	I		0	131	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.182	0,08042	0,08042	66,58
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	722	0,08042	0,08042	NS		0	1.707	0,08042	0,08042	85,11		0	379	0,08042	0,08042	NS
P	S	00662	0	743	0,08042	0,08042	NS	00663	0	0	0,08042	0,08042	-	00664	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	3.037	0,08042	0,08042	47,84		-1	11.942	0,08042	0,08042	12,17		0	26.546	0,08042	0,08042	5,47
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		2	212	0,08042	0,08042	NS		1	865	0,08042	0,08042	NS
	I		0	2.240	0,08042	0,08042	64,86		0	651	0,08042	0,08042	NS		0	146	0,08042	0,08042	NS
P	S	00665	0	0	0,08042	0,08042	-	00666	0	0	0,08042	0,08042	-	00667	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		1	29.652	0,08042	0,08042	4,90		0	24.981	0,08042	0,08042	5,82		1	8.864	0,08042	0,08042	16,39
S	S		0	3.162	0,08042	0,08042	45,94		0	756	0,08042	0,08042	NS		-1	932	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	282	0,08042	0,08042	NS		0	412	0,08042	0,08042	NS
P	S	00668	-1	5.635	0,08042	0,08042	25,78	00669	0	10.949	0,08042	0,08042	13,27	00670	0	15.155	0,08042	0,08042	9,59
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	2.086	0,08042	0,08042	69,64		0	536	0,08042	0,08042	NS		0	1.590	0,08042	0,08042	91,37
P	S	00671	0	17.490	0,08042	0,08042	8,31	00672	0	18.103	0,08042	0,08042	8,03	00673	0	18.342	0,08042	0,08042	7,92
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	1.644	0,08042	0,08042	88,37		0	603	0,08042	0,08042	NS		0	1.594	0,08042	0,08042	91,14
P	S	00674	0	15.362	0,08042	0,08042	9,46	00675	0	11.616	0,08042	0,08042	12,51	00676	0	2.099	0,08042	0,08042	69,21
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.296	0,08042	0,08042	63,27
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	17	0,08042	0,08042	NS
	I		0	546	0,08042	0,08042	NS		0	2.359	0,08042	0,08042	61,58		0	366	0,08042	0,08042	NS
P	S	00677	0	0	0,08042	0,08042	-	00678	0	0	0,08042	0,08042	-	00679	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	16.604	0,08042	0,08042	8,75		-3	32.584	0,08042	0,08042	4,46		-1	40.424	0,08042	0,08042	3,59
S	S		0	46	0,08042	0,08042	NS		-3	2.561	0,08042	0,08042	56,73		-3	1.688	0,08042	0,08042	86,07
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00680	0	0	0,08042	0,08042	-	00681	0	0	0,08042	0,08042	-	00682	0	1.872	0,08042	0,08042	77,61
	I		3	30.907	0,08042	0,08042	4,70		0	10.311	0,08042	0,08042	14,09		0	2.827	0,08042	0,08042	51,39
S	S		-3	2.974	0,08042	0,08042	48,85		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	3.209	0,08042	0,08042	45,27		0	279	0,08042	0,08042	NS
P	S	00683	0	11.944	0,08042	0,08042	12,16	00684	0	16.000	0,08042	0,08042	9,08	00685	0	18.401	0,08042	0,08042	7,90
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	1.887	0,08042	0,08042	76,99		0	895	0,08042	0,08042	NS		0	1.403	0,08042	0,08042	NS
P	S	00686	1	18.801	0,08042	0,08042	7,73	00687	1	17.149	0,08042	0,08042	8,47	00688	55	14.776	0,08042	0,08042	9,83
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	1.213	0,08042	0,08042	NS		0	575	0,08042	0,08042	NS		-9	1.534	0,08042	0,08042	94,71
P	S	00689	-76	9.596	0,08042	0,08042	15,14	00690	11	11.484	0,08042	0,08042	12,65	00691	33	17.870	0,08042	0,08042	8,13
	I		0	0	0,080	0,080	-		3	3.067	0,080	0,080	47,3		-38	14.73	0,080	0,080	9,86

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					42	42					42	42	7			4	42	42	
S	S		23	137	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-		29	1.328	0,080 42	0,080 42	NS
	I		43	1.888	0,080 42	0,080 42	76,94		21	857	0,080 42	0,080 42	NS		-17	3.530	0,080 42	0,080 42	41,16
P	S	00692	0	16.323	0,080 42	0,080 42	8,90	00693	28	10.138	0,080 42	0,080 42	14,33	00694	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		-8	23.281	0,080 42	0,080 42	6,24		74	25.039	0,080 42	0,080 42	5,80		-2	20.668	0,080 42	0,080 42	7,03
S	S		-15	826	0,080 42	0,080 42	NS		-58	1.093	0,080 42	0,080 42	NS		4	1.527	0,080 42	0,080 42	95,14
	I		-3	1.190	0,080 42	0,080 42	NS		-14	2.822	0,080 42	0,080 42	51,48		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00695	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00696	-4	2.358	0,080 42	0,080 42	61,61	00697	0	9.385	0,080 42	0,080 42	15,48
	I		0	14.680	0,080 42	0,080 42	9,90		4	11.256	0,080 42	0,080 42	12,91		0	7.446	0,080 42	0,080 42	19,51
S	S		-1	398	0,080 42	0,080 42	NS		-3	493	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		1	78	0,080 42	0,080 42	NS		3	1.295	0,080 42	0,080 42	NS		0	832	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00698	0	14.748	0,080 42	0,080 42	9,85	00699	0	16.250	0,080 42	0,080 42	8,94	00700	0	14.571	0,080 42	0,080 42	9,97
	I		0	4.099	0,080 42	0,080 42	35,44		0	535	0,080 42	0,080 42	NS		0	718	0,080 42	0,080 42	NS
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	1.156	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.703	0,080 42	0,080 42	85,31		0	566	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00701	0	12.998	0,080 42	0,080 42	11,18	00702	0	8.691	0,080 42	0,080 42	16,72	00703	0	2.595	0,080 42	0,080 42	55,98
	I		0	1.499	0,080 42	0,080 42	96,92		0	3.990	0,080 42	0,080 42	36,41		0	3.588	0,080 42	0,080 42	40,49
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	193	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	1.544	0,080 42	0,080 42	94,09		0	753	0,080 42	0,080 42	NS		0	587	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00704	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00705	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00706	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	4.246	0,080 42	0,080 42	34,22		0	15.111	0,080 42	0,080 42	9,61		0	20.461	0,080 42	0,080 42	7,10
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	266	0,080 42	0,080 42	NS		0	701	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	1.282	0,080 42	0,080 42	NS		0	375	0,080 42	0,080 42	NS		0	633	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00707	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00708	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00709	0	3.072	0,080 42	0,080 42	47,29
	I		0	17.155	0,080 42	0,080 42	8,47		0	8.959	0,080 42	0,080 42	16,22		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	158	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	651	0,080 42	0,080 42	NS		0	158	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.276	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00710	0	9.981	0,080 42	0,080 42	14,56	00711	0	15.570	0,080 42	0,080 42	9,33	00712	0	19.330	0,080 42	0,080 42	7,52
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	642	0,080 42	0,080 42	NS		0	890	0,080 42	0,080 42	NS		0	1.549	0,080 42	0,080 42	93,79
P	S	00713	0	19.197	0,080 42	0,080 42	7,57	00714	0	17.963	0,080 42	0,080 42	8,09	00715	0	9.715	0,080 42	0,080 42	14,95
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	631	0,080 42	0,080 42	NS		0	2.167	0,080 42	0,080 42	67,04		0	364	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00716	0	2.314	0,080 42	0,080 42	62,78	00717	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00718	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		1	15.712	0,080 42	0,080 42	9,25		0	34.063	0,080 42	0,080 42	4,26
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	1.076	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	4.328	0,080 42	0,080 42	33,57		0	1.133	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00719	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00720	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00721	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	40.850	0,080 42	0,080 42	3,56		-1	24.842	0,080 42	0,080 42	5,85		0	10.999	0,080 42	0,080 42	13,21
S	S		0	3.873	0,080 42	0,080 42	37,51		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	183	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	2.948	0,080 42	0,080 42	49,28		0	102	0,080 42	0,080 42	NS

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
P	S	00722	0	9.614	0,08042	0,08042	15,11	00723	0	19.034	0,08042	0,08042	7,63	00724	0	27.369	0,08042	0,08042	5,31
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	2.941	0,08042	0,08042	49,40		0	771	0,08042	0,08042	NS		0	1.761	0,08042	0,08042	82,50
P	S	00725	0	30.063	0,08042	0,08042	4,83	00726	0	26.390	0,08042	0,08042	5,51	00727	0	22.897	0,08042	0,08042	6,34
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	2.223	0,08042	0,08042	65,35		0	767	0,08042	0,08042	NS		0	2.153	0,08042	0,08042	67,48
P	S	00728	0	11.808	0,08042	0,08042	12,30	00729	0	5.118	0,08042	0,08042	28,39	00730	0	1.629	0,08042	0,08042	89,18
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	391	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.476	0,08042	0,08042	98,43
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	510	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00731	0	0	0,08042	0,08042	-	00732	0	0	0,08042	0,08042	-	00733	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	97	0,08042	0,08042	NS		0	4.267	0,08042	0,08042	34,05		0	765	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	5.752	0,08042	0,08042	25,26		1	32.827	0,08042	0,08042	4,43		1	69.367	0,08042	0,08042	2,09
P	S	00734	3	10.747	0,08042	0,08042	13,52	00735	-95	178	0,08042	0,08042	NS	00736	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		84	4.370	0,08042	0,08042	33,24		1	1.643	0,08042	0,08042	88,42
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		5	8.425	0,08042	0,08042	17,24
	I		-13	52.087	0,08042	0,08042	2,79		-2	22.131	0,08042	0,08042	6,56		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00737	0	0	0,08042	0,08042	-	00738	0	0	0,08042	0,08042	-	00739	0	1.165	0,08042	0,08042	NS
	I		0	1.534	0,08042	0,08042	94,71		0	763	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	16.191	0,08042	0,08042	8,97		0	21.991	0,08042	0,08042	6,61		0	22.585	0,08042	0,08042	6,43
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00740	0	271	0,08042	0,08042	NS	00741	0	62	0,08042	0,08042	NS	00742	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	45	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	18.965	0,08042	0,08042	7,66		0	19.232	0,08042	0,08042	7,55		0	17.609	0,08042	0,08042	8,25
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00743	0	173	0,08042	0,08042	NS	00744	0	0	0,08042	0,08042	-	00745	0	509	0,08042	0,08042	NS
	I		0	45	0,08042	0,08042	NS		0	354	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	19.006	0,08042	0,08042	7,64		0	22.971	0,08042	0,08042	6,32		0	26.326	0,08042	0,08042	5,52
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00746	0	2.754	0,08042	0,08042	52,75	00747	0	1.820	0,08042	0,08042	79,82	00748	0	4.661	0,08042	0,08042	31,17
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	32.264	0,08042	0,08042	4,50		0	30.474	0,08042	0,08042	4,77		0	28.884	0,08042	0,08042	5,03
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00749	0	2.584	0,08042	0,08042	56,22	00750	0	0	0,08042	0,08042	-	00751	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		11	8.477	0,08042	0,08042	17,14		-115	1.605	0,08042	0,08042	90,53
S	S		0	9.310	0,08042	0,08042	15,60		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-15	27.376	0,08042	0,08042	5,31		32	87.488	0,08042	0,08042	1,66
P	S	00752	0	0	0,08042	0,08042	-	00753	13	8.300	0,08042	0,08042	17,50	00754	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		10	2.750	0,08042	0,08042	52,83		0	0	0,08042	0,08042	-		-16	2.892	0,08042	0,08042	50,24
S	S		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		5	131.124	42 0,08042	42 0,08042	1,11		-76	74.731	42 0,08042	42 0,08042	1,94		27	17.240	42 0,08042	42 0,08042	8,43
P	S	00755	1	5.633	0,08042	0,08042	25,79	00756	1	2.826	0,08042	0,08042	51,41	00757	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.626	0,08042	0,08042	89,35
S	S		1	16.025	0,08042	0,08042	9,07		-1	29.152	0,08042	0,08042	4,98		0	32.551	0,08042	0,08042	4,46
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00758	0	1.772	0,08042	0,08042	81,99	00759	0	231	0,08042	0,08042	NS	00760	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	42	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	32.597	0,08042	0,08042	4,46		0	28.565	0,08042	0,08042	5,09		0	29.920	0,08042	0,08042	4,86
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00761	0	597	0,08042	0,08042	NS	00762	0	764	0,08042	0,08042	NS	00763	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	273	0,08042	0,08042	NS		0	604	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	29.238	0,08042	0,08042	4,97		0	33.328	0,08042	0,08042	4,36		0	39.252	0,08042	0,08042	3,70
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00764	0	859	0,08042	0,08042	NS	00765	0	1.666	0,08042	0,08042	87,20	00766	156	351	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	66	0,08042	0,08042	NS		-78	1.330	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	41.384	0,08042	0,08042	3,51		4	45.916	0,08042	0,08042	3,16		48	34.483	0,08042	0,08042	4,21
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00767	-624	11.896	0,08042	0,08042	12,22	00768	104	543	0,08042	0,08042	NS	00769	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		109	35.680	0,08042	0,08042	4,07
S	S		118	20.927	0,08042	0,08042	6,94		0	0	0,08042	0,08042	-		-1.110	4.618	0,08042	0,08042	31,51
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		16	16.742	0,08042	0,08042	8,68		557	4.292	0,08042	0,08042	33,82
P	S	00770	0	0	0,08042	0,08042	-	00771	-28	18.337	0,08042	0,08042	7,92	00772	0	47.432	0,08042	0,08042	3,06
	I		-400	47.407	0,08042	0,08042	3,07		14	4.423	0,08042	0,08042	32,85		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-241	1.671	0,08042	0,08042	86,97		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.142	0,08042	0,08042	NS
	I		453	2.971	0,08042	0,08042	48,86		-1	5.355	0,08042	0,08042	27,13		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00773	0	61.619	0,08042	0,08042	2,36	00774	0	68.213	0,08042	0,08042	2,13	00775	0	69.764	0,08042	0,08042	2,08
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	8.120	0,08042	0,08042	17,89		0	6.299	0,08042	0,08042	23,06		0	4.095	0,08042	0,08042	35,48
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00776	0	55.249	0,08042	0,08042	2,63	00777	0	35.121	0,08042	0,08042	4,14	00778	-36	1.277	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		26	9.977	0,08042	0,08042	14,56
S	S		0	7.715	0,08042	0,08042	18,83		0	604	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-4	6.984	0,08042	0,08042	20,80
P	S	00779	0	0	0,08042	0,08042	-	00780	0	0	0,08042	0,08042	-	00781	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-185	75.845	0,08042	0,08042	1,92		5	172.965	0,16085	0,16085	1,64		13	77.487	0,08042	0,08042	1,87
S	S		-773	6.495	0,08042	0,08042	22,39		2	1.071	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		1.054	2.118	0,08042	0,08042	68,48		0	0	0,08042	0,08042	-		778	7.111	0,08042	0,08042	20,41
P	S	00782	-2	1.243	0,08042	0,08042	NS	00783	2	35.703	0,08042	0,08042	4,07	00784	1	55.457	0,08042	0,08042	2,62
	I		2	10.082	0,08042	0,08042	14,41		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-15	3.900	0,08042	0,08042	37,25		-3	11.136	0,08042	0,08042	13,05		0	5.888	0,08042	0,08042	24,67
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00785	0	68.823	0,08042	0,08042	2,11	00786	0	67.872	0,08042	0,08042	2,14	00787	0	67.432	0,08042	0,08042	2,15

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	1.773	0,08042	0,08042	81,94		0	8.074	0,08042	0,08042	17,99		0	8.820	0,08042	0,08042	16,47
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00788	0	66.515	0,08042	0,08042	2,18	00789	0	40.878	0,08042	0,08042	3,55	00790	-4	7.365	0,08042	0,08042	19,73
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		1	7.628	0,08042	0,08042	19,05
S	S		0	6.308	0,08042	0,08042	23,03		2	8.363	0,08042	0,08042	17,37		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		2	1.254	0,08042	0,08042	NS
P	S	00791	0	0	0,08042	0,08042	-	00792	0	0	0,08042	0,08042	-	00793	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-44	70.566	0,08042	0,08042	2,06		-1.232	206.437	0,18096	0,18096	1,94		777	120.832	0,08042	0,08042	1,20
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-2.083	2.437	0,08042	0,08042	59,80
	I		32	19.901	0,08042	0,08042	7,30		246	30.060	0,08042	0,08042	4,83		699	1.007	0,08042	0,08042	NS
P	S	00794	0	0	0,08042	0,08042	-	00795	0	37.129	0,08042	0,08042	3,91	00796	1	56.882	0,08042	0,08042	2,55
	I		128	21.812	0,08042	0,08042	6,66		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-8	418	0,08042	0,08042	NS		-1	7.556	0,08042	0,08042	19,23		-2	12.009	0,08042	0,08042	12,10
	I		2	2.092	0,08042	0,08042	69,44		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00797	0	67.291	0,08042	0,08042	2,16	00798	0	76.435	0,08042	0,08042	1,90	00799	0	70.205	0,08042	0,08042	2,07
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	8.835	0,08042	0,08042	16,44		0	1.878	0,08042	0,08042	77,36		0	8.485	0,08042	0,08042	17,12
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00800	0	64.828	0,08042	0,08042	2,24	00801	0	57.192	0,08042	0,08042	2,54	00802	4	21.480	0,08042	0,08042	6,76
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	10.268	0,08042	0,08042	14,15		0	5.181	0,08042	0,08042	28,04		-9	5.193	0,08042	0,08042	27,98
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00803	0	0	0,08042	0,08042	-	00804	0	0	0,08042	0,08042	-	00805	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		9	42.905	0,08042	0,08042	3,39		130	144.682	0,16085	0,16085	2,85		-242	180.626	0,16085	0,16085	1,93
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-7	2.984	0,08042	0,08042	48,69		-165	34.059	0,08042	0,08042	4,27		69	39.950	0,08042	0,08042	3,64
P	S	00806	0	0	0,08042	0,08042	-	00807	4	12.350	0,08042	0,08042	11,76	00808	0	47.227	0,08042	0,08042	3,08
	I		-9	66.344	0,08042	0,08042	2,19		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		-1	5.439	0,08042	0,08042	26,71		0	2.228	0,08042	0,08042	65,21
	I		7	1.620	0,08042	0,08042	89,68		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00809	0	63.126	0,08042	0,08042	2,30	00810	0	66.352	0,08042	0,08042	2,19	00811	0	73.720	0,08042	0,08042	1,97
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	7.263	0,08042	0,08042	20,00		0	1.430	0,08042	0,08042	NS
	I		0	1.168	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00812	0	65.287	0,08042	0,08042	2,23	00813	0	54.572	0,08042	0,08042	2,66	00814	1	35.924	0,08042	0,08042	4,04
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	7.663	0,08042	0,08042	18,96		0	9.939	0,08042	0,08042	14,62		0	3.476	0,08042	0,08042	41,79
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00815	0	0	0,08042	0,08042	-	00816	0	0	0,08042	0,08042	-	00817	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		99	12.776	0,08042	0,08042	11,37		378	87.520	0,08042	0,08042	1,66		-1.508	188.641	0,18096	0,18096	2,28
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		-1.047	5.501	0,08042	0,08042	26,45		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		41	3.757	0,080	0,080	38,6		176	641	0,080	0,080	NS		-350	15.19	0,080	0,080	9,57

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					42	42	7				42	42				2	42	42	
P	S	00818	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00819	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00820	-1	34.63 1	0,080 42	0,080 42	4,20
	I		1	81.94 9	0,080 42	0,080 42	1,77		0	14.16 1	0,080 42	0,080 42	10,2 6		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		1	6.852	0,080 42	0,080 42	21,20
	I		96	21.44 2	0,080 42	0,080 42	6,77		0	353	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00821	0	57.09 2	0,080 42	0,080 42	2,54	00822	0	68.29 0	0,080 42	0,080 42	2,13	00823	0	65.33 8	0,080 42	0,080 42	2,22
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	4.631	0,080 42	0,080 42	31,3 7		0	218	0,080 42	0,080 42	NS		0	7.234	0,080 42	0,080 42	20,08
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00824	0	68.49 0	0,080 42	0,080 42	2,12	00825	0	55.63 8	0,080 42	0,080 42	2,61	00826	0	34.09 5	0,080 42	0,080 42	4,26
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	840	0,080 42	0,080 42	NS		0	5.847	0,080 42	0,080 42	24,8 5		0	7.757	0,080 42	0,080 42	18,73
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00827	0	193	0,080 42	0,080 42	NS	00828	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00829	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	12.82 1	0,080 42	0,080 42	11,3 3		0	73.97 6	0,080 42	0,080 42	1,96		350	172.7 74	0,160 85	0,160 85	2,08
S	S		0	895	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		-34	17.26 8	0,080 42	0,080 42	8,41		77	9.987	0,080 42	0,080 42	14,54
P	S	00830	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00831	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00832	0	23.26 4	0,080 42	0,080 42	6,24
	I		-110	93.72 7	0,080 42	0,080 42	1,55		32	17.44 5	0,080 42	0,080 42	8,33		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		-377	1.018	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	323	0,080 42	0,080 42	NS
	I		552	5.303	0,080 42	0,080 42	27,3 7		-5	8.813	0,080 42	0,080 42	16,4 8		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00833	0	43.71 7	0,080 42	0,080 42	3,32	00834	0	54.30 1	0,080 42	0,080 42	2,68	00835	0	61.13 1	0,080 42	0,080 42	2,38
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	6.560	0,080 42	0,080 42	22,1 5		0	4.770	0,080 42	0,080 42	30,4 6		0	401	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	264	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00836	0	57.58 0	0,080 42	0,080 42	2,52	00837	0	61.69 3	0,080 42	0,080 42	2,35	00838	3	54.47 1	0,080 42	0,080 42	2,67
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	5.143	0,080 42	0,080 42	28,2 5		0	296	0,080 42	0,080 42	NS		1	5.080	0,080 42	0,080 42	28,60
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	77	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	00839	85	44.12 9	0,080 42	0,080 42	3,29	00840	-359	34.06 1	0,080 42	0,080 42	4,27	00841	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		1.278	6.587	0,080 42	0,080 42	22,0 1		-640	17.56 1	0,080 42	0,080 42	8,28
S	S		54	3.131	0,080 42	0,080 42	46,4 0		-416	7.474	0,080 42	0,080 42	19,4 5		4	9.535	0,080 42	0,080 42	15,24
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00842	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00843	327	1.179	0,080 42	0,080 42	NS	00844	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		113	8.764	0,080 42	0,080 42	16,5 7		-64	4.306	0,080 42	0,080 42	33,7 4		-4	7.856	0,080 42	0,080 42	18,49
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		-9	11.84 5	0,080 42	0,080 42	12,2 7		2	31.76 0	0,080 42	0,080 42	4,57
	I		-2	50.19 9	0,080 42	0,080 42	2,89		-5	37.78 0	0,080 42	0,080 42	3,85		1	8.712	0,080 42	0,080 42	16,68
P	S	00845	0	0	0,080 42	0,080 42	-	00846	-2	5.990	0,080 42	0,080 42	24,2 5	00847	0	2.055	0,080 42	0,080 42	70,69
	I		-5	747	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		1	44.49 8	0,080 42	0,080 42	3,26		1	51.77 9	0,080 42	0,080 42	2,81		0	44.32 0	0,080 42	0,080 42	3,28
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	00848	0	1.505	0,080 42	0,080 42	96,5 3	00849	0	416	0,080 42	0,080 42	NS	00850	0	4.045	0,080 42	0,080 42	35,92
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	503	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
S	S		0	45.514	0,08042	0,08042	3,19		0	39.891	0,08042	0,08042	3,64		0	38.665	0,08042	0,08042	3,76
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00851	0	3.813	0,08042	0,08042	38,10	00852	0	561	0,08042	0,08042	NS	00853	0	697	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		1	2.034	0,08042	0,08042	71,42
S	S		0	29.616	0,08042	0,08042	4,91		0	19.091	0,08042	0,08042	7,61		0	8.141	0,08042	0,08042	17,85
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-1	8.213	0,08042	0,08042	17,69
P	S	00854	0	0	0,08042	0,08042	-	00855	0	0	0,08042	0,08042	-	00856	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-48	7.105	0,08042	0,08042	20,45		-24	10.618	0,08042	0,08042	13,68		7	4.820	0,08042	0,08042	30,14
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-22	48.528	0,08042	0,08042	2,99		330	108.261	0,08042	0,08042	1,34		-6	77.959	0,08042	0,08042	1,86
P	S	00857	-16	6.197	0,08042	0,08042	23,44	00858	0	0	0,08042	0,08042	-	00859	0	2.694	0,08042	0,08042	53,93
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	3.447	0,08042	0,08042	42,15		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-8	12.218	0,08042	0,08042	11,89		0	21.389	0,08042	0,08042	6,79		0	33.247	0,08042	0,08042	4,37
	I		1	26.285	0,08042	0,08042	5,53		0	2.628	0,08042	0,08042	55,28		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00860	0	3.284	0,08042	0,08042	44,24	00861	0	3.362	0,08042	0,08042	43,21	00862	0	2.322	0,08042	0,08042	62,57
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	37.664	0,08042	0,08042	3,86		0	30.480	0,08042	0,08042	4,77		0	26.707	0,08042	0,08042	5,44
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	00863	0	32	0,08042	0,08042	NS	00864	0	0	0,08042	0,08042	-	00865	-59	9.343	0,08042	0,08042	15,55
	I		0	4.259	0,08042	0,08042	34,11		-22	3.499	0,08042	0,08042	41,52		4	5.937	0,08042	0,08042	24,47
S	S		0	25.561	0,08042	0,08042	5,68		0	19.764	0,08042	0,08042	7,35		538	3.090	0,08042	0,08042	46,98
	I		0	10.996	0,08042	0,08042	13,21		-3	37.382	0,08042	0,08042	3,89		-455	48.059	0,08042	0,08042	3,03
P	S	00866	0	2.089	0,08042	0,08042	69,54	00867	-10	2.398	0,08042	0,08042	60,58	00868	11	2.291	0,08042	0,08042	63,41
	I		-2	6.783	0,08042	0,08042	21,42		1	2.888	0,08042	0,08042	50,30		-13	256	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		1	6.456	0,08042	0,08042	22,50		-1	13.449	0,08042	0,08042	10,80
	I		1.129	29.989	0,08042	0,08042	4,84		-1	19.114	0,08042	0,08042	7,60		0	9.451	0,08042	0,08042	15,37
P	S	00869	0	887	0,08042	0,08042	NS	00870	0	686	0,08042	0,08042	NS	00871	0	1.955	0,08042	0,08042	74,31
	I		0	1.721	0,08042	0,08042	84,41		0	324	0,08042	0,08042	NS		0	2.486	0,08042	0,08042	58,44
S	S		0	21.187	0,08042	0,08042	6,86		0	18.777	0,08042	0,08042	7,74		0	16.529	0,08042	0,08042	8,79
	I		0	10.973	0,08042	0,08042	13,24		0	4.322	0,08042	0,08042	33,61		0	3.467	0,08042	0,08042	41,90
P	S	00872	0	84	0,08042	0,08042	NS	00873	0	312	0,08042	0,08042	NS	00874	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	769	0,08042	0,08042	NS		0	687	0,08042	0,08042	NS		0	1.306	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	10.208	0,08042	0,08042	14,23		0	7.516	0,08042	0,08042	19,33		0	6.510	0,08042	0,08042	22,32
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	54	0,08042	0,08042	NS
P	S	00875	0	0	0,08042	0,08042	-	00876	0	10	0,08042	0,08042	NS	00877	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	1.025	0,08042	0,08042	NS		0	1.172	0,08042	0,08042	NS		0	578	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	7.092	0,08042	0,08042	20,48		0	5.303	0,08042	0,08042	27,40		0	3.617	0,08042	0,08042	40,17
	I		0	3.160	0,08042	0,08042	45,97		0	3.658	0,08042	0,08042	39,72		0	4.450	0,08042	0,08042	32,65
P	S	00878	0	0	0,08042	0,08042	-	00879	0	0	0,08042	0,08042	-	00880	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	93	0,08042	0,08042	NS		0	988	0,08042	0,08042	NS		0	675	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	2.256	0,08042	0,08042	64,40		0	103	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	3.263	0,08042	0,08042	44,52		0	2.814	0,08042	0,08042	51,63		0	1.588	0,08042	0,08042	91,48
P	S	01176	0	784	0,080	0,080	NS	01177	0	0	0,080	0,080	-	01178	0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	42 0,080 42	42 0,080 42	-		227	17.774	42 0,080 42	42 0,080 42	8,17		-391	22.416	42 0,080 42	42 0,080 42	6,48
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	2.161	0,080 42	0,080 42	67,23		5	17.971	0,080 42	0,080 42	8,08		-15	29.109	0,080 42	0,080 42	4,99
P	S	01179	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01180	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01181	51	24.458	0,080 42	0,080 42	5,94
	I		0	224	0,080 42	0,080 42	NS		-23	19.296	0,080 42	0,080 42	7,53		-181	9.977	0,080 42	0,080 42	14,57
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		114	698	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	1.000	0,080 42	0,080 42	NS		52	57.915	0,080 42	0,080 42	2,51		66	31.334	0,080 42	0,080 42	4,64
P	S	01182	-2	48.222	0,080 42	0,080 42	3,01	01183	0	54.870	0,080 42	0,080 42	2,65	01184	0	53.710	0,080 42	0,080 42	2,70
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		3	14.090	0,080 42	0,080 42	10,31		0	12.702	0,080 42	0,080 42	11,44		0	12.798	0,080 42	0,080 42	11,35
	I		2	1.896	0,080 42	0,080 42	76,62		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01185	0	46.372	0,080 42	0,080 42	3,13	01186	0	23.345	0,080 42	0,080 42	6,22	01187	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		21	51.960	0,080 42	0,080 42	2,80
S	S		0	13.668	0,080 42	0,080 42	10,63		0	7.801	0,080 42	0,080 42	18,62		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		-28	35.686	0,080 42	0,080 42	4,07
P	S	01188	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01189	0	2.943	0,080 42	0,080 42	49,36	01190	0	43.713	0,080 42	0,080 42	3,32
	I		-38	171.974	0,160 85	0,160 85	2,09		0	8.697	0,080 42	0,080 42	16,70		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		-2	2.587	0,080 42	0,080 42	56,16		0	14.544	0,080 42	0,080 42	9,99
	I		25	110.965	0,080 42	0,080 42	1,31		0	9.168	0,080 42	0,080 42	15,85		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01191	0	60.199	0,080 42	0,080 42	2,41	01192	0	61.224	0,080 42	0,080 42	2,37	01193	0	46.792	0,080 42	0,080 42	3,10
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	16.430	0,080 42	0,080 42	8,84		0	16.828	0,080 42	0,080 42	8,63		0	15.712	0,080 42	0,080 42	9,25
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01194	3	5.649	0,080 42	0,080 42	25,72	01195	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01196	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		-1	4.876	0,080 42	0,080 42	29,79		179	165.178	0,180 96	0,180 96	2,95		-69	55.441	0,080 42	0,080 42	2,62
S	S		17	3.696	0,080 42	0,080 42	39,31		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		-3	4.335	0,080 42	0,080 42	33,51		-32	102.714	0,080 42	0,080 42	1,41		151	33.825	0,080 42	0,080 42	4,29
P	S	01197	0	28.565	0,080 42	0,080 42	5,09	01198	0	55.463	0,080 42	0,080 42	2,62	01199	0	63.885	0,080 42	0,080 42	2,27
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		1	9.618	0,080 42	0,080 42	15,10		0	17.542	0,080 42	0,080 42	8,28		0	16.723	0,080 42	0,080 42	8,69
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01200	0	60.364	0,080 42	0,080 42	2,41	01201	0	36.456	0,080 42	0,080 42	3,99	01202	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		39	38.312	0,080 42	0,080 42	3,79
S	S		0	18.201	0,080 42	0,080 42	7,98		0	14.963	0,080 42	0,080 42	9,71		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		-83	13.149	0,080 42	0,080 42	11,05
P	S	01203	58	1.564	0,080 42	0,080 42	92,88	01204	0	44.939	0,080 42	0,080 42	3,23	01205	0	61.900	0,080 42	0,080 42	2,35
	I		-101	10.956	0,080 42	0,080 42	13,26		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		-59	6.440	0,080 42	0,080 42	22,56		0	15.187	0,080 42	0,080 42	9,57		0	18.714	0,080 42	0,080 42	7,76
	I		0	2.205	0,080 42	0,080 42	65,89		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01206	0	66.047	0,080 42	0,080 42	2,20	01207	0	55.514	0,080 42	0,080 42	2,62	01208	3	21.050	0,080 42	0,080 42	6,90
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	16.675	0,080 42	0,080 42	8,71		1	17.892	0,080 42	0,080 42	8,12		3	7.909	0,080 42	0,080 42	18,37

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01209	0	0	0,08042	0,08042	-	01210	0	0	0,08042	0,08042	-	01211	4	16.508	0,08042	0,08042	8,80
	I		-42	94.951	0,08042	0,08042	1,53		153	114.833	0,18096	0,18096	8,22		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		11	13.660	0,08042	0,08042	10,64
	I		315	48.128	0,08042	0,08042	3,02		-33	54.767	0,08042	0,08042	2,65		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01212	0	53.279	0,08042	0,08042	2,73	01213	0	62.529	0,08042	0,08042	2,32	01214	0	61.115	0,08042	0,08042	2,38
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	15.695	0,08042	0,08042	9,26		0	17.057	0,08042	0,08042	8,52		0	14.132	0,08042	0,08042	10,28
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01215	1	42.024	0,08042	0,08042	3,46	01216	0	0	0,08042	0,08042	-	01217	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		162	12.961	0,08042	0,08042	11,21		-135	28.152	0,08042	0,08042	5,16
S	S		3	11.506	0,08042	0,08042	12,63		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		3	9.947	0,08042	0,08042	14,61		-148	18.359	0,08042	0,08042	7,91
P	S	01218	0	38.646	0,08042	0,08042	3,76	01219	0	60.568	0,08042	0,08042	2,40	01220	0	62.613	0,08042	0,08042	2,32
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	12.241	0,08042	0,08042	11,87		0	13.760	0,08042	0,08042	10,56		0	15.544	0,08042	0,08042	9,35
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01221	0	47.719	0,08042	0,08042	3,04	01222	-702	194	0,08042	0,08042	NS	01223	-46	11.335	0,08042	0,08042	12,82
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		352	29.204	0,08042	0,08042	4,97		164	5.791	0,08042	0,08042	25,08
S	S		1	11.210	0,08042	0,08042	12,96		0	0	0,08042	0,08042	-		80	36.220	0,08042	0,08042	4,01
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-169	25.412	0,08042	0,08042	5,72		47	5.403	0,08042	0,08042	26,89
P	S	01224	4	31.003	0,08042	0,08042	4,69	01225	0	41.742	0,08042	0,08042	3,48	01226	0	42.904	0,08042	0,08042	3,39
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		7	24.610	0,08042	0,08042	5,90		0	19.659	0,08042	0,08042	7,39		0	18.183	0,08042	0,08042	7,99
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01227	0	39.404	0,08042	0,08042	3,69	01228	0	28.532	0,08042	0,08042	5,09	01229	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-4	6.035	0,08042	0,08042	24,07
S	S		0	18.406	0,08042	0,08042	7,89		0	18.398	0,08042	0,08042	7,90		-2	16.701	0,08042	0,08042	8,70
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01230	0	0	0,08042	0,08042	-	01231	0	0	0,08042	0,08042	-	01232	0	18.897	0,08042	0,08042	7,69
	I		-71	71.156	0,08042	0,08042	2,04		-10	36.998	0,08042	0,08042	3,93		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-133	28.014	0,08042	0,08042	5,19		21	19.364	0,08042	0,08042	7,50		0	19.816	0,08042	0,08042	7,33
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01233	0	41.199	0,08042	0,08042	3,53	01234	0	47.492	0,08042	0,08042	3,06	01235	0	42.519	0,08042	0,08042	3,42
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	22.622	0,08042	0,08042	6,42		0	23.144	0,08042	0,08042	6,28		0	23.245	0,08042	0,08042	6,25
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01236	1	21.442	0,08042	0,08042	6,78	01237	0	0	0,08042	0,08042	-	01238	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		37	34.043	0,08042	0,08042	4,27		264	72.128	0,08042	0,08042	2,01
S	S		-1	21.558	0,08042	0,08042	6,74		-39	19.835	0,08042	0,08042	7,32		269	30.297	0,08042	0,08042	4,79
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01239	1	2.141	0,08042	0,08042	67,85	01240	0	34.429	0,08042	0,08042	4,22	01241	0	46.926	0,08042	0,08042	3,10
	I		-5	5.502	0,080	0,080	26,4		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					42	42	0				42	42					42	42	
S	S		4	20.807	0,080 42	0,080 42	6,98		0	23.559	0,080 42	0,080 42	6,17		0	23.957	0,080 42	0,080 42	6,06
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01242	0	48.290	0,080 42	0,080 42	3,01	01243	0	37.997	0,080 42	0,080 42	3,82	01244	-2	6.993	0,080 42	0,080 42	20,77
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	24.437	0,080 42	0,080 42	5,94		0	25.318	0,080 42	0,080 42	5,74		0	24.723	0,080 42	0,080 42	5,88
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01245	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01246	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01247	-3	17.678	0,080 42	0,080 42	8,22
	I		107	62.419	0,080 42	0,080 42	2,33		-60	44.570	0,080 42	0,080 42	3,26		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		-58	27.807	0,080 42	0,080 42	5,22		96	29.590	0,080 42	0,080 42	4,91		4	26.798	0,080 42	0,080 42	5,42
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01248	0	42.947	0,080 42	0,080 42	3,38	01249	0	50.188	0,080 42	0,080 42	2,89	01250	0	47.763	0,080 42	0,080 42	3,04
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	26.253	0,080 42	0,080 42	5,53		0	25.085	0,080 42	0,080 42	5,79		0	25.545	0,080 42	0,080 42	5,69
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01251	-1	32.028	0,080 42	0,080 42	4,54	01252	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01253	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		-20	14.002	0,080 42	0,080 42	10,38		60	80.137	0,080 42	0,080 42	1,81
S	S		1	26.660	0,080 42	0,080 42	5,45		22	26.849	0,080 42	0,080 42	5,41		55	38.947	0,080 42	0,080 42	3,73
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01254	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01255	1	29.216	0,080 42	0,080 42	4,97	01256	0	46.740	0,080 42	0,080 42	3,11
	I		24	20.448	0,080 42	0,080 42	7,10		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		-27	27.292	0,080 42	0,080 42	5,32		-1	27.012	0,080 42	0,080 42	5,38		0	25.026	0,080 42	0,080 42	5,81
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01257	0	49.369	0,080 42	0,080 42	2,94	01258	0	41.846	0,080 42	0,080 42	3,47	01259	-3	16.375	0,080 42	0,080 42	8,87
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	22.776	0,080 42	0,080 42	6,38		0	21.096	0,080 42	0,080 42	6,89		4	15.831	0,080 42	0,080 42	9,18
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01260	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01261	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01262	0	9.134	0,080 42	0,080 42	15,91
	I		-11	54.154	0,080 42	0,080 42	2,68		185	70.545	0,080 42	0,080 42	2,06		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		507	6.839	0,080 42	0,080 42	21,23		-405	5.591	0,080 42	0,080 42	26,00		0	14.858	0,080 42	0,080 42	9,78
	I		-372	1.180	0,080 42	0,080 42	NS		297	4.791	0,080 42	0,080 42	30,31		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01263	0	41.243	0,080 42	0,080 42	3,52	01264	0	50.428	0,080 42	0,080 42	2,88	01265	0	45.607	0,080 42	0,080 42	3,19
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	21.723	0,080 42	0,080 42	6,69		0	22.805	0,080 42	0,080 42	6,37		0	22.352	0,080 42	0,080 42	6,50
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01266	6	21.187	0,080 42	0,080 42	6,86	01267	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01268	6	6.503	0,080 42	0,080 42	22,34
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		308	26.813	0,080 42	0,080 42	5,42		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		-3	19.015	0,080 42	0,080 42	7,64		-42	19.129	0,080 42	0,080 42	7,60		11	45.052	0,080 42	0,080 42	3,22
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		83	124	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01269	-6	18.548	0,080 42	0,080 42	7,83	01270	0	28.842	0,080 42	0,080 42	5,04	01271	0	31.891	0,080 42	0,080 42	4,56
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		-10	35.782	0,080 42	0,080 42	4,06		0	26.304	0,080 42	0,080 42	5,52		0	21.163	0,080 42	0,080 42	6,86
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
P	S	01272	0	30.395	0,08042	0,08042	4,78	01273	0	24.931	0,08042	0,08042	5,83	01274	0	11.163	0,08042	0,08042	13,01
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	19.761	0,08042	0,08042	7,35		0	21.681	0,08042	0,08042	6,70		0	26.893	0,08042	0,08042	5,40
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01275	0	0	0,08042	0,08042	-	01276	0	0	0,08042	0,08042	-	01277	0	2.659	0,08042	0,08042	54,64
	I		-4	13.865	0,08042	0,08042	10,48		4	25.064	0,08042	0,08042	5,80		0	1.607	0,08042	0,08042	90,40
S	S		5	35.363	0,08042	0,08042	4,11		-5	39.032	0,08042	0,08042	3,72		0	33.335	0,08042	0,08042	4,36
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01278	0	22.678	0,08042	0,08042	6,41	01279	0	32.242	0,08042	0,08042	4,51	01280	0	32.684	0,08042	0,08042	4,44
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	27.146	0,08042	0,08042	5,35		0	24.610	0,08042	0,08042	5,90		0	24.931	0,08042	0,08042	5,83
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01281	0	23.972	0,08042	0,08042	6,06	01282	0	3.516	0,08042	0,08042	41,32	01283	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-16	23.729	0,08042	0,08042	6,12
S	S		0	28.226	0,08042	0,08042	5,15		0	35.450	0,08042	0,08042	4,10		18	42.539	0,08042	0,08042	3,42
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01284	0	0	0,08042	0,08042	-	01285	0	14.404	0,08042	0,08042	10,09	01286	0	29.596	0,08042	0,08042	4,91
	I		16	12.676	0,08042	0,08042	11,46		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-18	39.964	0,08042	0,08042	3,64		0	31.867	0,08042	0,08042	4,56		0	26.967	0,08042	0,08042	5,39
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01287	0	34.334	0,08042	0,08042	4,23	01288	0	31.290	0,08042	0,08042	4,64	01289	0	18.006	0,08042	0,08042	8,07
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	25.594	0,08042	0,08042	5,68		0	27.627	0,08042	0,08042	5,26		0	33.358	0,08042	0,08042	4,36
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01290	0	0	0,08042	0,08042	-	01291	0	0	0,08042	0,08042	-	01292	3	1.724	0,08042	0,08042	84,27
	I		1	8.057	0,08042	0,08042	18,03		1	26.355	0,08042	0,08042	5,51		-6	2.649	0,08042	0,08042	54,84
S	S		-1	42.942	0,08042	0,08042	3,38		-1	47.397	0,08042	0,08042	3,07		2	40.632	0,08042	0,08042	3,58
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01293	0	23.058	0,08042	0,08042	6,30	01294	0	33.614	0,08042	0,08042	4,32	01295	0	35.272	0,08042	0,08042	4,12
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	32.303	0,08042	0,08042	4,50		0	27.874	0,08042	0,08042	5,21		0	27.207	0,08042	0,08042	5,34
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01296	0	29.129	0,08042	0,08042	4,99	01297	0	11.089	0,08042	0,08042	13,10	01298	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		19	17.998	0,08042	0,08042	8,07
S	S		0	30.515	0,08042	0,08042	4,76		0	38.164	0,08042	0,08042	3,81		-21	47.947	0,08042	0,08042	3,03
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01299	0	0	0,08042	0,08042	-	01300	0	8.864	0,08042	0,08042	16,39	01301	0	28.225	0,08042	0,08042	5,15
	I		-19	19.954	0,08042	0,08042	7,28		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		21	48.553	0,08042	0,08042	2,99		0	39.091	0,08042	0,08042	3,72		0	30.737	0,08042	0,08042	4,73
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01302	0	35.045	0,08042	0,08042	4,15	01303	0	33.393	0,08042	0,08042	4,35	01304	0	22.177	0,08042	0,08042	6,55
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	26.23	0,080	0,080	5,54		0	24.98	0,080	0,080	5,82		0	26.52	0,080	0,080	5,48

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	9 0	42 0,08042	42 0,08042	-		0	0 0	42 0,08042	42 0,08042	-		0	9 0	42 0,08042	42 0,08042	-
P	S	01305	0	0	0,08042	0,08042	-	01306	0	0	0,08042	0,08042	-	01307	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-1	4.250	0,08042	0,08042	34,18		-1	31.331	0,08042	0,08042	4,64		1	8.898	0,08042	0,08042	16,33
S	S		0	32.140	0,08042	0,08042	4,52		1	37.494	0,08042	0,08042	3,87		-1	34.170	0,08042	0,08042	4,25
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01308	0	20.247	0,08042	0,08042	7,18	01309	0	34.096	0,08042	0,08042	4,26	01310	0	35.861	0,08042	0,08042	4,05
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	28.417	0,08042	0,08042	5,11		0	26.534	0,08042	0,08042	5,48		0	26.995	0,08042	0,08042	5,38
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01311	0	27.079	0,08042	0,08042	5,36	01312	-22	8.905	0,08042	0,08042	16,31	01313	1	210	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.194	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	30.686	0,08042	0,08042	4,73		9	37.897	0,08042	0,08042	3,83		-17	42.333	0,08042	0,08042	3,43
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01314	0	9.451	0,08042	0,08042	15,37	01315	0	19.540	0,08042	0,08042	7,43	01316	0	23.005	0,08042	0,08042	6,32
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	42.763	0,08042	0,08042	3,40		0	32.153	0,08042	0,08042	4,52		0	23.685	0,08042	0,08042	6,13
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01317	0	22.455	0,08042	0,08042	6,47	01318	0	19.464	0,08042	0,08042	7,46	01319	0	13.326	0,08042	0,08042	10,90
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	19.150	0,08042	0,08042	7,59		0	19.165	0,08042	0,08042	7,58		0	23.453	0,08042	0,08042	6,19
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01320	0	2.581	0,08042	0,08042	56,29	01321	0	0	0,08042	0,08042	-	01322	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	7.877	0,08042	0,08042	18,44		0	3.296	0,08042	0,08042	44,08
S	S		0	30.639	0,08042	0,08042	4,74		0	36.074	0,08042	0,08042	4,03		0	34.970	0,08042	0,08042	4,15
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01323	0	10.129	0,08042	0,08042	14,34	01324	0	19.014	0,08042	0,08042	7,64	01325	0	22.067	0,08042	0,08042	6,58
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	29.073	0,08042	0,08042	5,00		0	23.750	0,08042	0,08042	6,12		0	21.972	0,08042	0,08042	6,61
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01326	0	19.580	0,08042	0,08042	7,42	01327	0	11.166	0,08042	0,08042	13,01	01328	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.168	0,08042	0,08042	67,01
S	S		0	24.252	0,08042	0,08042	5,99		0	30.212	0,08042	0,08042	4,81		0	36.977	0,08042	0,08042	3,93
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01329	0	0	0,08042	0,08042	-	01330	0	4.290	0,08042	0,08042	33,86	01331	0	15.822	0,08042	0,08042	9,18
	I		0	6.798	0,08042	0,08042	21,37		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	39.000	0,08042	0,08042	3,73		0	34.184	0,08042	0,08042	4,25		0	27.322	0,08042	0,08042	5,32
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01332	0	21.630	0,08042	0,08042	6,72	01333	0	22.163	0,08042	0,08042	6,55	01334	0	17.389	0,08042	0,08042	8,35
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	23.265	0,08042	0,08042	6,24		0	23.394	0,08042	0,08042	6,21		0	27.788	0,08042	0,08042	5,23
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01335	0	6.645	0,08042	0,08042	21,86	01336	0	0	0,08042	0,08042	-	01337	0	0	0,08042	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	5.899	0,08042	0,08042	24,63		0	3.551	0,08042	0,08042	40,91
S	S		0	35.316	0,08042	0,08042	4,11		0	41.323	0,08042	0,08042	3,52		0	40.449	0,08042	0,08042	3,59
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01338	0	10.052	0,08042	0,08042	14,45	01339	0	19.546	0,08042	0,08042	7,43	01340	0	23.199	0,08042	0,08042	6,26
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	33.739	0,08042	0,08042	4,31		0	27.023	0,08042	0,08042	5,38		0	24.097	0,08042	0,08042	6,03
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01341	0	21.847	0,08042	0,08042	6,65	01342	0	15.016	0,08042	0,08042	9,67	01343	0	2.361	0,08042	0,08042	61,53
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	25.685	0,08042	0,08042	5,66		0	31.556	0,08042	0,08042	4,60		0	39.536	0,08042	0,08042	3,67
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01344	0	0	0,08042	0,08042	-	01345	0	2.186	0,08042	0,08042	66,46	01346	0	14.420	0,08042	0,08042	10,07
	I		0	6.917	0,08042	0,08042	21,00		0	331	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	43.815	0,08042	0,08042	3,32		0	40.090	0,08042	0,08042	3,62		0	32.048	0,08042	0,08042	4,53
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01347	0	21.814	0,08042	0,08042	6,66	01348	0	23.329	0,08042	0,08042	6,23	01349	0	19.327	0,08042	0,08042	7,52
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	25.585	0,08042	0,08042	5,68		0	23.108	0,08042	0,08042	6,29		0	24.925	0,08042	0,08042	5,83
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01350	0	8.992	0,08042	0,08042	16,16	01351	0	0	0,08042	0,08042	-	01352	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	5.878	0,08042	0,08042	24,72		0	7.526	0,08042	0,08042	19,30
S	S		0	30.660	0,08042	0,08042	4,74		0	37.033	0,08042	0,08042	3,92		0	38.060	0,08042	0,08042	3,82
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01353	0	7.512	0,08042	0,08042	19,34	01354	0	19.507	0,08042	0,08042	7,45	01355	0	24.436	0,08042	0,08042	5,95
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	32.972	0,08042	0,08042	4,41		0	27.337	0,08042	0,08042	5,31		0	25.371	0,08042	0,08042	5,73
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01356	0	22.748	0,08042	0,08042	6,39	01357	0	15.260	0,08042	0,08042	9,52	01358	0	5.621	0,08042	0,08042	25,85
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	27.735	0,08042	0,08042	5,24		0	33.866	0,08042	0,08042	4,29		-1	41.280	0,08042	0,08042	3,52
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01359	0	3.756	0,08042	0,08042	38,68	01360	0	13.149	0,08042	0,08042	11,05	01361	0	17.355	0,08042	0,08042	8,37
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	42.670	0,08042	0,08042	3,40		0	34.477	0,08042	0,08042	4,21		0	25.295	0,08042	0,08042	5,74
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01362	0	17.383	0,08042	0,08042	8,36	01363	0	15.247	0,08042	0,08042	9,53	01364	0	11.729	0,08042	0,08042	12,39
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	18.625	0,08042	0,08042	7,80		0	15.971	0,08042	0,08042	9,10		0	17.488	0,08042	0,08042	8,31
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01365	0	6.437	0,08042	0,08042	22,57	01366	0	722	0,08042	0,08042	NS	01367	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	173	0,08042	0,08042	NS		0	1.316	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	22.000	0,08042	0,08042	6,60		0	26.738	0,08042	0,08042	5,43		0	28.314	0,08042	0,08042	5,13
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					42	42					42	42					42	42	
P	S	01368	0	3.815	0,080	0,080	38,08	01369	0	10.131	0,080	0,080	14,34	01370	0	13.580	0,080	0,080	10,70
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	25.652	0,080	0,080	5,66		0	21.175	0,080	0,080	6,86		0	18.142	0,080	0,080	8,01
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	01371	0	13.764	0,080	0,080	10,55	01372	0	10.662	0,080	0,080	13,63	01373	0	4.586	0,080	0,080	31,68
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	18.288	0,080	0,080	7,94		0	21.660	0,080	0,080	6,71		0	26.601	0,080	0,080	5,46
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	01374	0	40	0,080	0,080	NS	01375	0	1.475	0,080	0,080	98,49	01376	0	7.520	0,080	0,080	19,32
	I		0	679	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	29.826	0,080	0,080	4,87		0	28.758	0,080	0,080	5,05		0	24.330	0,080	0,080	5,97
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	01377	0	12.402	0,080	0,080	11,71	01378	0	14.204	0,080	0,080	10,23	01379	0	12.993	0,080	0,080	11,18
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	19.893	0,080	0,080	7,30		0	18.124	0,080	0,080	8,02		0	19.907	0,080	0,080	7,30
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	01380	0	8.604	0,080	0,080	16,88	01381	0	2.293	0,080	0,080	63,36	01382	0	242	0,080	0,080	NS
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	991	0,080	0,080	NS
S	S		0	24.544	0,080	0,080	5,92		0	29.556	0,080	0,080	4,92		0	31.437	0,080	0,080	4,62
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	01383	0	3.891	0,080	0,080	37,34	01384	0	10.309	0,080	0,080	14,09	01385	0	13.982	0,080	0,080	10,39
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	28.695	0,080	0,080	5,06		0	23.673	0,080	0,080	6,14		0	19.918	0,080	0,080	7,29
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	01386	0	14.626	0,080	0,080	9,93	01387	0	12.315	0,080	0,080	11,80	01388	0	6.933	0,080	0,080	20,95
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	19.443	0,080	0,080	7,47		0	22.525	0,080	0,080	6,45		0	27.829	0,080	0,080	5,22
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	01389	0	943	0,080	0,080	NS	01390	0	974	0,080	0,080	NS	01391	0	6.691	0,080	0,080	21,71
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	32.179	0,080	0,080	4,51		0	32.295	0,080	0,080	4,50		0	28.039	0,080	0,080	5,18
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	01392	0	12.424	0,080	0,080	11,69	01393	0	14.943	0,080	0,080	9,72	01394	0	14.190	0,080	0,080	10,24
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	22.606	0,080	0,080	6,43		0	19.307	0,080	0,080	7,52		0	19.616	0,080	0,080	7,41
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	01395	0	10.086	0,080	0,080	14,40	01396	0	2.983	0,080	0,080	48,70	01397	0	0	0,080	0,080	-
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	1.534	0,080	0,080	94,71
S	S		0	23.351	0,080	0,080	6,22		0	28.526	0,080	0,080	5,09		0	31.592	0,080	0,080	4,60
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	01398	0	2.340	0,080	0,080	62,08	01399	0	10.143	0,080	0,080	14,32	01400	0	15.169	0,080	0,080	9,58
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
S	S		0	30.015	0,08042	0,08042	4,84		0	25.663	0,08042	0,08042	5,66		0	22.287	0,08042	0,08042	6,52
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01401	0	16.344	0,08042	0,08042	8,89	01402	0	13.796	0,08042	0,08042	10,53	01403	0	8.379	0,08042	0,08042	17,34
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	22.235	0,08042	0,08042	6,53		0	25.696	0,08042	0,08042	5,65		0	31.035	0,08042	0,08042	4,68
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01404	0	2.304	0,08042	0,08042	63,05	01405	0	7.539	0,08042	0,08042	19,27	01406	0	14.337	0,08042	0,08042	10,13
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	36.262	0,08042	0,08042	4,01		0	35.264	0,08042	0,08042	4,12		0	26.180	0,08042	0,08042	5,55
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01407	0	15.497	0,08042	0,08042	9,37	01408	0	13.807	0,08042	0,08042	10,52	01409	0	10.874	0,08042	0,08042	13,36
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	18.495	0,08042	0,08042	7,85		0	13.902	0,08042	0,08042	10,45		0	13.083	0,08042	0,08042	11,10
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01410	0	7.192	0,08042	0,08042	20,20	01411	0	3.183	0,08042	0,08042	45,64	01412	0	653	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	15.339	0,08042	0,08042	9,47		0	18.870	0,08042	0,08042	7,70		0	21.235	0,08042	0,08042	6,84
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01413	0	1.585	0,08042	0,08042	91,66	01414	0	5.119	0,08042	0,08042	28,38	01415	0	8.155	0,08042	0,08042	17,81
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	20.755	0,08042	0,08042	7,00		0	17.944	0,08042	0,08042	8,10		0	14.950	0,08042	0,08042	9,72
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01416	0	9.409	0,08042	0,08042	15,44	01417	0	8.402	0,08042	0,08042	17,29	01418	0	5.687	0,08042	0,08042	25,55
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	13.749	0,08042	0,08042	10,57		0	15.084	0,08042	0,08042	9,63		0	18.268	0,08042	0,08042	7,95
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01419	0	2.213	0,08042	0,08042	65,65	01420	0	1.099	0,08042	0,08042	NS	01421	0	3.585	0,08042	0,08042	40,52
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	21.352	0,08042	0,08042	6,80		0	22.141	0,08042	0,08042	6,56		0	20.021	0,08042	0,08042	7,26
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01422	0	6.885	0,08042	0,08042	21,10	01423	0	8.964	0,08042	0,08042	16,21	01424	0	9.108	0,08042	0,08042	15,95
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	16.573	0,08042	0,08042	8,77		0	14.085	0,08042	0,08042	10,31		0	13.994	0,08042	0,08042	10,38
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01425	0	7.316	0,08042	0,08042	19,86	01426	0	4.157	0,08042	0,08042	34,95	01427	0	1.474	0,08042	0,08042	98,56
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	16.374	0,08042	0,08042	8,87		0	19.944	0,08042	0,08042	7,28		0	22.473	0,08042	0,08042	6,46
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01428	0	2.036	0,08042	0,08042	71,35	01429	0	5.363	0,08042	0,08042	27,09	01430	0	8.267	0,08042	0,08042	17,57
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	22.185	0,08042	0,08042	6,55		0	19.405	0,08042	0,08042	7,49		0	16.253	0,08042	0,08042	8,94
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01431	0	9.638	0,080	0,080	15,0	01432	0	9.071	0,080	0,080	16,0	01433	0	6.686	0,080	0,080	21,73

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	14.802	0,08042	0,08042	9,81		0	15.931	0,08042	0,08042	9,12		0	19.135	0,08042	0,08042	7,59
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01434	0	3.429	0,08042	0,08042	42,37	01435	0	1.576	0,08042	0,08042	92,18	01436	0	3.498	0,08042	0,08042	41,53
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	22.648	0,08042	0,08042	6,41		0	24.151	0,08042	0,08042	6,02		0	22.500	0,08042	0,08042	6,46
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01437	0	6.992	0,08042	0,08042	20,78	01438	0	9.586	0,08042	0,08042	15,16	01439	0	10.139	0,08042	0,08042	14,33
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	18.891	0,08042	0,08042	7,69		0	15.766	0,08042	0,08042	9,21		0	14.993	0,08042	0,08042	9,69
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01440	0	8.507	0,08042	0,08042	17,08	01441	0	5.066	0,08042	0,08042	28,68	01442	0	1.482	0,08042	0,08042	98,03
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	17.060	0,08042	0,08042	8,52		0	20.948	0,08042	0,08042	6,94		0	24.347	0,08042	0,08042	5,97
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01443	0	1.432	0,08042	0,08042	NS	01444	0	5.221	0,08042	0,08042	27,83	01445	0	9.447	0,08042	0,08042	15,38
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	24.962	0,08042	0,08042	5,82		0	22.711	0,08042	0,08042	6,40		0	19.593	0,08042	0,08042	7,41
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01446	0	11.645	0,08042	0,08042	12,48	01447	0	11.292	0,08042	0,08042	12,87	01448	0	8.703	0,08042	0,08042	16,69
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	18.154	0,08042	0,08042	8,00		0	19.542	0,08042	0,08042	7,43		0	23.274	0,08042	0,08042	6,24
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01449	0	3.797	0,08042	0,08042	38,26	01450	0	3.532	0,08042	0,08042	41,13	01451	0	11.828	0,08042	0,08042	12,28
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	28.020	0,08042	0,08042	5,18		0	31.494	0,08042	0,08042	4,61		0	25.588	0,08042	0,08042	5,68
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01452	0	15.810	0,08042	0,08042	9,19	01453	0	15.359	0,08042	0,08042	9,46	01454	0	12.534	0,08042	0,08042	11,59
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	17.825	0,08042	0,08042	8,15		0	12.424	0,08042	0,08042	11,69		0	10.482	0,08042	0,08042	13,86
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01455	0	8.764	0,08042	0,08042	16,58	01456	0	4.868	0,08042	0,08042	29,84	01457	0	1.550	0,08042	0,08042	93,73
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	11.543	0,08042	0,08042	12,59		0	14.362	0,08042	0,08042	10,12		0	17.085	0,08042	0,08042	8,50
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01458	0	700	0,08042	0,08042	NS	01459	0	2.615	0,08042	0,08042	55,56	01460	0	5.596	0,08042	0,08042	25,96
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	17.881	0,08042	0,08042	8,12		0	16.252	0,08042	0,08042	8,94		0	13.478	0,08042	0,08042	10,78
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01461	0	7.302	0,08042	0,08042	19,90	01462	0	7.400	0,08042	0,08042	19,63	01463	0	5.898	0,08042	0,08042	24,63
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	11.480	0,08042	0,08042	12,65		0	11.490	0,08042	0,08042	12,64		0	13.520	0,08042	0,08042	10,75

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01464	0	3.110	0,08042	0,08042	46,71	01465	0	1.045	0,08042	0,08042	NS	01466	0	1.650	0,08042	0,08042	88,05
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	16.362	0,08042	0,08042	8,88		0	18.113	0,08042	0,08042	8,02		0	17.463	0,08042	0,08042	8,32
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01467	0	4.190	0,08042	0,08042	34,67	01468	0	6.473	0,08042	0,08042	22,44	01469	0	7.308	0,08042	0,08042	19,88
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	14.862	0,08042	0,08042	9,78		0	12.098	0,08042	0,08042	12,01		0	10.858	0,08042	0,08042	13,38
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01470	0	6.577	0,08042	0,08042	22,09	01471	0	4.462	0,08042	0,08042	32,56	01472	0	2.144	0,08042	0,08042	67,76
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	11.801	0,08042	0,08042	12,31		0	14.370	0,08042	0,08042	10,11		0	17.019	0,08042	0,08042	8,54
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01473	0	1.463	0,08042	0,08042	99,30	01474	0	3.125	0,08042	0,08042	46,49	01475	0	5.699	0,08042	0,08042	25,49
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	18.014	0,08042	0,08042	8,06		0	16.748	0,08042	0,08042	8,67		0	14.306	0,08042	0,08042	10,16
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01476	0	7.393	0,08042	0,08042	19,65	01477	0	7.433	0,08042	0,08042	19,54	01478	0	6.243	0,08042	0,08042	23,27
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	12.513	0,08042	0,08042	11,61		0	12.596	0,08042	0,08042	11,53		0	14.623	0,08042	0,08042	9,93
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01479	0	3.850	0,08042	0,08042	37,73	01480	0	1.762	0,08042	0,08042	82,45	01481	0	2.056	0,08042	0,08042	70,66
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	17.545	0,08042	0,08042	8,28		0	19.591	0,08042	0,08042	7,42		0	19.309	0,08042	0,08042	7,52
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01482	0	4.448	0,08042	0,08042	32,66	01483	0	7.063	0,08042	0,08042	20,57	01484	0	8.457	0,08042	0,08042	17,18
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	16.839	0,08042	0,08042	8,63		0	13.888	0,08042	0,08042	10,46		0	12.387	0,08042	0,08042	11,73
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01485	0	8.049	0,08042	0,08042	18,05	01486	0	5.818	0,08042	0,08042	24,97	01487	0	2.688	0,08042	0,08042	54,05
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	13.348	0,08042	0,08042	10,88		0	16.469	0,08042	0,08042	8,82		0	20.143	0,08042	0,08042	7,21
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01488	0	925	0,08042	0,08042	NS	01489	0	2.770	0,08042	0,08042	52,45	01490	0	6.598	0,08042	0,08042	22,02
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	22.147	0,08042	0,08042	6,56		0	21.295	0,08042	0,08042	6,82		0	18.595	0,08042	0,08042	7,81
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01491	0	9.588	0,08042	0,08042	15,15	01492	0	10.541	0,08042	0,08042	13,78	01493	0	9.462	0,08042	0,08042	15,35
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	16.496	0,08042	0,08042	8,81		0	16.535	0,08042	0,08042	8,79		0	19.148	0,08042	0,08042	7,59
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01494	0	6.445	0,08042	0,08042	22,54	01495	0	1.366	0,08042	0,08042	NS	01496	0	5.708	0,08042	0,08042	25,45
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					42	42					42	42					42	42	
S	S		0	23.334	0,08042	0,08042	6,23		0	27.613	0,08042	0,08042	5,26		0	18.369	0,08042	0,08042	7,91
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01497	0	15.348	0,08042	0,08042	9,47	01498	0	18.894	0,08042	0,08042	7,69	01499	0	17.044	0,08042	0,08042	8,52
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	12.584	0,08042	0,08042	11,54		0	8.713	0,08042	0,08042	16,67		0	7.942	0,08042	0,08042	18,29
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01500	0	12.826	0,08042	0,08042	11,33	01501	0	7.833	0,08042	0,08042	18,55	01502	0	2.848	0,08042	0,08042	51,01
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	9.336	0,08042	0,08042	15,56		0	12.214	0,08042	0,08042	11,89		0	15.640	0,08042	0,08042	9,29
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01503	0	0	0,08042	0,08042	-	01504	0	301	0,08042	0,08042	NS	01505	0	4.030	0,08042	0,08042	36,05
	I		0	548	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	17.746	0,08042	0,08042	8,19		0	17.092	0,08042	0,08042	8,50		0	14.262	0,08042	0,08042	10,19
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01506	0	7.227	0,08042	0,08042	20,10	01507	0	8.515	0,08042	0,08042	17,06	01508	0	7.517	0,08042	0,08042	19,33
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	11.359	0,08042	0,08042	12,79		0	10.188	0,08042	0,08042	14,26		0	11.362	0,08042	0,08042	12,79
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01509	0	4.485	0,08042	0,08042	32,39	01510	0	824	0,08042	0,08042	NS	01511	0	312	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	731	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	14.235	0,08042	0,08042	10,21		0	17.029	0,08042	0,08042	8,53		0	17.684	0,08042	0,08042	8,22
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01512	0	2.736	0,08042	0,08042	53,10	01513	0	5.722	0,08042	0,08042	25,39	01514	0	7.683	0,08042	0,08042	18,91
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	15.616	0,08042	0,08042	9,30		0	12.349	0,08042	0,08042	11,76		0	10.005	0,08042	0,08042	14,52
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01515	0	7.650	0,08042	0,08042	18,99	01516	0	5.784	0,08042	0,08042	25,12	01517	0	2.708	0,08042	0,08042	53,65
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	11.279	0,08042	0,08042	12,88		0	14.021	0,08042	0,08042	10,36		0	16.568	0,08042	0,08042	8,77
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01518	0	386	0,08042	0,08042	NS	01519	0	1.921	0,08042	0,08042	75,63	01520	0	4.875	0,08042	0,08042	29,80
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	353	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	17.242	0,08042	0,08042	8,43		0	16.773	0,08042	0,08042	8,66		0	14.665	0,08042	0,08042	9,91
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01521	0	7.311	0,08042	0,08042	19,87	01522	0	8.259	0,08042	0,08042	17,59	01523	0	7.269	0,08042	0,08042	19,99
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	12.397	0,08042	0,08042	11,72		0	11.654	0,08042	0,08042	12,47		0	12.997	0,08042	0,08042	11,18
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01524	0	4.859	0,08042	0,08042	29,90	01525	0	1.804	0,08042	0,08042	80,53	01526	0	1.171	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	667	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	15.821	0,08042	0,08042	9,18		0	18.615	0,08042	0,08042	7,80		0	19.503	0,08042	0,08042	7,45
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
P	S	01527	0	2.689	0,08042	0,08042	54,03	01528	0	6.388	0,08042	0,08042	22,74	01529	0	9.080	0,08042	0,08042	16,00
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	17.679	0,08042	0,08042	8,22		0	14.405	0,08042	0,08042	10,09		0	11.886	0,08042	0,08042	12,22
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01530	0	9.673	0,08042	0,08042	15,02	01531	0	7.992	0,08042	0,08042	18,18	01532	0	4.041	0,08042	0,08042	35,95
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	11.698	0,08042	0,08042	12,42		0	14.203	0,08042	0,08042	10,23		0	18.402	0,08042	0,08042	7,89
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01533	0	144	0,08042	0,08042	NS	01534	0	378	0,08042	0,08042	NS	01535	0	4.472	0,08042	0,08042	32,49
	I		0	72	0,08042	0,08042	NS		0	265	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	21.989	0,08042	0,08042	6,61		0	22.619	0,08042	0,08042	6,42		0	20.165	0,08042	0,08042	7,20
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01536	0	9.445	0,08042	0,08042	15,38	01537	0	12.177	0,08042	0,08042	11,93	01538	0	12.212	0,08042	0,08042	11,90
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	17.079	0,08042	0,08042	8,51		0	15.806	0,08042	0,08042	9,19		0	17.561	0,08042	0,08042	8,27
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01539	0	9.627	0,08042	0,08042	15,09	01540	0	4.923	0,08042	0,08042	29,51	01541	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-4	3.889	0,08042	0,08042	37,36
S	S		0	21.810	0,08042	0,08042	6,66		0	27.233	0,08042	0,08042	5,33		-3	1.159	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		33	18.878	0,08042	0,08042	7,70
P	S	01542	-36	6.664	0,08042	0,08042	21,80	01543	0	21.822	0,08042	0,08042	6,66	01544	0	23.590	0,08042	0,08042	6,16
	I		51	563	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		1	910	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	3.681	0,08042	0,08042	39,47
	I		-18	12.872	0,08042	0,08042	11,29		0	3.275	0,08042	0,08042	44,36		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01545	0	19.245	0,08042	0,08042	7,55	01546	0	13.217	0,08042	0,08042	10,99	01547	0	5.901	0,08042	0,08042	24,62
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	7.110	0,08042	0,08042	20,43		0	10.385	0,08042	0,08042	13,99		0	14.432	0,08042	0,08042	10,07
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01548	0	0	0,08042	0,08042	-	01549	0	0	0,08042	0,08042	-	01550	0	880	0,08042	0,08042	NS
	I		0	1.891	0,08042	0,08042	76,83		0	4.512	0,08042	0,08042	32,20		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	18.179	0,08042	0,08042	7,99		0	19.119	0,08042	0,08042	7,60		0	16.398	0,08042	0,08042	8,86
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01551	0	7.692	0,08042	0,08042	18,89	01552	0	11.278	0,08042	0,08042	12,88	01553	0	11.360	0,08042	0,08042	12,79
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	12.375	0,08042	0,08042	11,74		0	9.854	0,08042	0,08042	14,74		0	9.938	0,08042	0,08042	14,62
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01554	0	8.018	0,08042	0,08042	18,12	01555	0	1.571	0,08042	0,08042	92,47	01556	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	3.882	0,08042	0,08042	37,42
S	S		0	12.530	0,08042	0,08042	11,59		0	16.446	0,08042	0,08042	8,83		0	18.978	0,08042	0,08042	7,66
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01557	0	43	0,08042	0,08042	NS	01558	0	5.516	0,08042	0,08042	26,34	01559	0	9.523	0,08042	0,08042	15,26
	I		0	2.894	0,08042	0,08042	50,20		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	17.84	0,080	0,080	8,14		0	13.95	0,080	0,080	10,4		0	10.23	0,080	0,080	14,20

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	9 0	42 0,080 42	42 0,080 42	-		0	2 0	42 0,080 42	42 0,080 42	1 -		0	4 0	42 0,080 42	42 0,080 42	-
P	S	01560	0	10.854	0,080 42	0,080 42	13,38	01561	-1	9.154	0,080 42	0,080 42	15,87	01562	0	5.535	0,080 42	0,080 42	26,25
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	10.454	0,080 42	0,080 42	13,90		1	13.388	0,080 42	0,080 42	10,85		1	17.142	0,080 42	0,080 42	8,47
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01563	0	1.993	0,080 42	0,080 42	72,89	01564	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01565	0	3.699	0,080 42	0,080 42	39,27
	I		0	2.668	0,080 42	0,080 42	54,45		1	2.526	0,080 42	0,080 42	57,51		0	1.303	0,080 42	0,080 42	NS
S	S		0	19.393	0,080 42	0,080 42	7,49		-1	18.401	0,080 42	0,080 42	7,90		0	16.475	0,080 42	0,080 42	8,82
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01566	0	8.495	0,080 42	0,080 42	17,10	01567	0	10.896	0,080 42	0,080 42	13,33	01568	0	10.431	0,080 42	0,080 42	13,93
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	13.413	0,080 42	0,080 42	10,83		0	11.553	0,080 42	0,080 42	12,57		0	12.022	0,080 42	0,080 42	12,08
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01569	0	7.384	0,080 42	0,080 42	19,67	01570	0	2.458	0,080 42	0,080 42	59,10	01571	0	325	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	3.796	0,080 42	0,080 42	38,27
S	S		0	14.592	0,080 42	0,080 42	9,96		0	18.256	0,080 42	0,080 42	7,96		0	20.881	0,080 42	0,080 42	6,96
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01572	0	648	0,080 42	0,080 42	NS	01573	0	5.105	0,080 42	0,080 42	28,46	01574	0	10.848	0,080 42	0,080 42	13,39
	I		0	2.851	0,080 42	0,080 42	50,96		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	20.244	0,080 42	0,080 42	7,18		0	16.622	0,080 42	0,080 42	8,74		0	12.732	0,080 42	0,080 42	11,41
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01575	0	13.464	0,080 42	0,080 42	10,79	01576	0	12.636	0,080 42	0,080 42	11,50	01577	0	7.914	0,080 42	0,080 42	18,36
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	10.958	0,080 42	0,080 42	13,26		0	12.163	0,080 42	0,080 42	11,94		0	16.238	0,080 42	0,080 42	8,95
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01578	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01579	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01580	0	467	0,080 42	0,080 42	NS
	I		0	296	0,080 42	0,080 42	NS		0	5.703	0,080 42	0,080 42	25,47		0	1.323	0,080 42	0,080 42	NS
S	S		0	21.541	0,080 42	0,080 42	6,74		0	24.521	0,080 42	0,080 42	5,92		0	22.805	0,080 42	0,080 42	6,37
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01581	0	8.871	0,080 42	0,080 42	16,38	01582	0	15.277	0,080 42	0,080 42	9,51	01583	0	17.243	0,080 42	0,080 42	8,43
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	18.407	0,080 42	0,080 42	7,89		0	15.404	0,080 42	0,080 42	9,43		0	15.878	0,080 42	0,080 42	9,15
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01584	0	14.915	0,080 42	0,080 42	9,74	01585	0	9.483	0,080 42	0,080 42	15,32	01586	0	3.857	0,080 42	0,080 42	37,67
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	19.973	0,080 42	0,080 42	7,27		0	25.914	0,080 42	0,080 42	5,61		0	32.307	0,080 42	0,080 42	4,50
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01587	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01588	-12	19.353	0,080 42	0,080 42	7,51	01589	0	29.434	0,080 42	0,080 42	4,94
	I		159	57.679	0,080 42	0,080 42	2,52		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	670	0,080 42	0,080 42	NS
	I		-60	101.926	0,080 42	0,080 42	1,43		13	29.492	0,080 42	0,080 42	4,93		0	6.259	0,080 42	0,080 42	23,21
P	S	01590	0	26.471	0,080 42	0,080 42	5,49	01591	0	20.439	0,080 42	0,080 42	7,11	01592	0	11.902	0,080 42	0,080 42	12,21

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	7.687	0,08042	0,08042	18,90		0	9.906	0,08042	0,08042	14,67		0	10.909	0,08042	0,08042	13,32
	I		0	1.352	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01593	0	148	0,08042	0,08042	NS	01594	0	0	0,08042	0,08042	-	01595	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	1.096	0,08042	0,08042	NS		0	14.229	0,08042	0,08042	10,21		0	9.320	0,08042	0,08042	15,59
S	S		0	14.567	0,08042	0,08042	9,97		0	17.687	0,08042	0,08042	8,21		0	16.014	0,08042	0,08042	9,07
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01596	0	5.217	0,08042	0,08042	27,85	01597	0	14.353	0,08042	0,08042	10,12	01598	0	17.203	0,08042	0,08042	8,44
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	11.481	0,08042	0,08042	12,65		0	8.393	0,08042	0,08042	17,31		0	7.789	0,08042	0,08042	18,65
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01599	0	14.457	0,08042	0,08042	10,05	01600	0	5.760	0,08042	0,08042	25,22	01601	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	7.864	0,08042	0,08042	18,47
S	S		0	8.983	0,08042	0,08042	16,17		0	12.151	0,08042	0,08042	11,96		0	16.379	0,08042	0,08042	8,87
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01602	0	0	0,08042	0,08042	-	01603	0	2.233	0,08042	0,08042	65,06	01604	0	11.219	0,08042	0,08042	12,95
	I		0	13.781	0,08042	0,08042	10,54		0	4.112	0,08042	0,08042	35,33		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	17.597	0,08042	0,08042	8,26		0	13.669	0,08042	0,08042	10,63		0	8.951	0,08042	0,08042	16,23
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01605	0	15.433	0,08042	0,08042	9,41	01606	12	15.141	0,08042	0,08042	9,59	01607	-11	10.471	0,08042	0,08042	13,87
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-1	7.560	0,08042	0,08042	19,22		-36	9.641	0,08042	0,08042	15,07		77	13.233	0,08042	0,08042	10,98
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		17	258	0,08042	0,08042	NS		12	984	0,08042	0,08042	NS
P	S	01608	15	7.790	0,08042	0,08042	18,65	01609	0	0	0,08042	0,08042	-	01610	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-34	7.305	0,08042	0,08042	19,89		70	11.107	0,08042	0,08042	13,08		1	7.173	0,08042	0,08042	20,25
S	S		35	16.940	0,08042	0,08042	8,58		-78	17.903	0,08042	0,08042	8,12		-2	16.247	0,08042	0,08042	8,94
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01611	0	8.657	0,08042	0,08042	16,78	01612	0	14.314	0,08042	0,08042	10,15	01613	0	15.757	0,08042	0,08042	9,22
	I		0	1.188	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	12.875	0,08042	0,08042	11,28		0	10.041	0,08042	0,08042	14,47		0	9.616	0,08042	0,08042	15,11
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01614	0	11.891	0,08042	0,08042	12,22	01615	0	5.292	0,08042	0,08042	27,45	01616	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		1	6.457	0,08042	0,08042	22,50
S	S		0	10.928	0,08042	0,08042	13,29		0	13.617	0,08042	0,08042	10,67		1	17.670	0,08042	0,08042	8,22
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01617	0	0	0,08042	0,08042	-	01618	2	995	0,08042	0,08042	NS	01619	0	11.095	0,08042	0,08042	13,09
	I		0	13.603	0,08042	0,08042	10,68		-1	3.366	0,08042	0,08042	43,16		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	19.835	0,08042	0,08042	7,32		-1	16.892	0,08042	0,08042	8,60		0	12.330	0,08042	0,08042	11,78
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01620	0	18.221	0,08042	0,08042	7,97	01621	0	19.771	0,08042	0,08042	7,35	01622	0	15.348	0,08042	0,08042	9,47
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	9.780	0,08042	0,08042	14,85		0	9.255	0,08042	0,08042	15,70		0	10.786	0,08042	0,08042	13,47
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					42	42					42	42					42	42	
P	S	01623	0	3.396	0,080	0,080	42,78	01624	0	0	0,080	0,080	-	01625	0	0	0,080	0,080	-
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	14.348	0,080	0,080	10,13		0	15.925	0,080	0,080	9,12
S	S		0	15.322	0,080	0,080	9,48		0	20.702	0,080	0,080	7,02		0	21.390	0,080	0,080	6,79
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	01626	0	2.951	0,080	0,080	49,23	01627	0	17.566	0,080	0,080	8,27	01628	0	24.115	0,080	0,080	6,02
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	16.629	0,080	0,080	8,74		0	12.203	0,080	0,080	11,91		0	11.358	0,080	0,080	12,79
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	01629	0	22.966	0,080	0,080	6,33	01630	0	14.887	0,080	0,080	9,76	01631	0	5.306	0,080	0,080	27,38
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	14.102	0,080	0,080	10,30		0	19.782	0,080	0,080	7,34		0	25.787	0,080	0,080	5,63
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	01632	0	0	0,080	0,080	-	01633	511	8.860	0,080	0,080	16,38	01634	0	27.962	0,080	0,080	5,20
	I		99	19.701	0,080	0,080	7,37		-825	6.164	0,080	0,080	23,60		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	3.033	0,080	0,080	47,90
	I		17	61.210	0,080	0,080	2,37		1	39.741	0,080	0,080	3,66		0	13.318	0,080	0,080	10,91
P	S	01635	0	30.454	0,080	0,080	4,77	01636	0	27.019	0,080	0,080	5,38	01637	0	20.343	0,080	0,080	7,14
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		0	10.676	0,080	0,080	13,61		0	12.612	0,080	0,080	11,52		0	10.450	0,080	0,080	13,90
	I		0	4.708	0,080	0,080	30,86		0	2.314	0,080	0,080	62,78		0	2.185	0,080	0,080	66,49
P	S	01638	0	5.731	0,080	0,080	25,35	01639	0	0	0,080	0,080	-	01640	0	0	0,080	0,080	-
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	21.517	0,080	0,080	6,75		0	36.948	0,080	0,080	3,93
S	S		0	5.826	0,080	0,080	24,94		0	3.581	0,080	0,080	40,57		1	3.650	0,080	0,080	39,80
	I		0	2.100	0,080	0,080	69,18		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	01641	0	0	0,080	0,080	-	01642	0	14.969	0,080	0,080	9,71	01643	0	23.496	0,080	0,080	6,18
	I		0	7.101	0,080	0,080	20,46		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		-7	688	0,080	0,080	NS		0	1.021	0,080	0,080	NS		0	3.846	0,080	0,080	37,77
	I		1	220	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	01644	0	23.295	0,080	0,080	6,24	01645	0	14.867	0,080	0,080	9,77	01646	0	0	0,080	0,080	-
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	5.915	0,080	0,080	24,56
S	S		0	4.695	0,080	0,080	30,94		0	3.116	0,080	0,080	46,62		0	2.513	0,080	0,080	57,81
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
P	S	01647	0	0	0,080	0,080	-	01648	0	0	0,080	0,080	-	01649	0	9.239	0,080	0,080	15,72
	I		21	34.260	0,080	0,080	4,24		-21	22.177	0,080	0,080	6,55		0	1.875	0,080	0,080	77,48
S	S		-22	4.750	0,080	0,080	30,59		22	2.685	0,080	0,080	54,11		0	796	0,080	0,080	NS
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		1	1.129	0,080	0,080	NS
P	S	01650	0	20.086	0,080	0,080	7,23	01651	14	22.690	0,080	0,080	6,40	01652	1.075	18.124	0,080	0,080	8,00
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
S	S		-1	2.348	0,080	0,080	61,87		-42	3.073	0,080	0,080	47,28		-3.109	3.600	0,080	0,080	40,55
	I		0	408	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-		1.458	184	0,080	0,080	NS
P	S	01653	415	18.859	0,080	0,080	7,70	01654	760	5.905	0,080	0,080	24,57	01655	0	0	0,080	0,080	-
	I		-8.715	12.676	0,080	0,080	11,61		5.931	25.270	0,080	0,080	5,70		79	28.876	0,080	0,080	5,03

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
S	S		9.667	3.445	0,08042	0,08042	41,55		-6.448	3.276	0,08042	0,08042	44,78		-86	5.241	0,08042	0,08042	27,72
	I		-460	1.448	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01656	-24	3.052	0,08042	0,08042	47,60	01657	-1	17.296	0,08042	0,08042	8,40	01658	0	22.034	0,08042	0,08042	6,59
	I		19	12.166	0,08042	0,08042	11,94		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		3	3.483	0,08042	0,08042	41,71		0	3.108	0,08042	0,08042	46,74		0	4.113	0,08042	0,08042	35,32
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01659	0	18.830	0,08042	0,08042	7,72	01660	0	12.576	0,08042	0,08042	11,55	01661	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		2	3.579	0,08042	0,08042	40,59
S	S		0	4.271	0,08042	0,08042	34,01		1	3.629	0,08042	0,08042	40,03		2	3.180	0,08042	0,08042	45,68
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-1	24	0,08042	0,08042	NS		-2	1.524	0,08042	0,08042	95,33
P	S	01662	0	0	0,08042	0,08042	-	01663	0	0	0,08042	0,08042	-	01664	1	4.538	0,08042	0,08042	32,01
	I		96	29.767	0,08042	0,08042	4,88		58	24.893	0,08042	0,08042	5,84		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		195	5.661	0,08042	0,08042	25,66		-194	6.229	0,08042	0,08042	23,33		-1	4.476	0,08042	0,08042	32,46
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		1	29	0,08042	0,08042	NS
P	S	01665	0	21.396	0,08042	0,08042	6,79	01666	0	27.510	0,08042	0,08042	5,28	01667	0	26.121	0,08042	0,08042	5,56
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	5.163	0,08042	0,08042	28,14		0	6.223	0,08042	0,08042	23,35		0	4.366	0,08042	0,08042	33,27
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01668	0	13.937	0,08042	0,08042	10,42	01669	0	0	0,08042	0,08042	-	01670	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		1	15.658	0,08042	0,08042	9,28		0	48.609	0,08042	0,08042	2,99
S	S		0	834	0,08042	0,08042	NS		0	1.197	0,08042	0,08042	NS		0	3.410	0,08042	0,08042	42,60
	I		0	193	0,08042	0,08042	NS		-2	566	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01671	0	0	0,08042	0,08042	-	01672	0	14.054	0,08042	0,08042	10,34	01673	0	30.732	0,08042	0,08042	4,73
	I		-1	20.642	0,08042	0,08042	7,04		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		3	1.637	0,08042	0,08042	88,75		0	554	0,08042	0,08042	NS		0	2.323	0,08042	0,08042	62,54
	I		-1	629	0,08042	0,08042	NS		0	1.402	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01674	0	33.621	0,08042	0,08042	4,32	01675	0	24.173	0,08042	0,08042	6,01	01676	47	4.687	0,08042	0,08042	30,99
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-26	1.700	0,08042	0,08042	85,46
S	S		0	3.685	0,08042	0,08042	39,42		0	4.490	0,08042	0,08042	32,36		-52	7.327	0,08042	0,08042	19,83
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01677	0	0	0,08042	0,08042	-	01678	23	3.913	0,08042	0,08042	37,13	01679	11	18.968	0,08042	0,08042	7,66
	I		3	4.334	0,08042	0,08042	33,52		-37	2.228	0,08042	0,08042	65,21		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		72	7.114	0,08042	0,08042	20,42		17	19.440	0,08042	0,08042	7,47		-20	17.332	0,08042	0,08042	8,38
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-1	7.272	0,08042	0,08042	19,98		2	5.674	0,08042	0,08042	25,60
P	S	01680	0	27.797	0,08042	0,08042	5,23	01681	0	29.002	0,08042	0,08042	5,01	01682	0	26.699	0,08042	0,08042	5,44
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	17.936	0,08042	0,08042	8,10		0	18.472	0,08042	0,08042	7,86		0	15.141	0,08042	0,08042	9,59
	I		0	3.736	0,08042	0,08042	38,89		0	2.724	0,08042	0,08042	53,33		0	4.307	0,08042	0,08042	33,73
P	S	01683	0	18.314	0,08042	0,08042	7,93	01684	0	0	0,08042	0,08042	-	01685	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	10.640	0,08042	0,08042	13,65		8	87.140	0,08042	0,08042	1,67
S	S		0	4.560	0,08042	0,08042	31,86		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	9.824	0,08042	0,08042	14,79		0	28.265	0,08042	0,08042	5,14		-3	50.805	0,08042	0,08042	2,86
P	S	01686	0	0	0,080	0,080	-	01687	0	9.660	0,080	0,080	15,0	01688	0	27.74	0,080	0,080	5,24

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		-30	37.514	0,08042	0,08042	3,87		0	0	0,08042	0,08042	4 -		0	7 0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	41.816	0,08042	0,08042	3,47		0	20.440	0,08042	0,08042	7,11		0	3.651	0,08042	0,08042	39,79
P	S	01689	0	31.090	0,08042	0,08042	4,67	01690	0	26.487	0,08042	0,08042	5,48	01691	0	8.933	0,08042	0,08042	16,26
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	2.265	0,08042	0,08042	64,14		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	969	0,08042	0,08042	NS		0	15.673	0,08042	0,08042	9,27
P	S	01692	0	0	0,08042	0,08042	-	01693	0	0	0,08042	0,08042	-	01694	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-26	42.093	0,08042	0,08042	3,45		-278	94.396	0,08042	0,08042	1,54		3	14.739	0,08042	0,08042	9,86
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		29	39.274	0,08042	0,08042	3,70		-243	42.321	0,08042	0,08042	3,43		-2	32.094	0,08042	0,08042	4,53
P	S	01695	0	21.790	0,08042	0,08042	6,67	01696	-1	29.146	0,08042	0,08042	4,98	01697	-95	28.156	0,08042	0,08042	5,16
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		15	5.296	0,08042	0,08042	27,43
	I		0	11.422	0,08042	0,08042	12,72		2	2.566	0,08042	0,08042	56,62		127	8.098	0,08042	0,08042	17,94
P	S	01698	2.245	28.606	0,08042	0,08042	5,06	01699	-2.402	31.528	0,08042	0,08042	4,62	01700	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		24.139	7.158	0,08042	0,08042	19,55		2.523	45.860	0,08042	0,08042	3,16		3.938	69.428	0,08042	0,08042	2,08
S	S		-12.989	8.706	0,08042	0,08042	17,02		-9.979	3.529	0,08042	0,08042	41,80		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		22.911	23.654	0,08042	0,08042	5,93		76.181	36.740	0,08042	0,08042	3,49		-3.091	44.412	0,08042	0,08042	3,29
P	S	01701	0	0	0,08042	0,08042	-	01702	-95	17.225	0,08042	0,08042	8,44	01703	-1	26.954	0,08042	0,08042	5,39
	I		-413	49.402	0,08042	0,08042	2,94		75	7.777	0,08042	0,08042	18,68		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		883	32.894	0,08042	0,08042	4,41		15	15.923	0,08042	0,08042	9,12		0	4.528	0,08042	0,08042	32,08
P	S	01704	0	27.720	0,08042	0,08042	5,24	01705	-49	18.962	0,08042	0,08042	7,66	01706	27	11.127	0,08042	0,08042	13,06
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		23	2.689	0,08042	0,08042	54,02		-12	6.226	0,08042	0,08042	23,33
S	S		0	142	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	5.357	0,08042	0,08042	27,12		-15	11.192	0,08042	0,08042	12,98		-30	22.358	0,08042	0,08042	6,50
P	S	01707	0	0	0,08042	0,08042	-	01708	0	0	0,08042	0,08042	-	01709	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-70	30.611	0,08042	0,08042	4,75		114	95.768	0,08042	0,08042	1,52		-34	18.644	0,08042	0,08042	7,79
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-51	40.956	0,08042	0,08042	3,55		-175	49.946	0,08042	0,08042	2,91		37	32.925	0,08042	0,08042	4,41
P	S	01710	0	19.962	0,08042	0,08042	7,28	01711	0	32.352	0,08042	0,08042	4,49	01712	0	35.293	0,08042	0,08042	4,12
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	4.009	0,08042	0,08042	36,24		0	3.566	0,08042	0,08042	40,74
	I		-1	9.488	0,08042	0,08042	15,31		0	807	0,08042	0,08042	NS		0	66	0,08042	0,08042	NS
P	S	01713	0	29.728	0,08042	0,08042	4,89	01714	-5	3.939	0,08042	0,08042	36,88	01715	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		100	78.040	0,08042	0,08042	1,86
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	7.654	0,08042	0,08042	18,98		-3	31.790	0,08042	0,08042	4,57		-150	58.764	0,08042	0,08042	2,47
P	S	01716	0	0	0,08042	0,08042	-	01717	-4	2.169	0,08042	0,08042	66,98	01718	0	32.890	0,08042	0,08042	4,42
	I		-205	95.833	0,08042	0,08042	1,52		3	5.346	0,08042	0,08042	27,17		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		113	64.268	0,08042	0,08042	2,26		2	38.341	0,08042	0,08042	3,79		0	13.605	0,08042	0,08042	10,68
P	S	01719	0	43.170	0,08042	0,08042	3,37	01720	0	39.299	0,08042	0,08042	3,70	01721	-45	12.067	0,08042	0,08042	12,04
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	5.056	0,08042	0,08042	28,73		0	11.784	0,08042	0,08042	12,33		20	32.073	0,08042	0,08042	4,53
P	S	01722	0	0	0,08042	0,08042	-	01723	0	3.823	0,08042	0,08042	38,00	01724	0	13.621	0,08042	0,08042	10,67
	I		-54	44.733	0,08042	0,08042	3,25		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	29.852	0,08042	0,08042	4,87		0	27.005	0,08042	0,08042	5,38
	I		-39	50.102	0,08042	0,08042	2,90		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01725	0	22.356	0,08042	0,08042	6,50	01726	0	25.879	0,08042	0,08042	5,61	01727	0	26.427	0,08042	0,08042	5,50
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	25.193	0,08042	0,08042	5,77		0	24.185	0,08042	0,08042	6,01		0	21.799	0,08042	0,08042	6,66
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.080	0,08042	0,08042	NS
P	S	01728	0	23.749	0,08042	0,08042	6,12	01729	0	10.935	0,08042	0,08042	13,29	01730	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-2	49.559	0,08042	0,08042	2,93
S	S		0	13.992	0,08042	0,08042	10,38		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	6.265	0,08042	0,08042	23,19		0	20.090	0,08042	0,08042	7,23		0	94.461	0,08042	0,08042	1,54
P	S	01731	0	0	0,08042	0,08042	-	01732	0	0	0,08042	0,08042	-	01733	0	26.467	0,08042	0,08042	5,49
	I		5	177.580	0,16085	0,16085	1,60		7	8.346	0,08042	0,08042	17,41		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-14	197.605	0,16085	0,16085	1,67		0	56.747	0,08042	0,08042	2,56		0	14.250	0,08042	0,08042	10,19
P	S	01734	0	34.277	0,08042	0,08042	4,24	01735	0	32.527	0,08042	0,08042	4,47	01736	0	22.519	0,08042	0,08042	6,45
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	732	0,08042	0,08042	NS		0	2.548	0,08042	0,08042	57,02		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	109	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	7.971	0,08042	0,08042	18,23
P	S	01737	0	0	0,08042	0,08042	-	01738	0	0	0,08042	0,08042	-	01739	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	7.211	0,08042	0,08042	20,15		156	165.811	0,18096	0,18096	2,93		-24	56.361	0,08042	0,08042	2,58
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	46.320	0,08042	0,08042	3,14		96	191.100	0,16085	0,16085	1,76		-21	102.822	0,08042	0,08042	1,41
P	S	01740	0	17.611	0,08042	0,08042	8,25	01741	0	30.542	0,08042	0,08042	4,76	01742	-8	33.460	0,08042	0,08042	4,34
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-23	3.757	0,08042	0,08042	38,67
	I		0	29.246	0,08042	0,08042	4,97		0	6.904	0,08042	0,08042	21,04		36	5.235	0,08042	0,08042	27,75
P	S	01743	-5.923	29.352	0,08042	0,08042	4,99	01744	6.224	31.351	0,08042	0,08042	4,59	01745	197	14.138	0,08042	0,08042	10,27
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		10.151	65.228	0,08042	0,08042	2,19		86	32.932	0,08042	0,08042	4,41
S	S		-1.534	13.869	0,08042	0,08042	10,50		-12.185	4.759	0,08042	0,08042	31,10		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		5.819	21.753	0,08042	0,08042	6,62		4.978	91.458	0,08042	0,08042	1,58		-138	52.139	0,08042	0,08042	2,79
P	S	01746	-3	28.688	0,08042	0,08042	5,06	01747	0	33.637	0,08042	0,08042	4,32	01748	41	25.103	0,08042	0,08042	5,79
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-2	15.286	0,08042	0,08042	9,50		0	7.104	0,08042	0,08042	20,45		-2	17.823	0,08042	0,08042	8,15
P	S	01749	23	2.686	0,08042	0,08042	54,09	01750	0	0	0,08042	0,08042	-	01751	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-25	403	0,080	0,080	NS		421	115.0	0,180	0,180	8,17		213	86.75	0,080	0,080	1,67

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					42	42				24	96	96				3	42	42	
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		-1	49.64 0	0,080 42	0,080 42	2,93		-147	153.1 24	0,180 96	0,180 96	3,49		128	131.1 82	0,080 42	0,080 42	1,11
P	S	01752	0	10.11 0	0,080 42	0,080 42	14,3 7	01753	0	30.34 7	0,080 42	0,080 42	4,79	01754	0	37.21 6	0,080 42	0,080 42	3,90
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	1.645	0,080 42	0,080 42	88,3 1		0	5.867	0,080 42	0,080 42	24,76
	I		0	30.09 6	0,080 42	0,080 42	4,83		0	4.435	0,080 42	0,080 42	32,7 6		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01755	0	37.86 1	0,080 42	0,080 42	3,84	01756	0	25.91 7	0,080 42	0,080 42	5,61	01757	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		-8	21.21 9	0,080 42	0,080 42	6,85
S	S		0	243	0,080 42	0,080 42	NS		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	2.818	0,080 42	0,080 42	51,5 5		0	24.98 6	0,080 42	0,080 42	5,81		-3	89.55 8	0,080 42	0,080 42	1,62
P	S	01758	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01759	0	25.00 1	0,080 42	0,080 42	5,81	01760	0	44.06 6	0,080 42	0,080 42	3,30
	I		10	41.84 6	0,080 42	0,080 42	3,47		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		5	111.1 66	0,080 42	0,080 42	1,31		0	34.05 6	0,080 42	0,080 42	4,27		0	10.32 3	0,080 42	0,080 42	14,07
P	S	01761	0	47.47 7	0,080 42	0,080 42	3,06	01762	0	36.01 4	0,080 42	0,080 42	4,03	01763	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		30	48.92 2	0,080 42	0,080 42	2,97
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	9.470	0,080 42	0,080 42	15,3 4		0	33.04 5	0,080 42	0,080 42	4,40		19	131.3 91	0,080 42	0,080 42	1,11
P	S	01764	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01765	0	8.727	0,080 42	0,080 42	16,6 5	01766	0	17.10 7	0,080 42	0,080 42	8,49
	I		-7	57.59 8	0,160 85	0,160 85	4,93		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	31.99 3	0,080 42	0,080 42	4,54		0	27.03 0	0,080 42	0,080 42	5,37
	I		-6	161.9 21	0,160 85	0,160 85	1,75		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01767	0	20.67 3	0,080 42	0,080 42	7,03	01768	0	21.60 9	0,080 42	0,080 42	6,72	01769	0	19.46 8	0,080 42	0,080 42	7,46
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	23.28 9	0,080 42	0,080 42	6,24		0	21.57 0	0,080 42	0,080 42	6,74		0	18.49 6	0,080 42	0,080 42	7,85
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01770	0	13.23 0	0,080 42	0,080 42	10,9 8	01771	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01772	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	9.764	0,080 42	0,080 42	14,8 8		8	72.85 3	0,080 42	0,080 42	1,99
S	S		0	9.543	0,080 42	0,080 42	15,2 2		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	4.126	0,080 42	0,080 42	35,2 1		0	17.95 1	0,080 42	0,080 42	8,09		38	23.69 9	0,080 42	0,080 42	6,13
P	S	01773	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01774	0	13.55 9	0,080 42	0,080 42	10,7 1	01775	0	30.91 5	0,080 42	0,080 42	4,70
	I		2	38.87 6	0,080 42	0,080 42	3,74		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	254	0,080 42	0,080 42	NS
	I		-2	31.77 3	0,080 42	0,080 42	4,57		0	15.95 2	0,080 42	0,080 42	9,11		0	1.481	0,080 42	0,080 42	98,09
P	S	01776	0	32.38 8	0,080 42	0,080 42	4,49	01777	0	24.24 1	0,080 42	0,080 42	5,99	01778	0	4.100	0,080 42	0,080 42	35,43
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	5.273	0,080 42	0,080 42	27,5 5		0	3.470	0,080 42	0,080 42	41,8 7		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	9.097	0,080 42	0,080 42	15,97
P	S	01779	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01780	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01781	0	2.121	0,080 42	0,080 42	68,49
	I		26	41.89 9	0,080 42	0,080 42	3,47		190	78.81 7	0,080 42	0,080 42	1,84		-2	13.26 8	0,080 42	0,080 42	10,95
S	S		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		-29	27.63 7	0,080 42	0,080 42	5,26		187	24.82 4	0,080 42	0,080 42	5,85		2	25.29 9	0,080 42	0,080 42	5,74

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
P	S	01782	0	24.579	0,08042	0,08042	5,91	01783	1	32.043	0,08042	0,08042	4,53	01784	89	31.195	0,08042	0,08042	4,66
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		-1	1.291	0,08042	0,08042	NS		-36	7.372	0,08042	0,08042	19,71
	I		0	8.616	0,08042	0,08042	16,86		-1	1.373	0,08042	0,08042	NS		-98	7.296	0,08042	0,08042	19,91
P	S	01785	4.862	31.410	0,08042	0,08042	4,59	01786	-18	43.056	0,08042	0,08042	3,37	01787	-3.813	36.096	0,08042	0,08042	4,05
	I		19.692	4.007	0,08042	0,08042	35,16		-11.731	52.072	0,08042	0,08042	2,84		-256	108.005	0,08042	0,08042	1,35
S	S		-6.869	11.816	0,08042	0,08042	12,42		-2.754	11.169	0,08042	0,08042	13,06		1.151	8.106	0,08042	0,08042	17,89
	I		1.388	20.940	0,08042	0,08042	6,92		34.399	37.517	0,08042	0,08042	3,67		1.494	60.310	0,08042	0,08042	2,40
P	S	01788	2.046	833	0,08042	0,08042	NS	01789	77	24.595	0,08042	0,08042	5,91	01790	1	30.293	0,08042	0,08042	4,80
	I		2.259	80.131	0,08042	0,08042	1,81		-73	15.794	0,08042	0,08042	9,20		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-1	1.433	0,08042	0,08042	NS
	I		4.348	34.893	0,08042	0,08042	4,14		81	20.572	0,08042	0,08042	7,06		1	7.748	0,08042	0,08042	18,75
P	S	01791	0	30.989	0,08042	0,08042	4,69	01792	255	22.260	0,08042	0,08042	6,52	01793	-30	12.323	0,08042	0,08042	11,79
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-229	541	0,08042	0,08042	NS		13	3.178	0,08042	0,08042	45,71
S	S		-2	3.344	0,08042	0,08042	43,44		-137	1.284	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		2	4.899	0,08042	0,08042	29,65		123	7.274	0,08042	0,08042	19,97		26	14.827	0,08042	0,08042	9,80
P	S	01794	0	0	0,08042	0,08042	-	01795	0	0	0,08042	0,08042	-	01796	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		86	26.960	0,08042	0,08042	5,39		-84	81.022	0,08042	0,08042	1,79		34	17.967	0,08042	0,08042	8,09
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		51	31.038	0,08042	0,08042	4,68		-88	27.685	0,08042	0,08042	5,25		-37	23.764	0,08042	0,08042	6,11
P	S	01797	0	16.530	0,08042	0,08042	8,79	01798	0	29.190	0,08042	0,08042	4,98	01799	0	35.405	0,08042	0,08042	4,10
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-2	343	0,08042	0,08042	NS		0	7.788	0,08042	0,08042	18,65		0	6.208	0,08042	0,08042	23,40
	I		0	5.807	0,08042	0,08042	25,02		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01800	0	31.533	0,08042	0,08042	4,61	01801	5	6.147	0,08042	0,08042	23,63	01802	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-161	70.354	0,08042	0,08042	2,07
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	5.279	0,08042	0,08042	27,52		3	27.703	0,08042	0,08042	5,24		220	47.365	0,08042	0,08042	3,07
P	S	01803	0	0	0,08042	0,08042	-	01804	4	2.123	0,08042	0,08042	68,43	01805	0	32.518	0,08042	0,08042	4,47
	I		207	87.052	0,08042	0,08042	1,67		-3	4.508	0,08042	0,08042	32,23		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-164	51.662	0,08042	0,08042	2,81		-2	34.019	0,08042	0,08042	4,27		0	11.938	0,08042	0,08042	12,17
P	S	01806	0	42.593	0,08042	0,08042	3,41	01807	0	38.720	0,08042	0,08042	3,75	01808	47	12.016	0,08042	0,08042	12,09
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	3.986	0,08042	0,08042	36,45		0	10.100	0,08042	0,08042	14,38		-9	27.451	0,08042	0,08042	5,29
P	S	01809	0	0	0,08042	0,08042	-	01810	0	5.543	0,08042	0,08042	26,21	01811	0	11.910	0,08042	0,08042	12,20
	I		19	37.673	0,08042	0,08042	3,86		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	25.895	0,08042	0,08042	5,61		0	23.483	0,08042	0,08042	6,19
	I		18	39.539	0,08042	0,08042	3,67		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01812	11	16.459	0,08042	0,08042	8,83	01813	-22	21.391	0,08042	0,08042	6,79	01814	-4	19.676	0,08042	0,08042	7,38
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		16	1.500	0,08042	0,08042	96,85		12	3.282	0,08042	0,08042	44,26
S	S		-12	20.31	0,080	0,080	7,15		25	18.82	0,080	0,080	7,72		5	17.97	0,080	0,080	8,08

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	2 0	42 0,080 42	42 0,080 42	-		0	4 0	42 0,080 42	42 0,080 42	-		0	4 0	42 0,080 42	42 0,080 42	-
P	S	01815	2	18.406	0,080 42	0,080 42	7,89	01816	3	5.838	0,080 42	0,080 42	24,88	01817	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		-4	13.069	0,080 42	0,080 42	11,12		-8	5.025	0,080 42	0,080 42	28,91		1	14.336	0,080 42	0,080 42	10,13
S	S		-2	14.944	0,080 42	0,080 42	9,72		5	11.116	0,080 42	0,080 42	13,07		-1	10.703	0,080 42	0,080 42	13,57
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01818	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01819	0	9.535	0,080 42	0,080 42	15,24	01820	0	23.264	0,080 42	0,080 42	6,24
	I		-3	22.905	0,080 42	0,080 42	6,34		0	3.899	0,080 42	0,080 42	37,26		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		1	10.820	0,080 42	0,080 42	13,43		0	6.799	0,080 42	0,080 42	21,37		0	5.267	0,080 42	0,080 42	27,58
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01821	0	28.796	0,080 42	0,080 42	5,05	01822	0	22.617	0,080 42	0,080 42	6,42	01823	0	4.495	0,080 42	0,080 42	32,32
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	6.767	0,080 42	0,080 42	21,47		0	8.161	0,080 42	0,080 42	17,80		0	8.691	0,080 42	0,080 42	16,72
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01824	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01825	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01826	0	0	0,080 42	0,080 42	-
	I		0	15.906	0,080 42	0,080 42	9,13		-14	32.574	0,080 42	0,080 42	4,46		25	15.933	0,080 42	0,080 42	9,12
S	S		0	9.315	0,080 42	0,080 42	15,60		16	10.127	0,080 42	0,080 42	14,35		-16	6.799	0,080 42	0,080 42	21,37
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01827	0	15.456	0,080 42	0,080 42	9,40	01828	0	26.050	0,080 42	0,080 42	5,58	01829	-6	28.777	0,080 42	0,080 42	5,05
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	4.163	0,080 42	0,080 42	34,90		0	4.677	0,080 42	0,080 42	31,06		6	5.627	0,080 42	0,080 42	25,82
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01830	-493	24.435	0,080 42	0,080 42	5,95	01831	-2.176	30.802	0,080 42	0,080 42	4,73	01832	495	39.245	0,080 42	0,080 42	3,70
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		-1.401	17.811	0,080 42	0,080 42	8,17		704	63.073	0,080 42	0,080 42	2,30
S	S		433	5.201	0,080 42	0,080 42	27,91		2.414	7.713	0,080 42	0,080 42	18,77		-1.293	14.731	0,080 42	0,080 42	9,88
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		1.554	5.311	0,080 42	0,080 42	27,29		-1.873	17.438	0,080 42	0,080 42	8,36
P	S	01833	162	20.964	0,080 42	0,080 42	6,93	01834	4	27.368	0,080 42	0,080 42	5,31	01835	0	28.986	0,080 42	0,080 42	5,01
	I		-428	37.926	0,080 42	0,080 42	3,83		-7	1.577	0,080 42	0,080 42	92,12		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		-303	7.164	0,080 42	0,080 42	20,29		-4	7.171	0,080 42	0,080 42	20,26		0	7.274	0,080 42	0,080 42	19,97
	I		493	15.422	0,080 42	0,080 42	9,41		7	6.299	0,080 42	0,080 42	23,06		0	243	0,080 42	0,080 42	NS
P	S	01836	-1	23.524	0,080 42	0,080 42	6,18	01837	-7	16.523	0,080 42	0,080 42	8,79	01838	-2	2.903	0,080 42	0,080 42	50,04
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		9	350	0,080 42	0,080 42	NS		1	1.592	0,080 42	0,080 42	91,25
S	S		1	7.908	0,080 42	0,080 42	18,37		-1	7.961	0,080 42	0,080 42	18,25		0	6.931	0,080 42	0,080 42	20,96
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01839	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01840	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01841	2	1.560	0,080 42	0,080 42	93,13
	I		-77	29.155	0,080 42	0,080 42	4,98		77	25.790	0,080 42	0,080 42	5,63		-1	1.251	0,080 42	0,080 42	NS
S	S		-47	9.972	0,080 42	0,080 42	14,57		47	10.018	0,080 42	0,080 42	14,50		0	7.725	0,080 42	0,080 42	18,81
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01842	0	13.321	0,080 42	0,080 42	10,91	01843	-1	23.722	0,080 42	0,080 42	6,12	01844	0	28.876	0,080 42	0,080 42	5,03
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
S	S		0	9.138	0,080 42	0,080 42	15,90		1	8.698	0,080 42	0,080 42	16,70		0	6.153	0,080 42	0,080 42	23,61
	I		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-		0	0	0,080 42	0,080 42	-
P	S	01845	0	18.943	0,080 42	0,080 42	7,67	01846	0	0	0,080 42	0,080 42	-	01847	0	0	0,080 42	0,080 42	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-2	9.469	0,08042	0,08042	15,34		0	41.885	0,08042	0,08042	3,47
S	S		0	3.415	0,08042	0,08042	42,54		2	4.816	0,08042	0,08042	30,17		0	8.161	0,08042	0,08042	17,80
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01848	0	0	0,08042	0,08042	-	01849	0	14.549	0,08042	0,08042	9,99	01850	0	30.159	0,08042	0,08042	4,82
	I		2	16.894	0,08042	0,08042	8,60		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-2	4.887	0,08042	0,08042	29,73		0	2.235	0,08042	0,08042	65,00		0	4.041	0,08042	0,08042	35,95
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01851	0	32.857	0,08042	0,08042	4,42	01852	0	24.038	0,08042	0,08042	6,04	01853	-46	4.353	0,08042	0,08042	33,38
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	5.308	0,08042	0,08042	27,37		0	6.547	0,08042	0,08042	22,19		19	9.883	0,08042	0,08042	14,70
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01854	0	0	0,08042	0,08042	-	01855	7	4.995	0,08042	0,08042	29,08	01856	29	11.921	0,08042	0,08042	12,19
	I		-2	1.425	0,08042	0,08042	NS		-1	531	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-24	9.533	0,08042	0,08042	15,24		0	27.201	0,08042	0,08042	5,34		5	30.861	0,08042	0,08042	4,71
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-6	15.499	0,08042	0,08042	9,37		5	23.870	0,08042	0,08042	6,09
P	S	01857	409	29.136	0,08042	0,08042	4,98	01858	60	24.129	0,08042	0,08042	6,02	01859	-205	23.499	0,08042	0,08042	6,18
	I		-289	19.596	0,08042	0,08042	7,42		-35	17.453	0,08042	0,08042	8,32		512	36.018	0,08042	0,08042	4,03
S	S		440	32.105	0,08042	0,08042	4,52		-67	40.745	0,08042	0,08042	3,57		225	40.344	0,08042	0,08042	3,60
	I		-310	25.676	0,08042	0,08042	5,66		39	40.341	0,08042	0,08042	3,60		-562	37.027	0,08042	0,08042	3,93
P	S	01860	252	19.000	0,08042	0,08042	7,64	01861	-6	895	0,08042	0,08042	NS	01862	0	8.690	0,08042	0,08042	16,72
	I		-628	38.601	0,08042	0,08042	3,77		4	1.130	0,08042	0,08042	NS		0	8.524	0,08042	0,08042	17,04
S	S		-169	35.786	0,08042	0,08042	4,06		-2	29.409	0,08042	0,08042	4,94		0	22.147	0,08042	0,08042	6,56
	I		421	27.066	0,08042	0,08042	5,36		4	13.192	0,08042	0,08042	11,01		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01863	0	13.124	0,08042	0,08042	11,07	01864	0	19.347	0,08042	0,08042	7,51	01865	0	25.602	0,08042	0,08042	5,67
	I		0	3.374	0,08042	0,08042	43,06		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	19.200	0,08042	0,08042	7,57		0	14.695	0,08042	0,08042	9,89		0	9.519	0,08042	0,08042	15,26
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01866	0	21.984	0,08042	0,08042	6,61	01867	0	4.489	0,08042	0,08042	32,36	01868	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-4	24.363	0,08042	0,08042	5,96
S	S		0	4.826	0,08042	0,08042	30,10		-4	4.198	0,08042	0,08042	34,61		3	6.448	0,08042	0,08042	22,53
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01869	0	0	0,08042	0,08042	-	01870	0	0	0,08042	0,08042	-	01871	0	10.686	0,08042	0,08042	13,60
	I		-1	20.435	0,08042	0,08042	7,11		0	9.469	0,08042	0,08042	15,34		0	106	0,08042	0,08042	NS
S	S		1	9.442	0,08042	0,08042	15,39		0	13.228	0,08042	0,08042	10,98		0	13.544	0,08042	0,08042	10,73
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01872	0	20.282	0,08042	0,08042	7,16	01873	0	24.153	0,08042	0,08042	6,01	01874	-6	23.742	0,08042	0,08042	6,12
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	11.213	0,08042	0,08042	12,96		0	9.764	0,08042	0,08042	14,88		7	9.304	0,08042	0,08042	15,61
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01875	-26	19.754	0,08042	0,08042	7,35	01876	-21	30.892	0,08042	0,08042	4,70	01877	-4.865	47.258	0,08042	0,08042	3,10
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		35	30.609	0,08042	0,08042	4,75		1.091	90.471	0,08042	0,08042	1,60
S	S		41	8.852	0,08042	0,08042	16,41		24	11.672	0,08042	0,08042	12,45		-1.897	21.625	0,08042	0,08042	6,74
	I		0	0	0,080	0,080	-		-39	2.645	0,080	0,080	54,9		591	21.95	0,080	0,080	6,61

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					42	42					42	42	3			4	42	42	
P	S	01878	-647	19.584	0,08042	0,08042	7,43	01879	-9	25.710	0,08042	0,08042	5,65	01880	0	25.230	0,08042	0,08042	5,76
	I		2.743	55.829	0,08042	0,08042	2,59		1	14.561	0,08042	0,08042	9,98		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-679	14.817	0,08042	0,08042	9,81		10	13.419	0,08042	0,08042	10,83		0	11.027	0,08042	0,08042	13,17
	I		1.414	11.432	0,08042	0,08042	12,68		-1	3.587	0,08042	0,08042	40,50		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01881	0	23.942	0,08042	0,08042	6,07	01882	120	18.843	0,08042	0,08042	7,71	01883	25	10.616	0,08042	0,08042	13,68
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-141	4.224	0,08042	0,08042	34,40		-29	1.804	0,08042	0,08042	80,53
S	S		0	9.395	0,08042	0,08042	15,46		-17	11.124	0,08042	0,08042	13,06		3	10.563	0,08042	0,08042	13,75
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01884	14	10.290	0,08042	0,08042	14,12	01885	25	13.878	0,08042	0,08042	10,47	01886	-8	3.903	0,08042	0,08042	37,22
	I		-10	11.237	0,08042	0,08042	12,93		-20	30.982	0,08042	0,08042	4,69		6	9.502	0,08042	0,08042	15,29
S	S		-2	13.377	0,08042	0,08042	10,86		4	15.203	0,08042	0,08042	9,56		2	7.323	0,08042	0,08042	19,84
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01887	-117	5.374	0,08042	0,08042	27,04	01888	113	12.506	0,08042	0,08042	11,61	01889	0	20.432	0,08042	0,08042	7,11
	I		157	17.598	0,08042	0,08042	8,25		-152	13.392	0,08042	0,08042	10,85		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-24	6.779	0,08042	0,08042	21,43		25	6.315	0,08042	0,08042	23,00		-1	5.234	0,08042	0,08042	27,76
	I		-9	3.417	0,08042	0,08042	42,52		10	4.716	0,08042	0,08042	30,80		2	74	0,08042	0,08042	NS
P	S	01890	0	22.598	0,08042	0,08042	6,43	01891	0	11.084	0,08042	0,08042	13,11	01892	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	7.459	0,08042	0,08042	19,48
S	S		0	10.442	0,08042	0,08042	13,91		0	17.217	0,08042	0,08042	8,44		0	22.879	0,08042	0,08042	6,35
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01893	0	0	0,08042	0,08042	-	01894	0	4.593	0,08042	0,08042	31,63	01895	0	17.579	0,08042	0,08042	8,26
	I		0	11.084	0,08042	0,08042	13,11		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	23.287	0,08042	0,08042	6,24		0	18.285	0,08042	0,08042	7,95		0	13.453	0,08042	0,08042	10,80
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01896	0	23.386	0,08042	0,08042	6,21	01897	0	22.321	0,08042	0,08042	6,51	01898	0	14.924	0,08042	0,08042	9,73
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	12.490	0,08042	0,08042	11,63		0	15.158	0,08042	0,08042	9,58		0	20.926	0,08042	0,08042	6,94
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01899	0	5.552	0,08042	0,08042	26,17	01900	0	0	0,08042	0,08042	-	01901	152	10.775	0,08042	0,08042	13,48
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-59	11.168	0,08042	0,08042	13,01		-10	6.065	0,08042	0,08042	23,95
S	S		0	27.031	0,08042	0,08042	5,37		-11	18.041	0,08042	0,08042	8,05		1	19.270	0,08042	0,08042	7,54
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		169	50.710	0,08042	0,08042	2,86		-12	48.628	0,08042	0,08042	2,99
P	S	01902	-292	24.028	0,08042	0,08042	6,05	01903	974	50.407	0,08042	0,08042	2,88	01904	-106	13.845	0,08042	0,08042	10,49
	I		207	15.267	0,08042	0,08042	9,51		-682	69.429	0,08042	0,08042	2,09		231	22.140	0,08042	0,08042	6,56
S	S		-58	52.484	0,08042	0,08042	2,77		90	83.854	0,08042	0,08042	1,73		19	63.272	0,08042	0,08042	2,30
	I		40	83.074	0,08042	0,08042	1,75		-63	134.206	0,08042	0,08042	1,08		5	102.885	0,08042	0,08042	1,41
P	S	01905	114	5.025	0,08042	0,08042	28,91	01906	0	13.739	0,08042	0,08042	10,57	01907	0	18.169	0,08042	0,08042	8,00
	I		-276	20.158	0,08042	0,08042	7,21		0	1.223	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		14	48.913	0,08042	0,08042	2,97		0	28.126	0,08042	0,08042	5,17		0	19.272	0,08042	0,08042	7,54
	I		-44	70.347	0,08042	0,08042	2,07		1	16.759	0,08042	0,08042	8,67		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01908	0	19.133	0,08042	0,08042	7,59	01909	0	23.634	0,08042	0,08042	6,15	01910	0	23.271	0,08042	0,08042	6,24
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
S	S		0	17.304	0,08042	0,08042	8,40		0	12.595	0,08042	0,08042	11,53		0	4.856	0,08042	0,08042	29,92
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01911	-12	11.220	0,08042	0,08042	12,95	01912	0	0	0,08042	0,08042	-	01913	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		186	38.518	0,08042	0,08042	3,77		-144	55.789	0,08042	0,08042	2,60
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		14	9.132	0,08042	0,08042	15,91		-489	35.396	0,08042	0,08042	4,11		519	34.299	0,08042	0,08042	4,23
P	S	01914	0	0	0,08042	0,08042	-	01915	0	8.910	0,08042	0,08042	16,31	01916	0	16.104	0,08042	0,08042	9,02
	I		0	6.924	0,08042	0,08042	20,98		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	10.169	0,08042	0,08042	14,29		0	12.842	0,08042	0,08042	11,31
	I		-4	3.687	0,08042	0,08042	39,40		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01917	0	20.267	0,08042	0,08042	7,17	01918	0	20.809	0,08042	0,08042	6,98	01919	-1	18.279	0,08042	0,08042	7,95
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	11.801	0,08042	0,08042	12,31		0	10.799	0,08042	0,08042	13,45		1	10.472	0,08042	0,08042	13,87
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01920	0	21.186	0,08042	0,08042	6,86	01921	-187	35.133	0,08042	0,08042	4,14	01922	64	24.236	0,08042	0,08042	5,99
	I		-2	8.784	0,08042	0,08042	16,54		-612	51.514	0,08042	0,08042	2,82		312	28.294	0,08042	0,08042	5,13
S	S		1	9.374	0,08042	0,08042	15,50		-595	14.290	0,08042	0,08042	10,18		-1.623	15.099	0,08042	0,08042	9,65
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		950	7.304	0,08042	0,08042	19,86		907	3.284	0,08042	0,08042	44,18
P	S	01923	1	24.107	0,08042	0,08042	6,03	01924	0	23.172	0,08042	0,08042	6,27	01925	-52	17.062	0,08042	0,08042	8,52
	I		-1	1.073	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-1	13.470	0,08042	0,08042	10,79		0	11.128	0,08042	0,08042	13,06		-11	9.525	0,08042	0,08042	15,25
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		12	6.994	0,08042	0,08042	20,77
P	S	01926	110	23.880	0,08042	0,08042	6,08	01927	1	8.727	0,08042	0,08042	16,65	01928	226	24.426	0,08042	0,08042	5,95
	I		-129	39.994	0,08042	0,08042	3,63		0	0	0,08042	0,08042	-		-181	34.965	0,08042	0,08042	4,16
S	S		-69	12.512	0,08042	0,08042	11,61		16	7.021	0,08042	0,08042	20,69		135	20.646	0,08042	0,08042	7,04
	I		81	31.258	0,08042	0,08042	4,65		0	0	0,08042	0,08042	-		-108	26.630	0,08042	0,08042	5,46
P	S	01929	-185	16.140	0,08042	0,08042	9,00	01930	-46	1.227	0,08042	0,08042	NS	01931	57	12.256	0,08042	0,08042	11,85
	I		149	25.995	0,08042	0,08042	5,59		62	6.367	0,08042	0,08042	22,82		-72	3.332	0,08042	0,08042	43,61
S	S		-111	12.401	0,08042	0,08042	11,72		0	0	0,08042	0,08042	-		18	4.499	0,08042	0,08042	32,29
	I		89	22.259	0,08042	0,08042	6,53		25	18.994	0,08042	0,08042	7,65		-24	22.571	0,08042	0,08042	6,44
P	S	01932	0	20.091	0,08042	0,08042	7,23	01933	0	17.575	0,08042	0,08042	8,27	01934	0	8.396	0,08042	0,08042	17,30
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	7.073	0,08042	0,08042	20,54		0	15.991	0,08042	0,08042	9,08		0	22.202	0,08042	0,08042	6,54
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01935	0	1.443	0,08042	0,08042	NS	01936	0	2.277	0,08042	0,08042	63,80	01937	0	9.533	0,08042	0,08042	15,24
	I		0	1.483	0,08042	0,08042	97,96		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	24.804	0,08042	0,08042	5,86		0	22.755	0,08042	0,08042	6,38		0	18.312	0,08042	0,08042	7,93
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01938	0	14.631	0,08042	0,08042	9,93	01939	0	16.210	0,08042	0,08042	8,96	01940	0	14.169	0,08042	0,08042	10,25
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	15.325	0,08042	0,08042	9,48		0	15.688	0,08042	0,08042	9,26		0	19.498	0,08042	0,08042	7,45
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01941	0	9.356	0,080	0,080	15,5	01942	0	3.325	0,080	0,080	43,6	01943	-180	5.307	0,080	0,080	27,38

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	42 0,08042	42 0,08042	3 -		0	0	42 0,08042	42 0,08042	9 -		12	31.728	42 0,08042	42 0,08042	4,58
S	S		0	25.092	0,08042	0,08042	5,79		0	29.560	0,08042	0,08042	4,91		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-199	41.614	0,08042	0,08042	3,49
P	S	01944	-57	10.018	0,08042	0,08042	14,50	01945	1.036	38.517	0,08042	0,08042	3,77	01946	87	9.984	0,08042	0,08042	14,55
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-696	49.302	0,08042	0,08042	2,95		-84	17.561	0,08042	0,08042	8,27
S	S		-19	10.440	0,08042	0,08042	13,92		252	47.008	0,08042	0,08042	3,09		64	38.953	0,08042	0,08042	3,73
	I		7	39.862	0,08042	0,08042	3,64		-175	86.672	0,08042	0,08042	1,68		-28	78.830	0,08042	0,08042	1,84
P	S	01947	-388	6.602	0,08042	0,08042	2,83	01948	0	0	0,08042	0,08042	-	01949	16	5.125	0,08042	0,08042	28,35
	I		-154	59.201	0,16085	0,16085	21,09		240	64.308	0,16085	0,16085	42,28		-14	2.080	0,08042	0,08042	69,85
S	S		-365	37.679	0,08042	0,08042	2,01		331	30.533	0,08042	0,08042	2,15		8	19.019	0,08042	0,08042	7,64
	I		609	94.869	0,16085	0,16085	8,42		-374	86.794	0,16085	0,16085	12,34		-11	31.000	0,08042	0,08042	4,69
P	S	01950	0	16.692	0,08042	0,08042	8,70	01951	0	20.110	0,08042	0,08042	7,22	01952	0	21.928	0,08042	0,08042	6,63
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	13.712	0,08042	0,08042	10,59		0	13.828	0,08042	0,08042	10,51		0	12.894	0,08042	0,08042	11,27
	I		0	2.956	0,08042	0,08042	49,15		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01953	0	21.967	0,08042	0,08042	6,61	01954	0	16.407	0,08042	0,08042	8,85	01955	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-127	5.443	0,08042	0,08042	26,70
S	S		0	7.930	0,08042	0,08042	18,32		0	665	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	3.339	0,08042	0,08042	43,51		461	23.712	0,08042	0,08042	6,12
P	S	01956	0	0	0,08042	0,08042	-	01957	0	0	0,08042	0,08042	-	01958	0	6.285	0,08042	0,08042	23,11
	I		-12	92.552	0,08042	0,08042	1,57		75	13.284	0,08042	0,08042	10,94		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	3.622	0,08042	0,08042	40,11
	I		-32	68.872	0,08042	0,08042	2,11		-295	20.762	0,08042	0,08042	7,00		0	2.096	0,08042	0,08042	69,31
P	S	01959	0	13.514	0,08042	0,08042	10,75	01960	0	16.589	0,08042	0,08042	8,76	01961	0	18.022	0,08042	0,08042	8,06
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	9.577	0,08042	0,08042	15,17		0	10.912	0,08042	0,08042	13,31		0	10.336	0,08042	0,08042	14,06
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01962	0	16.941	0,08042	0,08042	8,58	01963	0	13.417	0,08042	0,08042	10,83	01964	7	24.173	0,08042	0,08042	6,01
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		6	24.045	0,08042	0,08042	6,04
S	S		0	9.901	0,08042	0,08042	14,67		0	9.380	0,08042	0,08042	15,49		-7	10.538	0,08042	0,08042	13,79
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-7	1.179	0,08042	0,08042	NS
P	S	01965	-3.848	40.335	0,08042	0,08042	3,62	01966	-1.694	20.508	0,08042	0,08042	7,10	01967	25	22.838	0,08042	0,08042	6,36
	I		3.198	77.707	0,08042	0,08042	1,86		2.009	42.141	0,08042	0,08042	3,44		-3	10.880	0,08042	0,08042	13,35
S	S		-688	17.875	0,08042	0,08042	8,14		291	14.169	0,08042	0,08042	10,25		-28	13.614	0,08042	0,08042	10,67
	I		620	18.420	0,08042	0,08042	7,88		-393	7.298	0,08042	0,08042	19,92		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01968	0	20.264	0,08042	0,08042	7,17	01969	0	17.788	0,08042	0,08042	8,17	01970	101	14.735	0,08042	0,08042	9,86
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-119	10.064	0,08042	0,08042	14,44
S	S		0	11.855	0,08042	0,08042	12,25		-1	11.014	0,08042	0,08042	13,19		-127	12.327	0,08042	0,08042	11,79
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		140	3.314	0,08042	0,08042	43,83
P	S	01971	-245	9.860	0,08042	0,08042	14,74	01972	-12	16.522	0,08042	0,08042	8,79	01973	-15	23.055	0,08042	0,08042	6,30
	I		287	624	0,08042	0,08042	NS		10	7.913	0,08042	0,08042	18,36		4	32.117	0,08042	0,08042	4,52
S	S		-30	10.905	0,08042	0,08042	13,32		4	11.545	0,08042	0,08042	12,58		-12	12.588	0,08042	0,08042	11,54

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		33	207	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		3	4.753	0,08042	0,08042	30,57
P	S	01974	7	6.483	0,08042	0,08042	22,41	01975	102	2.306	0,08042	0,08042	62,99	01976	-126	8.066	0,08042	0,08042	18,01
	I		-5	7.450	0,08042	0,08042	19,50		-138	32.928	0,08042	0,08042	4,41		159	32.630	0,08042	0,08042	4,45
S	S		-1	2.446	0,08042	0,08042	59,39		-193	5.826	0,08042	0,08042	24,94		200	7.283	0,08042	0,08042	19,94
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		245	15.235	0,08042	0,08042	9,53		-253	16.502	0,08042	0,08042	8,81
P	S	01977	0	10.544	0,08042	0,08042	13,78	01978	0	16.811	0,08042	0,08042	8,64	01979	0	13.234	0,08042	0,08042	10,98
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		1	6.570	0,08042	0,08042	22,11		0	11.876	0,08042	0,08042	12,23		0	17.377	0,08042	0,08042	8,36
	I		-2	2.083	0,08042	0,08042	69,74		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01980	0	7.439	0,08042	0,08042	19,53	01981	0	4.452	0,08042	0,08042	32,63	01982	0	5.810	0,08042	0,08042	25,00
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	20.382	0,08042	0,08042	7,13		0	20.361	0,08042	0,08042	7,14		0	17.800	0,08042	0,08042	8,16
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01983	0	8.722	0,08042	0,08042	16,66	01984	0	10.524	0,08042	0,08042	13,80	01985	0	10.550	0,08042	0,08042	13,77
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	14.937	0,08042	0,08042	9,73		0	13.763	0,08042	0,08042	10,56		0	15.244	0,08042	0,08042	9,53
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01986	0	8.502	0,08042	0,08042	17,09	01987	0	4.617	0,08042	0,08042	31,47	01988	12	966	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-1	993	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	18.878	0,08042	0,08042	7,70		0	23.163	0,08042	0,08042	6,27		-11	8.862	0,08042	0,08042	16,39
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		1	15.094	0,08042	0,08042	9,62
P	S	01989	43	7.710	0,08042	0,08042	18,84	01990	-31	9.731	0,08042	0,08042	14,93	01991	160	16.525	0,08042	0,08042	8,79
	I		-51	1.085	0,08042	0,08042	NS		87	2.344	0,08042	0,08042	61,97		-233	23.339	0,08042	0,08042	6,23
S	S		9	9.658	0,08042	0,08042	15,04		-236	11.962	0,08042	0,08042	12,15		-159	13.835	0,08042	0,08042	10,50
	I		-1	17.237	0,08042	0,08042	8,43		219	22.892	0,08042	0,08042	6,34		162	32.715	0,08042	0,08042	4,44
P	S	01992	0	0	0,08042	0,08042	-	01993	0	0	0,08042	0,08042	-	01994	0	11.311	0,08042	0,08042	12,84
	I		-29	13.386	0,08042	0,08042	10,85		-76	18.028	0,08042	0,08042	8,06		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-58	5.615	0,08042	0,08042	25,88		-14	5.686	0,08042	0,08042	25,55		-1	6.489	0,08042	0,08042	22,39
	I		145	32.064	0,08042	0,08042	4,53		-37	25.958	0,08042	0,08042	5,60		1	6.850	0,08042	0,08042	21,21
P	S	01995	0	19.092	0,08042	0,08042	7,61	01996	0	20.197	0,08042	0,08042	7,19	01997	0	19.400	0,08042	0,08042	7,49
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	8.538	0,08042	0,08042	17,02		0	10.907	0,08042	0,08042	13,32		0	9.554	0,08042	0,08042	15,21
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	01998	0	15.820	0,08042	0,08042	9,18	01999	12	4.409	0,08042	0,08042	32,95	02000	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-69	22.103	0,08042	0,08042	6,57
S	S		0	5.914	0,08042	0,08042	24,57		-9	3.694	0,08042	0,08042	39,33		49	6.221	0,08042	0,08042	23,35
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-15	2.045	0,08042	0,08042	71,04		52	5.831	0,08042	0,08042	24,91
P	S	02001	0	0	0,08042	0,08042	-	02002	-4	404	0,08042	0,08042	NS	02003	0	9.068	0,08042	0,08042	16,02
	I		60	26.623	0,08042	0,08042	5,46		0	3.863	0,08042	0,08042	37,61		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-42	6.807	0,08042	0,08042	21,34		2	5.272	0,08042	0,08042	27,56		0	7.363	0,08042	0,08042	19,73
	I		-45	5.524	0,08042	0,08042	26,30		3	1.321	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02004	0	13.232	0,08042	0,08042	10,98	02005	0	14.956	0,08042	0,08042	9,71	02006	0	14.865	0,08042	0,08042	9,77
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					42	42					42	42					42	42	
S	S		0	9.086	0,080	0,080	15,99		0	8.907	0,080	0,080	16,31		0	8.510	0,080	0,080	17,07
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
P	S	02007	0	13.131	0,080	0,080	11,06	02008	0	15.734	0,080	0,080	9,23	02009	372	27.580	0,080	0,080	5,26
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	6.995	0,080	0,080	20,77		-560	41.979	0,080	0,080	3,46
					42	42					42	42					42	42	
S	S		0	8.322	0,080	0,080	17,46		0	7.417	0,080	0,080	19,59		-447	11.890	0,080	0,080	12,23
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		664	5.824	0,080	0,080	24,92
					42	42					42	42					42	42	
P	S	02010	125	20.514	0,080	0,080	7,08	02011	1	19.612	0,080	0,080	7,41	02012	0	17.230	0,080	0,080	8,43
					42	42					42	42					42	42	
	I		-74	21.822	0,080	0,080	6,66		0	1.039	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
S	S		-1.342	12.531	0,080	0,080	11,62		0	11.269	0,080	0,080	12,89		0	12.561	0,080	0,080	11,57
					42	42					42	42					42	42	
	I		994	849	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
P	S	02013	1	13.371	0,080	0,080	10,87	02014	-12	9.836	0,080	0,080	14,77	02015	-12	9.586	0,080	0,080	15,16
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	0	0,080	0,080	-		14	1.380	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
S	S		0	14.291	0,080	0,080	10,17		-2	15.947	0,080	0,080	9,11		1	16.283	0,080	0,080	8,92
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
P	S	02016	20	18.225	0,080	0,080	7,97	02017	-20	13.207	0,080	0,080	11,00	02018	0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
	I		-16	11.201	0,080	0,080	12,97		16	10.718	0,080	0,080	13,55		-2	5.968	0,080	0,080	24,34
					42	42					42	42					42	42	
S	S		-3	16.779	0,080	0,080	8,66		3	15.780	0,080	0,080	9,21		0	14.752	0,080	0,080	9,85
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
P	S	02019	0	5.104	0,080	0,080	28,46	02020	-1	8.422	0,080	0,080	17,25	02021	0	11.718	0,080	0,080	12,40
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	23.699	0,080	0,080	6,13		1	8.120	0,080	0,080	17,89		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
S	S		0	14.599	0,080	0,080	9,95		0	12.241	0,080	0,080	11,87		0	11.472	0,080	0,080	12,66
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
P	S	02022	0	13.670	0,080	0,080	10,63	02023	0	10.115	0,080	0,080	14,36	02024	0	6.696	0,080	0,080	21,70
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
S	S		0	13.634	0,080	0,080	10,66		0	15.861	0,080	0,080	9,16		0	16.589	0,080	0,080	8,76
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
P	S	02025	0	4.899	0,080	0,080	29,65	02026	0	5.693	0,080	0,080	25,52	02027	0	6.860	0,080	0,080	21,18
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
S	S		0	15.400	0,080	0,080	9,43		0	13.279	0,080	0,080	10,94		0	11.611	0,080	0,080	12,51
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
P	S	02028	0	7.330	0,080	0,080	19,82	02029	0	6.776	0,080	0,080	21,44	02030	0	4.727	0,080	0,080	30,73
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
S	S		0	11.642	0,080	0,080	12,48		0	13.580	0,080	0,080	10,70		0	16.761	0,080	0,080	8,67
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
P	S	02031	0	845	0,080	0,080	NS	02032	0	5.725	0,080	0,080	25,38	02033	44	9.183	0,080	0,080	15,82
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	952	0,080	0,080	NS		0	0	0,080	0,080	-
					42	42					42	42					42	42	
S	S		0	20.330	0,080	0,080	7,15		0	23.848	0,080	0,080	6,09		-25	46.535	0,080	0,080	3,12
					42	42					42	42					42	42	
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	15.830	0,080	0,080	9,18		39	42.696	0,080	0,080	3,40
					42	42					42	42					42	42	
P	S	02034	-392	68.920	0,080	0,080	2,11	02035	18	19.995	0,080	0,080	7,27	02036	-1.361	10.663	0,080	0,080	2,69
					42	42					42	42					42	42	
	I		724	70.203	0,080	0,080	2,07		-176	24.351	0,080	0,080	5,97		1.818	50.654	0,160	0,160	11,44
					42	42					42	42					85	85	
S	S		133	105.358	0,080	0,080	1,38		90	83.526	0,080	0,080	1,74		-42	84.915	0,080	0,080	1,39
					42	42					42	42					42	42	
	I		-102	112.011	0,080	0,080	1,30		-30	93.972	0,080	0,080	1,55		123	113.612	0,160	0,160	4,85
					42	42					42	42					85	85	

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
P	S	02037	783	28.455	0,08042	0,08042	2,19	02038	-7	3.933	0,08042	0,08042	36,94	02039	0	18.083	0,08042	0,08042	8,03
	I		-1.002	81.469	0,16085	0,16085	17,79		7	695	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-704	81.162	0,08042	0,08042	1,43		7	35.614	0,08042	0,08042	4,08		0	17.524	0,08042	0,08042	8,29
	I		909	112.784	0,16085	0,16085	4,94		-7	39.556	0,08042	0,08042	3,67		0	9.477	0,08042	0,08042	15,33
P	S	02040	0	18.599	0,08042	0,08042	7,81	02041	0	16.998	0,08042	0,08042	8,55	02042	0	14.388	0,08042	0,08042	10,10
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	10.654	0,08042	0,08042	13,64		0	9.510	0,08042	0,08042	15,28		0	9.441	0,08042	0,08042	15,39
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02043	0	8.616	0,08042	0,08042	16,86	02044	0	0	0,08042	0,08042	-	02045	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-1	2.754	0,08042	0,08042	52,75		0	12.995	0,08042	0,08042	11,18
S	S		0	10.272	0,08042	0,08042	14,14		1	13.152	0,08042	0,08042	11,05		0	15.636	0,08042	0,08042	9,29
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02046	0	0	0,08042	0,08042	-	02047	0	4.550	0,08042	0,08042	31,93	02048	0	9.406	0,08042	0,08042	15,45
	I		1	5.620	0,08042	0,08042	25,85		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-1	14.261	0,08042	0,08042	10,19		0	11.449	0,08042	0,08042	12,69		0	9.504	0,08042	0,08042	15,29
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02049	0	12.249	0,08042	0,08042	11,86	02050	0	13.544	0,08042	0,08042	10,73	02051	0	12.270	0,08042	0,08042	11,84
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	8.088	0,08042	0,08042	17,96		0	7.233	0,08042	0,08042	20,09		0	7.018	0,08042	0,08042	20,70
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02052	0	10.232	0,08042	0,08042	14,20	02053	7	19.746	0,08042	0,08042	7,36	02054	-1.597	32.979	0,08042	0,08042	4,42
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		3	20.479	0,08042	0,08042	7,09		1.493	63.667	0,08042	0,08042	2,28
S	S		0	6.752	0,08042	0,08042	21,52		-8	8.723	0,08042	0,08042	16,65		162	14.715	0,08042	0,08042	9,87
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-3	1.728	0,08042	0,08042	84,07		-174	14.903	0,08042	0,08042	9,75
P	S	02055	-716	17.224	0,08042	0,08042	8,44	02056	34	19.225	0,08042	0,08042	7,56	02057	0	16.678	0,08042	0,08042	8,71
	I		761	34.870	0,08042	0,08042	4,16		-20	9.206	0,08042	0,08042	15,78		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		1.093	11.636	0,08042	0,08042	12,46		-38	10.754	0,08042	0,08042	13,51		0	10.885	0,08042	0,08042	13,35
	I		-1.072	5.723	0,08042	0,08042	25,43		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02058	0	13.948	0,08042	0,08042	10,42	02059	-15	9.907	0,08042	0,08042	14,66	02060	-5	6.261	0,08042	0,08042	23,20
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		22	463	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	12.216	0,08042	0,08042	11,89		-6	14.149	0,08042	0,08042	10,27		6	14.990	0,08042	0,08042	9,69
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02061	0	14.723	0,08042	0,08042	9,87	02062	0	17.532	0,08042	0,08042	8,29	02063	0	4.642	0,08042	0,08042	31,30
	I		0	4.436	0,08042	0,08042	32,75		0	12.395	0,08042	0,08042	11,72		-1	4.266	0,08042	0,08042	34,05
S	S		1	15.296	0,08042	0,08042	9,50		0	15.526	0,08042	0,08042	9,36		0	14.661	0,08042	0,08042	9,91
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02064	-6	3.296	0,08042	0,08042	44,08	02065	6	6.880	0,08042	0,08042	21,12	02066	0	7.573	0,08042	0,08042	19,18
	I		19	17.291	0,08042	0,08042	8,40		-19	18.167	0,08042	0,08042	8,00		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-11	14.911	0,08042	0,08042	9,74		10	13.650	0,08042	0,08042	10,64		0	11.094	0,08042	0,08042	13,10
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02067	0	12.462	0,08042	0,08042	11,66	02068	0	11.534	0,08042	0,08042	12,60	02069	0	8.318	0,08042	0,08042	17,47
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	11.44	0,080	0,080	12,7		0	13.28	0,080	0,080	10,9		0	14.43	0,080	0,080	10,06

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	30	0,08042	0,08042	0 -		0	60	0,08042	0,08042	3 -		0	80	0,08042	0,08042	-
P	S	02070	0	5.535	0,08042	0,08042	26,25	02071	0	4.592	0,08042	0,08042	31,64	02072	0	5.239	0,08042	0,08042	27,73
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	14.079	0,08042	0,08042	10,32		0	12.422	0,08042	0,08042	11,70		0	10.579	0,08042	0,08042	13,73
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02073	0	5.951	0,08042	0,08042	24,41	02074	0	5.975	0,08042	0,08042	24,31	02075	0	4.907	0,08042	0,08042	29,61
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	9.776	0,08042	0,08042	14,86		0	10.536	0,08042	0,08042	13,79		0	12.931	0,08042	0,08042	11,23
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02076	0	2.123	0,08042	0,08042	68,43	02077	0	3.481	0,08042	0,08042	41,73	02078	0	7.069	0,08042	0,08042	20,55
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.920	0,08042	0,08042	75,67		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	15.965	0,08042	0,08042	9,10		0	21.386	0,08042	0,08042	6,79		0	33.432	0,08042	0,08042	4,35
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	8.088	0,08042	0,08042	17,96		0	20.752	0,08042	0,08042	7,00
P	S	02079	176	24.818	0,08042	0,08042	5,85	02080	-172	57.979	0,08042	0,08042	2,51	02081	-43	14.937	0,08042	0,08042	9,73
	I		-348	17.569	0,08042	0,08042	8,27		340	60.268	0,08042	0,08042	2,41		53	25.257	0,08042	0,08042	5,75
S	S		-71	59.331	0,08042	0,08042	2,45		171	82.128	0,08042	0,08042	1,77		48	72.704	0,08042	0,08042	2,00
	I		168	48.712	0,08042	0,08042	2,98		-329	74.629	0,08042	0,08042	1,95		-58	67.226	0,08042	0,08042	2,16
P	S	02082	1.806	44.097	0,08042	0,08042	3,29	02083	-743	5.819	0,08042	0,08042	24,99	02084	1	12.963	0,08042	0,08042	11,21
	I		-2.443	88.821	0,08042	0,08042	1,64		1.005	15.374	0,08042	0,08042	9,44		0	248	0,08042	0,08042	NS
S	S		-180	78.808	0,08042	0,08042	1,84		825	50.708	0,08042	0,08042	2,86		1	27.598	0,08042	0,08042	5,26
	I		236	81.519	0,08042	0,08042	1,78		-1.126	42.792	0,08042	0,08042	3,40		-1	16.625	0,08042	0,08042	8,74
P	S	02085	0	19.066	0,08042	0,08042	7,62	02086	0	16.952	0,08042	0,08042	8,57	02087	0	13.142	0,08042	0,08042	11,05
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	14.666	0,08042	0,08042	9,91		0	9.147	0,08042	0,08042	15,88		0	9.812	0,08042	0,08042	14,81
	I		0	2.230	0,08042	0,08042	65,15		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02088	0	9.762	0,08042	0,08042	14,88	02089	0	4.011	0,08042	0,08042	36,22	02090	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.854	0,08042	0,08042	50,90
S	S		0	11.971	0,08042	0,08042	12,14		0	15.683	0,08042	0,08042	9,26		0	19.126	0,08042	0,08042	7,60
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02091	0	0	0,08042	0,08042	-	02092	0	2.144	0,08042	0,08042	67,76	02093	0	6.587	0,08042	0,08042	22,06
	I		0	3.983	0,08042	0,08042	36,47		0	37	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	19.564	0,08042	0,08042	7,43		0	16.526	0,08042	0,08042	8,79		0	12.263	0,08042	0,08042	11,85
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02094	0	9.879	0,08042	0,08042	14,71	02095	0	12.072	0,08042	0,08042	12,03	02096	0	12.294	0,08042	0,08042	11,82
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	8.828	0,08042	0,08042	16,46		0	6.774	0,08042	0,08042	21,45		0	6.515	0,08042	0,08042	22,30
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02097	0	10.334	0,08042	0,08042	14,06	02098	-1	14.162	0,08042	0,08042	10,26	02099	515	26.492	0,08042	0,08042	5,48
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	7.003	0,08042	0,08042	20,75		-1.134	38.703	0,08042	0,08042	3,76
S	S		0	5.951	0,08042	0,08042	24,41		1	5.868	0,08042	0,08042	24,76		-562	10.431	0,08042	0,08042	13,94
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		990	6.422	0,08042	0,08042	22,59
P	S	02100	393	18.852	0,08042	0,08042	7,70	02101	2	17.804	0,08042	0,08042	8,16	02102	0	15.516	0,08042	0,08042	9,36

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		-134	20.834	0,08042	0,08042	6,97		-1	1.271	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-2.218	10.760	0,08042	0,08042	13,55		-2	9.315	0,08042	0,08042	15,60		0	8.374	0,08042	0,08042	17,35
	I		1.333	1.875	0,08042	0,08042	77,32		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02103	16	10.583	0,08042	0,08042	13,73	02104	161	7.839	0,08042	0,08042	18,53	02105	0	8.697	0,08042	0,08042	16,70
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-241	12.961	0,08042	0,08042	11,21		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-34	8.116	0,08042	0,08042	17,90		259	9.000	0,08042	0,08042	16,14		3	8.505	0,08042	0,08042	17,08
	I		42	882	0,08042	0,08042	NS		-327	3.354	0,08042	0,08042	43,34		-3	429	0,08042	0,08042	NS
P	S	02106	-44	20.830	0,08042	0,08042	6,97	02107	40	15.546	0,08042	0,08042	9,34	02108	4	748	0,08042	0,08042	NS
	I		-22	16.834	0,08042	0,08042	8,63		20	14.909	0,08042	0,08042	9,74		-12	9.286	0,08042	0,08042	15,65
S	S		54	10.335	0,08042	0,08042	14,06		-59	6.447	0,08042	0,08042	22,54		-5	2.765	0,08042	0,08042	52,54
	I		27	1.785	0,08042	0,08042	81,38		-29	955	0,08042	0,08042	NS		13	4.943	0,08042	0,08042	29,39
P	S	02109	5	5.619	0,08042	0,08042	25,85	02110	-3	7.805	0,08042	0,08042	18,61	02111	0	11.525	0,08042	0,08042	12,61
	I		-17	47.129	0,08042	0,08042	3,08		11	10.586	0,08042	0,08042	13,72		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		7	5.174	0,08042	0,08042	28,08		4	5.504	0,08042	0,08042	26,39		0	6.430	0,08042	0,08042	22,59
	I		-17	14.697	0,08042	0,08042	9,89		-12	7.159	0,08042	0,08042	20,29		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02112	0	12.797	0,08042	0,08042	11,35	02113	0	9.581	0,08042	0,08042	15,16	02114	0	6.057	0,08042	0,08042	23,99
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	11.328	0,08042	0,08042	12,82		0	13.959	0,08042	0,08042	10,41		0	14.653	0,08042	0,08042	9,91
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02115	0	4.375	0,08042	0,08042	33,21	02116	0	5.025	0,08042	0,08042	28,91	02117	0	6.183	0,08042	0,08042	23,50
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	13.468	0,08042	0,08042	10,79		0	11.340	0,08042	0,08042	12,81		0	9.757	0,08042	0,08042	14,89
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02118	0	6.656	0,08042	0,08042	21,83	02119	0	6.175	0,08042	0,08042	23,53	02120	0	4.281	0,08042	0,08042	33,94
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	9.694	0,08042	0,08042	14,99		0	11.497	0,08042	0,08042	12,64		0	14.514	0,08042	0,08042	10,01
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02121	0	846	0,08042	0,08042	NS	02122	0	4.197	0,08042	0,08042	34,61	02123	-11	7.281	0,08042	0,08042	19,95
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.282	0,08042	0,08042	NS		22	364	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	17.535	0,08042	0,08042	8,29		0	16.594	0,08042	0,08042	8,75		13	22.345	0,08042	0,08042	6,50
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.781	0,08042	0,08042	52,24		-25	6.278	0,08042	0,08042	23,14
P	S	02124	19	24.611	0,08042	0,08042	5,90	02125	-7	17.868	0,08042	0,08042	8,13	02126	35	13.295	0,08042	0,08042	10,93
	I		-37	19.833	0,08042	0,08042	7,33		15	18.252	0,08042	0,08042	7,96		-48	25.208	0,08042	0,08042	5,76
S	S		-21	27.480	0,08042	0,08042	5,29		8	33.817	0,08042	0,08042	4,30		-39	34.991	0,08042	0,08042	4,15
	I		41	8.114	0,08042	0,08042	17,90		-16	11.112	0,08042	0,08042	13,07		53	8.602	0,08042	0,08042	16,89
P	S	02127	-35	12.245	0,08042	0,08042	11,86	02128	0	2.868	0,08042	0,08042	50,65	02129	0	14.755	0,08042	0,08042	9,85
	I		49	24.861	0,08042	0,08042	5,84		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		39	29.786	0,08042	0,08042	4,88		-1	22.955	0,08042	0,08042	6,33		0	14.775	0,08042	0,08042	9,83
	I		-54	3.954	0,08042	0,08042	36,74		1	2.504	0,08042	0,08042	58,02		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02130	0	16.276	0,08042	0,08042	8,93	02131	0	13.643	0,08042	0,08042	10,65	02132	0	10.334	0,08042	0,08042	14,06
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	9.463	0,08042	0,08042	15,35		0	9.156	0,08042	0,08042	15,87		0	10.927	0,08042	0,08042	13,30
	I		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-		0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					42	42					42	42					42	42	
P	S	02133	0	6.468	0,080	0,080	22,46	02134	0	1.456	0,080	0,080	99,78	02135	0	0	0,080	0,080	-
	I		0	0	42 0,080	42 0,080	-		0	122	42 0,080	42 0,080	NS		0	2.506	42 0,080	42 0,080	57,97
S	S		0	14.601	42 0,080	42 0,080	9,95		0	18.784	42 0,080	42 0,080	7,73		0	21.004	42 0,080	42 0,080	6,92
	I		0	0	42 0,080	42 0,080	-		0	0	42 0,080	42 0,080	-		0	0	42 0,080	42 0,080	-
P	S	02136	0	490	42 0,080	42 0,080	NS	02137	0	4.576	42 0,080	42 0,080	31,75	02138	0	8.126	42 0,080	42 0,080	17,88
	I		0	936	42 0,080	42 0,080	NS		0	0	42 0,080	42 0,080	-		0	0	42 0,080	42 0,080	-
S	S		0	19.248	42 0,080	42 0,080	7,55		0	14.946	42 0,080	42 0,080	9,72		0	10.398	42 0,080	42 0,080	13,97
	I		0	0	42 0,080	42 0,080	-		0	0	42 0,080	42 0,080	-		0	0	42 0,080	42 0,080	-
P	S	02139	0	10.799	42 0,080	42 0,080	13,45	02140	0	12.214	42 0,080	42 0,080	11,89	02141	0	10.592	42 0,080	42 0,080	13,72
	I		0	0	42 0,080	42 0,080	-		0	0	42 0,080	42 0,080	-		0	0	42 0,080	42 0,080	-
S	S		0	7.144	42 0,080	42 0,080	20,34		0	6.367	42 0,080	42 0,080	22,82		0	6.384	42 0,080	42 0,080	22,76
	I		0	0	42 0,080	42 0,080	-		0	0	42 0,080	42 0,080	-		0	0	42 0,080	42 0,080	-
P	S	02142	0	9.781	42 0,080	42 0,080	14,85	02143	15	20.049	42 0,080	42 0,080	7,25	02144	-4.148	34.955	42 0,080	42 0,080	4,18
	I		0	0	42 0,080	42 0,080	-		-7	19.855	42 0,080	42 0,080	7,32		3.166	61.827	42 0,080	42 0,080	2,34
S	S		0	5.317	42 0,080	42 0,080	27,32		-17	7.613	42 0,080	42 0,080	19,08		-431	14.395	42 0,080	42 0,080	10,10
	I		0	0	42 0,080	42 0,080	-		7	2.182	42 0,080	42 0,080	66,58		146	16.086	42 0,080	42 0,080	9,03
P	S	02145	-1.612	15.777	42 0,080	42 0,080	9,23	02146	34	18.279	42 0,080	42 0,080	7,95	02147	0	16.229	42 0,080	42 0,080	8,95
	I		2.164	36.128	42 0,080	42 0,080	4,01		-36	9.963	42 0,080	42 0,080	14,58		0	0	42 0,080	42 0,080	-
S	S		1.202	9.860	42 0,080	42 0,080	14,71		-30	9.714	42 0,080	42 0,080	14,96		0	8.659	42 0,080	42 0,080	16,78
	I		-1.064	7.342	42 0,080	42 0,080	19,82		33	810	42 0,080	42 0,080	NS		0	0	42 0,080	42 0,080	-
P	S	02148	0	13.915	42 0,080	42 0,080	10,44	02149	-138	4.995	42 0,080	42 0,080	29,09	02150	48	6.959	42 0,080	42 0,080	20,87
	I		0	0	42 0,080	42 0,080	-		206	16.105	42 0,080	42 0,080	9,02		-71	7.185	42 0,080	42 0,080	20,22
S	S		0	6.338	42 0,080	42 0,080	22,92		-83	1.023	42 0,080	42 0,080	NS		60	3.586	42 0,080	42 0,080	40,51
	I		0	1.887	42 0,080	42 0,080	76,99		125	22.467	42 0,080	42 0,080	6,47		-76	13.699	42 0,080	42 0,080	10,61
P	S	02151	13	14.724	42 0,080	42 0,080	9,87	02152	-41	6.578	42 0,080	42 0,080	22,09	02153	-40	3.985	42 0,080	42 0,080	36,46
	I		6	5.733	42 0,080	42 0,080	25,34		24	3.916	42 0,080	42 0,080	37,10		134	43.278	42 0,080	42 0,080	3,36
S	S		5	9.815	42 0,080	42 0,080	14,80		0	0	42 0,080	42 0,080	-		-24	718	42 0,080	42 0,080	NS
	I		2	9.063	42 0,080	42 0,080	16,03		10	8.297	42 0,080	42 0,080	17,51		80	51.595	42 0,080	42 0,080	2,82
P	S	02154	38	8.074	42 0,080	42 0,080	17,99	02155	0	9.713	42 0,080	42 0,080	14,96	02156	0	14.182	42 0,080	42 0,080	10,24
	I		-125	39.572	42 0,080	42 0,080	3,67		0	0	42 0,080	42 0,080	-		0	0	42 0,080	42 0,080	-
S	S		23	3.836	42 0,080	42 0,080	37,87		0	5.191	42 0,080	42 0,080	27,99		0	8.429	42 0,080	42 0,080	17,24
	I		-75	50.231	42 0,080	42 0,080	2,89		0	7.432	42 0,080	42 0,080	19,55		0	0	42 0,080	42 0,080	-
P	S	02157	0	10.759	42 0,080	42 0,080	13,50	02158	0	5.927	42 0,080	42 0,080	24,51	02159	0	3.263	42 0,080	42 0,080	44,52
	I		0	0	42 0,080	42 0,080	-		0	0	42 0,080	42 0,080	-		0	310	42 0,080	42 0,080	NS
S	S		0	13.537	42 0,080	42 0,080	10,73		0	16.140	42 0,080	42 0,080	9,00		0	16.003	42 0,080	42 0,080	9,08
	I		0	0	42 0,080	42 0,080	-		0	0	42 0,080	42 0,080	-		0	0	42 0,080	42 0,080	-
P	S	02160	0	4.333	42 0,080	42 0,080	33,53	02161	0	7.233	42 0,080	42 0,080	20,09	02162	0	8.917	42 0,080	42 0,080	16,29
	I		0	0	42 0,080	42 0,080	-		0	0	42 0,080	42 0,080	-		0	0	42 0,080	42 0,080	-
S	S		0	13.630	42 0,080	42 0,080	10,66		0	11.005	42 0,080	42 0,080	13,20		0	9.900	42 0,080	42 0,080	14,67
	I		0	0	42 0,080	42 0,080	-		0	0	42 0,080	42 0,080	-		0	0	42 0,080	42 0,080	-
P	S	02163	0	8.943	42 0,080	42 0,080	16,24	02164	0	7.203	42 0,080	42 0,080	20,17	02165	0	3.546	42 0,080	42 0,080	40,97
	I		0	0	42 0,080	42 0,080	-		0	0	42 0,080	42 0,080	-		0	0	42 0,080	42 0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
S	S		0	11.222	0,08042	0,08042	12,95		0	14.521	0,08042	0,08042	10,00		0	18.561	0,08042	0,08042	7,83
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02166	0	794	0,08042	0,08042	NS	02167	0	3.322	0,08042	0,08042	43,73	02168	0	8.209	0,08042	0,08042	17,70
	I		0	719	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.019	0,08042	0,08042	71,96
S	S		0	7.795	0,08042	0,08042	18,64		0	9.204	0,08042	0,08042	15,78		0	12.418	0,08042	0,08042	11,70
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02169	0	11.150	0,08042	0,08042	13,03	02170	0	4.536	0,08042	0,08042	32,03	02171	0	2.646	0,08042	0,08042	54,90
	I		0	7.467	0,08042	0,08042	19,46		0	8.021	0,08042	0,08042	18,11		0	12.053	0,08042	0,08042	12,05
S	S		0	16.723	0,08042	0,08042	8,69		0	20.896	0,08042	0,08042	6,95		0	22.435	0,08042	0,08042	6,48
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02172	0	498	0,08042	0,08042	NS	02173	0	9.517	0,08042	0,08042	15,27	02174	0	13.835	0,08042	0,08042	10,50
	I		1	1.786	0,08042	0,08042	81,34		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	19.495	0,08042	0,08042	7,45		0	14.347	0,08042	0,08042	10,13		0	10.140	0,08042	0,08042	14,33
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02175	0	13.457	0,08042	0,08042	10,80	02176	0	11.522	0,08042	0,08042	12,61	02177	0	8.589	0,08042	0,08042	16,91
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	8.337	0,08042	0,08042	17,43		0	8.768	0,08042	0,08042	16,57		0	11.482	0,08042	0,08042	12,65
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02178	0	3.483	0,08042	0,08042	41,71	02179	0	0	0,08042	0,08042	-	02180	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	4.606	0,08042	0,08042	31,54		0	4.842	0,08042	0,08042	30,00
S	S		0	15.970	0,08042	0,08042	9,10		0	19.735	0,08042	0,08042	7,36		0	19.944	0,08042	0,08042	7,28
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02181	0	2.416	0,08042	0,08042	60,13	02182	0	6.815	0,08042	0,08042	21,32	02183	0	10.412	0,08042	0,08042	13,95
	I		0	457	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	16.304	0,08042	0,08042	8,91		0	11.325	0,08042	0,08042	12,83		0	7.503	0,08042	0,08042	19,36
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02184	0	12.746	0,08042	0,08042	11,40	02185	0	12.863	0,08042	0,08042	11,29	02186	0	10.270	0,08042	0,08042	14,15
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	6.171	0,08042	0,08042	23,54		0	6.023	0,08042	0,08042	24,12		1	5.645	0,08042	0,08042	25,74
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02187	0	15.250	0,08042	0,08042	9,53	02188	515	27.145	0,08042	0,08042	5,35	02189	495	16.375	0,08042	0,08042	8,87
	I		0	7.416	0,08042	0,08042	19,59		-1.300	36.790	0,08042	0,08042	3,96		33	23.097	0,08042	0,08042	6,29
S	S		0	4.686	0,08042	0,08042	31,00		-988	10.029	0,08042	0,08042	14,51		-1.574	10.167	0,08042	0,08042	14,32
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		809	6.190	0,08042	0,08042	23,44		1.522	4.607	0,08042	0,08042	31,46
P	S	02190	0	17.496	0,08042	0,08042	8,30	02191	0	15.667	0,08042	0,08042	9,27	02192	-30	10.975	0,08042	0,08042	13,24
	I		2	2.497	0,08042	0,08042	58,18		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	9.260	0,08042	0,08042	15,69		0	7.381	0,08042	0,08042	19,68		34	5.554	0,08042	0,08042	26,16
	I		-2	1.258	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02193	-91	6.597	0,08042	0,08042	22,02	02194	0	6.362	0,08042	0,08042	22,84	02195	174	14.709	0,08042	0,08042	9,87
	I		137	7.219	0,08042	0,08042	20,12		0	423	0,08042	0,08042	NS		-102	15.019	0,08042	0,08042	9,67
S	S		35	6.253	0,08042	0,08042	23,23		0	6.814	0,08042	0,08042	21,32		-40	9.171	0,08042	0,08042	15,84
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02196	-159	10.88	0,080	0,080	13,3	02197	3	1.886	0,080	0,080	77,0	02198	-3	7.625	0,080	0,080	19,05

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		94	512.892	0,08042	0,08042	511,27		5	7.200	0,08042	0,08042	320,18		9	29.609	0,08042	0,08042	4,91
S	S		164	7.084	0,08042	0,08042	20,50		-3	4.725	0,08042	0,08042	30,75		5	7.562	0,08042	0,08042	19,21
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-6	4.832	0,08042	0,08042	30,07		2	6.060	0,08042	0,08042	23,97
P	S	02199	3	9.394	0,08042	0,08042	15,46	02200	0	14.105	0,08042	0,08042	10,30	02201	0	12.513	0,08042	0,08042	11,61
	I		-11	4.533	0,08042	0,08042	32,05		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		6	5.156	0,08042	0,08042	28,18		0	5.257	0,08042	0,08042	27,64		0	11.048	0,08042	0,08042	13,15
	I		3	5.719	0,08042	0,08042	25,40		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02202	0	5.429	0,08042	0,08042	26,76	02203	0	0	0,08042	0,08042	-	02204	0	977	0,08042	0,08042	NS
	I		0	377	0,08042	0,08042	NS		0	3.676	0,08042	0,08042	39,52		0	935	0,08042	0,08042	NS
S	S		0	15.547	0,08042	0,08042	9,34		0	17.493	0,08042	0,08042	8,30		0	15.616	0,08042	0,08042	9,30
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02205	0	7.358	0,08042	0,08042	19,74	02206	0	12.103	0,08042	0,08042	12,00	02207	0	13.537	0,08042	0,08042	10,73
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	11.979	0,08042	0,08042	12,13		0	9.665	0,08042	0,08042	15,03		0	10.048	0,08042	0,08042	14,46
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02208	0	11.600	0,08042	0,08042	12,52	02209	0	7.090	0,08042	0,08042	20,49	02210	0	2.697	0,08042	0,08042	53,87
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	13.131	0,08042	0,08042	11,06		0	17.688	0,08042	0,08042	8,21		0	22.007	0,08042	0,08042	6,60
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02211	0	1.652	0,08042	0,08042	87,94	02212	0	3.877	0,08042	0,08042	37,47	02213	0	5.176	0,08042	0,08042	28,07
	I		0	583	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	9.181	0,08042	0,08042	15,82		0	13.952	0,08042	0,08042	10,41		0	19.854	0,08042	0,08042	7,32
	I		0	1.426	0,08042	0,08042	NS		0	2.679	0,08042	0,08042	54,23		0	4.127	0,08042	0,08042	35,20
P	S	02214	0	662	0,08042	0,08042	NS	02215	0	0	0,08042	0,08042	-	02216	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	1.462	0,08042	0,08042	99,37		0	8.980	0,08042	0,08042	16,18		0	7.775	0,08042	0,08042	18,69
S	S		0	25.271	0,08042	0,08042	5,75		0	28.159	0,08042	0,08042	5,16		0	26.465	0,08042	0,08042	5,49
	I		0	3.990	0,08042	0,08042	36,41		0	2.450	0,08042	0,08042	59,30		0	1.663	0,08042	0,08042	87,36
P	S	02217	0	5.712	0,08042	0,08042	25,43	02218	0	11.207	0,08042	0,08042	12,96	02219	0	13.011	0,08042	0,08042	11,17
	I		0	1.657	0,08042	0,08042	87,68		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	20.515	0,08042	0,08042	7,08		0	13.728	0,08042	0,08042	10,58		0	9.167	0,08042	0,08042	15,85
	I		0	1.460	0,08042	0,08042	99,51		0	410	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02220	0	13.541	0,08042	0,08042	10,73	02221	0	11.834	0,08042	0,08042	12,28	02222	0	6.139	0,08042	0,08042	23,66
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	7.163	0,08042	0,08042	20,28		0	7.295	0,08042	0,08042	19,91		0	9.383	0,08042	0,08042	15,48
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02223	0	0	0,08042	0,08042	-	02224	0	0	0,08042	0,08042	-	02225	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	6.384	0,08042	0,08042	22,76		0	15.114	0,08042	0,08042	9,61		0	7.056	0,08042	0,08042	20,59
S	S		0	13.459	0,08042	0,08042	10,79		0	16.125	0,08042	0,08042	9,01		0	13.662	0,08042	0,08042	10,63
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02226	0	5.043	0,08042	0,08042	28,81	02227	0	10.504	0,08042	0,08042	13,83	02228	0	13.938	0,08042	0,08042	10,42
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	9.607	0,08042	0,08042	15,12		0	6.749	0,08042	0,08042	21,53		0	5.406	0,08042	0,08042	26,87

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02229	0	15.280	0,08042	0,08042	9,51	02230	-9	12.326	0,08042	0,08042	11,79	02231	10	13.358	0,08042	0,08042	10,88
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-29	713	0,08042	0,08042	NS
S	S		1	4.633	0,08042	0,08042	31,36		16	3.664	0,08042	0,08042	39,65		15	3.188	0,08042	0,08042	45,57
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02232	37	26.795	0,08042	0,08042	5,42	02233	-335	42.251	0,08042	0,08042	3,44	02234	-1.561	10.814	0,08042	0,08042	13,47
	I		22	25.395	0,08042	0,08042	5,72		800	65.533	0,08042	0,08042	2,21		3.475	42.950	0,08042	0,08042	3,36
S	S		-41	7.403	0,08042	0,08042	19,63		533	15.941	0,08042	0,08042	9,11		104	8.047	0,08042	0,08042	18,05
	I		-25	4.208	0,08042	0,08042	34,53		-359	18.199	0,08042	0,08042	7,99		-458	10.846	0,08042	0,08042	13,40
P	S	02235	-50	17.911	0,08042	0,08042	8,11	02236	-1	18.428	0,08042	0,08042	7,88	02237	0	15.431	0,08042	0,08042	9,41
	I		79	13.846	0,08042	0,08042	10,49		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		55	7.980	0,08042	0,08042	18,20		1	6.978	0,08042	0,08042	20,82		0	6.394	0,08042	0,08042	22,72
	I		-88	6.200	0,08042	0,08042	23,44		-1	1.543	0,08042	0,08042	94,15		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02238	16	10.845	0,08042	0,08042	13,40	02239	-17	5.893	0,08042	0,08042	24,65	02240	1	5.512	0,08042	0,08042	26,36
	I		-21	970	0,08042	0,08042	NS		21	606	0,08042	0,08042	NS		-1	6.021	0,08042	0,08042	24,13
S	S		3	8.139	0,08042	0,08042	17,85		-3	8.436	0,08042	0,08042	17,22		0	9.398	0,08042	0,08042	15,46
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02241	0	4.203	0,08042	0,08042	34,57	02242	-2	2.215	0,08042	0,08042	65,59	02243	3	5.684	0,08042	0,08042	25,56
	I		0	14.269	0,08042	0,08042	10,18		1	4.415	0,08042	0,08042	32,91		-11	4.762	0,08042	0,08042	30,51
S	S		0	10.609	0,08042	0,08042	13,69		0	9.467	0,08042	0,08042	15,35		7	9.056	0,08042	0,08042	16,04
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02244	-3	10.082	0,08042	0,08042	14,41	02245	0	14.604	0,08042	0,08042	9,95	02246	0	15.273	0,08042	0,08042	9,51
	I		11	2.091	0,08042	0,08042	69,48		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-7	8.606	0,08042	0,08042	16,88		0	7.084	0,08042	0,08042	20,51		0	6.914	0,08042	0,08042	21,01
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02247	1	6.544	0,08042	0,08042	22,20	02248	0	0	0,08042	0,08042	-	02249	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	11.676	0,08042	0,08042	12,44		0	14.215	0,08042	0,08042	10,22
S	S		0	9.027	0,08042	0,08042	16,09		0	12.117	0,08042	0,08042	11,99		0	12.218	0,08042	0,08042	11,89
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02250	0	2.376	0,08042	0,08042	61,14	02251	0	14.142	0,08042	0,08042	10,27	02252	0	19.197	0,08042	0,08042	7,57
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	8.941	0,08042	0,08042	16,25		0	6.397	0,08042	0,08042	22,71		0	6.371	0,08042	0,08042	22,80
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02253	0	18.309	0,08042	0,08042	7,93	02254	0	11.434	0,08042	0,08042	12,71	02255	0	2.640	0,08042	0,08042	55,03
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	7.968	0,08042	0,08042	18,23		0	11.767	0,08042	0,08042	12,35		2	16.395	0,08042	0,08042	8,86
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02256	0	0	0,08042	0,08042	-	02257	0	2.840	0,08042	0,08042	51,15	02258	0	5.380	0,08042	0,08042	27,00
	I		0	510	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	6.930	0,08042	0,08042	20,96		0	10.311	0,08042	0,08042	14,09		0	14.931	0,08042	0,08042	9,73
	I		0	3.921	0,08042	0,08042	37,05		0	5.574	0,08042	0,08042	26,06		0	8.629	0,08042	0,08042	16,84
P	S	02259	0	2.281	0,08042	0,08042	63,69	02260	0	0	0,08042	0,08042	-	02261	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,080	0,080	-		-9	13.33	0,080	0,080	10,8		10	24.09	0,080	0,080	6,03

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
					42	42				9	42	42	9			7	42	42	
S	S		0	19.560	0,08042	0,08042	7,43		36	24.652	0,08042	0,08042	5,89		-40	27.762	0,08042	0,08042	5,23
	I		0	13.739	0,08042	0,08042	10,57		11	18.716	0,08042	0,08042	7,76		-11	20.296	0,08042	0,08042	7,16
P	S	02262	-3	1.604	0,08042	0,08042	90,57	02263	0	8.102	0,08042	0,08042	17,93	02264	0	13.730	0,08042	0,08042	10,58
	I		-1	11.773	0,08042	0,08042	12,34		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		3	22.875	0,08042	0,08042	6,35		0	14.890	0,08042	0,08042	9,76		0	9.927	0,08042	0,08042	14,63
	I		1	16.827	0,08042	0,08042	8,63		0	9.732	0,08042	0,08042	14,93		0	3.849	0,08042	0,08042	37,74
P	S	02265	0	15.717	0,08042	0,08042	9,24	02266	0	15.732	0,08042	0,08042	9,23	02267	0	12.038	0,08042	0,08042	12,07
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	7.057	0,08042	0,08042	20,59		0	5.538	0,08042	0,08042	26,23		0	4.859	0,08042	0,08042	29,90
	I		0	1.116	0,08042	0,08042	NS		0	715	0,08042	0,08042	NS		0	2.774	0,08042	0,08042	52,37
P	S	02268	0	1.303	0,08042	0,08042	NS	02269	0	0	0,08042	0,08042	-	02270	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	3.104	0,08042	0,08042	46,80		-5	27.574	0,08042	0,08042	5,27		5	30.008	0,08042	0,08042	4,84
S	S		0	5.544	0,08042	0,08042	26,20		12	9.788	0,08042	0,08042	14,84		-12	9.653	0,08042	0,08042	15,05
	I		0	7.330	0,08042	0,08042	19,82		-6	10.352	0,08042	0,08042	14,03		6	10.348	0,08042	0,08042	14,04
P	S	02271	0	0	0,08042	0,08042	-	02272	0	9.942	0,08042	0,08042	14,61	02273	0	15.057	0,08042	0,08042	9,65
	I		-1	4.636	0,08042	0,08042	31,34		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	5.003	0,08042	0,08042	29,04		0	3.805	0,08042	0,08042	38,18		0	3.821	0,08042	0,08042	38,02
	I		0	7.294	0,08042	0,08042	19,92		0	2.752	0,08042	0,08042	52,79		0	545	0,08042	0,08042	NS
P	S	02274	-1	17.537	0,08042	0,08042	8,28	02275	-29	16.654	0,08042	0,08042	8,72	02276	-1.203	11.940	0,08042	0,08042	12,19
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		1	3.122	0,08042	0,08042	46,53		11	2.478	0,08042	0,08042	58,63		1.021	5.433	0,08042	0,08042	26,70
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		803	3.508	0,08042	0,08042	41,36
P	S	02277	1.776	29.724	0,08042	0,08042	4,87	02278	-1.604	41.121	0,08042	0,08042	3,54	02279	-115	14.027	0,08042	0,08042	10,36
	I		-1.784	20.765	0,08042	0,08042	7,02		1.173	52.374	0,08042	0,08042	2,77		-5	30.761	0,08042	0,08042	4,72
S	S		-1.970	9.989	0,08042	0,08042	14,59		757	15.031	0,08042	0,08042	9,65		185	459	0,08042	0,08042	NS
	I		1.979	11.550	0,08042	0,08042	12,54		-1.474	20.992	0,08042	0,08042	6,94		-88	15.249	0,08042	0,08042	9,53
P	S	02280	-2	20.049	0,08042	0,08042	7,25	02281	0	18.893	0,08042	0,08042	7,69	02282	14	14.922	0,08042	0,08042	9,74
	I		1	5.819	0,08042	0,08042	24,97		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		3	3.218	0,08042	0,08042	45,15		0	4.222	0,08042	0,08042	34,41		-20	4.490	0,08042	0,08042	32,36
	I		-1	7.184	0,08042	0,08042	20,22		0	2.462	0,08042	0,08042	59,01		21	885	0,08042	0,08042	NS
P	S	02283	-36	10.182	0,08042	0,08042	14,27	02284	24	1.748	0,08042	0,08042	83,11	02285	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		36	5.322	0,08042	0,08042	27,30		-10	1.420	0,08042	0,08042	NS		132	19.258	0,08042	0,08042	7,54
S	S		52	2.976	0,08042	0,08042	48,81		0	0	0,08042	0,08042	-		-147	1.915	0,08042	0,08042	75,88
	I		-53	892	0,08042	0,08042	NS		-12	2.548	0,08042	0,08042	57,02		258	5.180	0,08042	0,08042	28,03
P	S	02286	0	0	0,08042	0,08042	-	02287	-5	3.116	0,08042	0,08042	46,62	02288	0	11.118	0,08042	0,08042	13,07
	I		58	15.790	0,08042	0,08042	9,20		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		131	3.421	0,08042	0,08042	42,46		-8	4.498	0,08042	0,08042	32,30		0	8.091	0,08042	0,08042	17,96
	I		-230	4.354	0,08042	0,08042	33,38		15	827	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
P	S	02289	0	17.481	0,08042	0,08042	8,31	02290	0	19.966	0,08042	0,08042	7,28	02291	0	12.597	0,08042	0,08042	11,53
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	8.236	0,08042	0,08042	17,64		0	5.185	0,08042	0,08042	28,02		-1	101	0,08042	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	3.623	0,08042	0,08042	40,10

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
P	S	02292	0	0	0,08042	0,08042	-	02293	0	0	0,08042	0,08042	-	02294	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		36	12.413	0,08042	0,08042	11,70		-45	47.043	0,08042	0,08042	3,09		9	17.037	0,08042	0,08042	8,53
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-40	8.008	0,08042	0,08042	18,14		50	8.712	0,08042	0,08042	16,67		-11	8.696	0,08042	0,08042	16,71
P	S	02295	0	11.782	0,08042	0,08042	12,33	02296	0	24.154	0,08042	0,08042	6,01	02297	0	26.588	0,08042	0,08042	5,46
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	864	0,08042	0,08042	NS		0	1.768	0,08042	0,08042	82,17
	I		0	5.089	0,08042	0,08042	28,55		0	782	0,08042	0,08042	NS		0	543	0,08042	0,08042	NS
P	S	02298	-1	19.988	0,08042	0,08042	7,27	02299	-51	1.104	0,08042	0,08042	NS	02300	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		58	2.898	0,08042	0,08042	50,13		-1	7.373	0,08042	0,08042	19,70
S	S		-10	692	0,08042	0,08042	NS		57	1.836	0,08042	0,08042	79,12		-80	770	0,08042	0,08042	NS
	I		11	2.711	0,08042	0,08042	53,59		-64	4.974	0,08042	0,08042	29,21		89	6.440	0,08042	0,08042	22,56
P	S	02301	0	1.289	0,08042	0,08042	NS	02302	0	5.368	0,08042	0,08042	27,06	02303	0	6.101	0,08042	0,08042	23,81
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	5.662	0,08042	0,08042	25,66		0	8.546	0,08042	0,08042	17,00		0	10.283	0,08042	0,08042	14,13
	I		0	4.960	0,08042	0,08042	29,29		0	7.444	0,08042	0,08042	19,52		0	12.722	0,08042	0,08042	11,42
P	S	02304	0	0	0,08042	0,08042	-	02305	0	0	0,08042	0,08042	-	02306	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		1	4.617	0,08042	0,08042	31,47		721	43.434	0,08042	0,08042	3,34		-61	38.063	0,08042	0,08042	3,82
S	S		-1	9.152	0,08042	0,08042	15,87		119	6.340	0,08042	0,08042	22,91		316	20.941	0,08042	0,08042	6,93
	I		0	25.651	0,08042	0,08042	5,66		34	61.148	0,08042	0,08042	2,38		91	68.566	0,08042	0,08042	2,12
P	S	02307	48	2.624	0,08042	0,08042	55,36	02308	0	13.592	0,08042	0,08042	10,69	02309	0	17.066	0,08042	0,08042	8,51
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-25	6.308	0,08042	0,08042	23,03		0	6.524	0,08042	0,08042	22,27		0	5.843	0,08042	0,08042	24,86
	I		-7	21.904	0,08042	0,08042	6,63		0	8.184	0,08042	0,08042	17,75		0	3.318	0,08042	0,08042	43,78
P	S	02310	0	18.439	0,08042	0,08042	7,88	02311	0	17.743	0,08042	0,08042	8,19	02312	0	9.896	0,08042	0,08042	14,68
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	4.544	0,08042	0,08042	31,97		0	2.467	0,08042	0,08042	58,89		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	2.080	0,08042	0,08042	69,85		0	4.129	0,08042	0,08042	35,18		0	12.465	0,08042	0,08042	11,65
P	S	02313	0	0	0,08042	0,08042	-	02314	0	0	0,08042	0,08042	-	02315	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		1	20.244	0,08042	0,08042	7,18		8	104.578	0,08042	0,08042	1,39		-1	25.779	0,08042	0,08042	5,64
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		1	34.837	0,08042	0,08042	4,17		-7	84.661	0,08042	0,08042	1,72		1	35.359	0,08042	0,08042	4,11
P	S	02316	0	7.063	0,08042	0,08042	20,57	02317	0	15.541	0,08042	0,08042	9,35	02318	0	18.851	0,08042	0,08042	7,71
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	601	0,08042	0,08042	NS		0	1.863	0,08042	0,08042	77,98
	I		0	12.142	0,08042	0,08042	11,96		0	3.754	0,08042	0,08042	38,70		0	725	0,08042	0,08042	NS
P	S	02319	-22	19.715	0,08042	0,08042	7,37	02320	-1.570	15.344	0,08042	0,08042	9,49	02321	1.947	21.735	0,08042	0,08042	6,66
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-2.455	6.159	0,08042	0,08042	23,68
S	S		-8	1.343	0,08042	0,08042	NS		-711	6.843	0,08042	0,08042	21,25		18.499	22.990	0,08042	0,08042	6,14
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		1.741	6.421	0,08042	0,08042	22,57		-74.721	25.934	0,08042	0,08042	6,24
P	S	02322	-6.514	60.154	0,08042	0,08042	2,44	02323	8.833	48.585	0,08042	0,08042	2,95	02324	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		8.306	60.639	0,08042	0,08042	2,37		-5.473	85.268	0,08042	0,08042	1,72		-9.659	55.860	0,08042	0,08042	2,64
S	S		-32.57	36.93	0,080	0,080	4,13		-3.306	18.81	0,080	0,080	7,76		0	0	0,080	0,080	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		790.523	553.214	0,08042	0,08042	2,35		687	864.261	0,08042	0,08042	2,26		361	40.458	0,08042	0,08042	3,59
P	S	02325	17	18.446	0,08042	0,08042	7,88	02326	0	20.945	0,08042	0,08042	6,94	02327	-9	17.952	0,08042	0,08042	8,09
	I		-55	15.066	0,08042	0,08042	9,64		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	479	0,08042	0,08042	NS		10	925	0,08042	0,08042	NS
	I		31	13.154	0,08042	0,08042	11,04		1	5.590	0,08042	0,08042	25,99		-10	6.258	0,08042	0,08042	23,22
P	S	02328	165	11.314	0,08042	0,08042	12,84	02329	-196	8.623	0,08042	0,08042	16,85	02330	-291	3.507	0,08042	0,08042	41,44
	I		-167	13.314	0,08042	0,08042	10,91		198	9.841	0,08042	0,08042	14,76		165	13.670	0,08042	0,08042	10,62
S	S		-501	545	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		506	20.010	0,08042	0,08042	7,25		-304	18.453	0,08042	0,08042	7,88		482	25.755	0,08042	0,08042	5,64
P	S	02331	0	0	0,08042	0,08042	-	02332	0	0	0,08042	0,08042	-	02333	0	12.420	0,08042	0,08042	11,70
	I		-9	72.493	0,08042	0,08042	2,00		77	3.871	0,08042	0,08042	37,53		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	1.233	0,08042	0,08042	NS
	I		-40	56.941	0,08042	0,08042	2,55		-415	19.173	0,08042	0,08042	7,58		0	3.812	0,08042	0,08042	38,11
P	S	02334	0	19.406	0,08042	0,08042	7,49	02335	0	23.018	0,08042	0,08042	6,31	02336	0	20.823	0,08042	0,08042	6,98
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	5.645	0,08042	0,08042	25,74		0	4.536	0,08042	0,08042	32,03		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	146	0,08042	0,08042	NS		0	532	0,08042	0,08042	NS		0	4.608	0,08042	0,08042	31,53
P	S	02337	0	4.323	0,08042	0,08042	33,61	02338	0	0	0,08042	0,08042	-	02339	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-499	72.098	0,08042	0,08042	2,02		203	92.184	0,08042	0,08042	1,58
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	25.489	0,08042	0,08042	5,70		330	84.915	0,08042	0,08042	1,71		-976	84.811	0,08042	0,08042	1,72
P	S	02340	0	1.672	0,08042	0,08042	86,89	02341	0	24.920	0,08042	0,08042	5,83	02342	0	32.287	0,08042	0,08042	4,50
	I		-4	21	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		3	31.498	0,08042	0,08042	4,61		0	9.183	0,08042	0,08042	15,82		0	3.239	0,08042	0,08042	44,85
P	S	02343	0	31.009	0,08042	0,08042	4,69	02344	-3	16.033	0,08042	0,08042	9,06	02345	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	56.837	0,08042	0,08042	2,56
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	8.195	0,08042	0,08042	17,73		9	29.159	0,08042	0,08042	4,98		-2	66.394	0,08042	0,08042	2,19
P	S	02346	0	194	0,08042	0,08042	NS	02347	0	3.545	0,08042	0,08042	40,98	02348	0	6.603	0,08042	0,08042	22,00
	I		0	394	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	1.756	0,08042	0,08042	82,73		0	3.584	0,08042	0,08042	40,54		0	4.669	0,08042	0,08042	31,12
	I		0	3.541	0,08042	0,08042	41,03		0	4.794	0,08042	0,08042	30,30		0	7.463	0,08042	0,08042	19,47
P	S	02349	0	5.010	0,08042	0,08042	29,00	02350	0	0	0,08042	0,08042	-	02351	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	864	0,08042	0,08042	NS		35	18.949	0,08042	0,08042	7,67		-730	105.191	0,08042	0,08042	1,38
S	S		0	1.275	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		87	9.944	0,08042	0,08042	14,61
	I		0	13.307	0,08042	0,08042	10,92		-35	29.255	0,08042	0,08042	4,97		302	109.065	0,08042	0,08042	1,33
P	S	02352	-8	313	0,08042	0,08042	NS	02353	0	10.078	0,08042	0,08042	14,42	02354	0	16.504	0,08042	0,08042	8,80
	I		-27	11.852	0,08042	0,08042	12,26		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-163	1.318	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	2.782	0,08042	0,08042	52,22
	I		-564	33.422	0,08042	0,08042	4,35		0	7.306	0,08042	0,08042	19,88		0	4.142	0,08042	0,08042	35,07
P	S	02355	0	18.810	0,08042	0,08042	7,72	02356	0	19.713	0,08042	0,08042	7,37	02357	0	16.356	0,08042	0,08042	8,88

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	3.203	0,08042	0,08042	45,36		0	2.126	0,08042	0,08042	68,33		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	2.553	0,08042	0,08042	56,90		0	3.018	0,08042	0,08042	48,14		0	7.112	0,08042	0,08042	20,43
P	S	02358	0	3.623	0,08042	0,08042	40,10	02359	0	0	0,08042	0,08042	-	02360	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	2.606	0,08042	0,08042	55,75		-134	66.764	0,08042	0,08042	2,18		86	81.424	0,08042	0,08042	1,78
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	22.858	0,08042	0,08042	6,36		-77	87.386	0,08042	0,08042	1,66		58	96.134	0,08042	0,08042	1,51
P	S	02361	0	0	0,08042	0,08042	-	02362	0	13.800	0,08042	0,08042	10,53	02363	0	18.782	0,08042	0,08042	7,73
	I		1	5.169	0,08042	0,08042	28,11		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	206	0,08042	0,08042	NS
	I		0	26.721	0,08042	0,08042	5,44		0	7.397	0,08042	0,08042	19,64		0	2.241	0,08042	0,08042	64,83
P	S	02364	0	20.201	0,08042	0,08042	7,19	02365	10	18.350	0,08042	0,08042	7,92	02366	-478	11.887	0,08042	0,08042	12,23
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	269	0,08042	0,08042	NS		-14	2.466	0,08042	0,08042	58,91		-709	10.801	0,08042	0,08042	13,46
	I		0	410	0,08042	0,08042	NS		-11	3.025	0,08042	0,08042	48,03		4.539	14.170	0,08042	0,08042	10,18
P	S	02367	-8.829	47.370	0,08042	0,08042	3,11	02368	-12.577	28.359	0,08042	0,08042	5,22	02369	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		14.729	42.378	0,08042	0,08042	3,35		11.272	41.675	0,08042	0,08042	3,43		511	59.080	0,08042	0,08042	2,46
S	S		-21.259	23.932	0,08042	0,08042	6,27		-21.107	11.540	0,08042	0,08042	13,00		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		40.234	34.759	0,08042	0,08042	3,92		29.313	36.986	0,08042	0,08042	3,75		1.944	44.646	0,08042	0,08042	3,24
P	S	02370	174	6.874	0,08042	0,08042	21,13	02371	3	18.932	0,08042	0,08042	7,67	02372	0	19.365	0,08042	0,08042	7,50
	I		-210	22.174	0,08042	0,08042	6,55		-4	5.396	0,08042	0,08042	26,92		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		28	16.964	0,08042	0,08042	8,56		1	6.415	0,08042	0,08042	22,65		0	4.188	0,08042	0,08042	34,69
P	S	02373	-229	14.926	0,08042	0,08042	9,74	02374	390	10.691	0,08042	0,08042	13,58	02375	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-394	20.153	0,08042	0,08042	7,21		-12	2.480	0,08042	0,08042	58,58
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		4	8.114	0,08042	0,08042	17,90		-3	17.077	0,08042	0,08042	8,51		14	18.886	0,08042	0,08042	7,69
P	S	02376	611	3.422	0,08042	0,08042	42,41	02377	0	0	0,08042	0,08042	-	02378	-7	5.559	0,08042	0,08042	26,13
	I		-347	54.699	0,08042	0,08042	2,66		-136	33.539	0,08042	0,08042	4,33		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		955	43.131	0,08042	0,08042	3,36		-1.001	34.392	0,08042	0,08042	4,23		-5	10.358	0,08042	0,08042	14,03
P	S	02379	0	17.422	0,08042	0,08042	8,34	02380	0	22.529	0,08042	0,08042	6,45	02381	0	23.079	0,08042	0,08042	6,29
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	1.048	0,08042	0,08042	NS		0	2.594	0,08042	0,08042	56,01		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	2.251	0,08042	0,08042	64,54		0	976	0,08042	0,08042	NS		0	2.751	0,08042	0,08042	52,81
P	S	02382	0	13.433	0,08042	0,08042	10,81	02383	0	0	0,08042	0,08042	-	02384	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-36	22.308	0,08042	0,08042	6,51		812	131.181	0,08042	0,08042	1,11
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		1	14.480	0,08042	0,08042	10,03		40	44.567	0,08042	0,08042	3,26		-72	97.539	0,08042	0,08042	1,49
P	S	02385	0	0	0,08042	0,08042	-	02386	0	16.138	0,08042	0,08042	9,00	02387	0	31.103	0,08042	0,08042	4,67
	I		-313	22.405	0,08042	0,08042	6,49		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		484	48.11	0,080	0,080	3,02		0	18.23	0,080	0,080	7,97		0	6.050	0,080	0,080	24,01

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
				7	42	42				6	42	42					42	42	
P	S	02388	0	34.420	0,08042	0,08042	4,22	02389	1	26.580	0,08042	0,08042	5,47	02390	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		-56	19.841	0,08042	0,08042	7,32
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	5.787	0,08042	0,08042	25,10		-3	17.725	0,08042	0,08042	8,20		156	51.201	0,08042	0,08042	2,84
P	S	02391	0	0	0,08042	0,08042	-	02392	0	1.214	0,08042	0,08042	NS	02393	0	5.316	0,08042	0,08042	27,33
	I		32	31.456	0,08042	0,08042	4,62		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	430	0,08042	0,08042	NS		0	1.296	0,08042	0,08042	NS
	I		-173	66.784	0,08042	0,08042	2,18		0	2.395	0,08042	0,08042	60,66		0	3.116	0,08042	0,08042	46,62
P	S	02394	0	6.266	0,08042	0,08042	23,19	02395	0	0	0,08042	0,08042	-	02396	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	389	0,08042	0,08042	NS		0	6.704	0,08042	0,08042	21,67		-75	34.691	0,08042	0,08042	4,19
S	S		0	331	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		11	4.867	0,08042	0,08042	29,85
	I		0	4.440	0,08042	0,08042	32,72		0	7.241	0,08042	0,08042	20,06		40	14.624	0,08042	0,08042	9,93
P	S	02397	0	0	0,08042	0,08042	-	02398	-50	1.847	0,08042	0,08042	78,66	02399	0	12.485	0,08042	0,08042	11,64
	I		55	33.358	0,08042	0,08042	4,35		21	1.518	0,08042	0,08042	95,70		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		-18	5.970	0,08042	0,08042	24,34		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-62	14.853	0,08042	0,08042	9,78		25	6.570	0,08042	0,08042	22,11		0	2.849	0,08042	0,08042	50,99
P	S	02400	0	17.473	0,08042	0,08042	8,31	02401	0	19.219	0,08042	0,08042	7,56	02402	0	17.617	0,08042	0,08042	8,25
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	1.033	0,08042	0,08042	NS		0	1.062	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	2.480	0,08042	0,08042	58,58		0	2.030	0,08042	0,08042	71,57		0	2.989	0,08042	0,08042	48,60
P	S	02403	0	8.429	0,08042	0,08042	17,24	02404	0	0	0,08042	0,08042	-	02405	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		-1	20.321	0,08042	0,08042	7,15		-2	54.570	0,08042	0,08042	2,66
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		3	2.339	0,08042	0,08042	62,11
	I		0	7.754	0,08042	0,08042	18,74		1	11.655	0,08042	0,08042	12,46		-6	9.852	0,08042	0,08042	14,75
P	S	02406	0	0	0,08042	0,08042	-	02407	0	5.761	0,08042	0,08042	25,22	02408	0	16.314	0,08042	0,08042	8,91
	I		1	25.494	0,08042	0,08042	5,70		0	424	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	13.016	0,08042	0,08042	11,16		0	7.376	0,08042	0,08042	19,70		0	2.694	0,08042	0,08042	53,93
P	S	02409	0	19.373	0,08042	0,08042	7,50	02410	17	18.512	0,08042	0,08042	7,85	02411	1.448	12.313	0,08042	0,08042	11,77
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		689	624	0,08042	0,08042	NS
	I		0	1.422	0,08042	0,08042	NS		-25	1.079	0,08042	0,08042	NS		-1.759	3.003	0,08042	0,08042	48,51
P	S	02412	-343	15.957	0,08042	0,08042	9,11	02413	1.363	23.862	0,08042	0,08042	6,08	02414	-711	4.410	0,08042	0,08042	32,98
	I		-3.538	6.301	0,08042	0,08042	23,18		2.326	28.218	0,08042	0,08042	5,13		-34	32.271	0,08042	0,08042	4,50
S	S		377	241	0,08042	0,08042	NS		-1.516	860	0,08042	0,08042	NS		790	1.388	0,08042	0,08042	NS
	I		3.938	3.894	0,08042	0,08042	37,08		-2.585	5.917	0,08042	0,08042	24,65		48	5.882	0,08042	0,08042	24,70
P	S	02415	0	0	0,08042	0,08042	-	02416	0	10.885	0,08042	0,08042	13,35	02417	0	17.456	0,08042	0,08042	8,32
	I		9	18.518	0,08042	0,08042	7,85		0	9.741	0,08042	0,08042	14,91		0	1.666	0,08042	0,08042	87,20
S	S		-146	43	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		144	4.651	0,08042	0,08042	31,23		0	3.934	0,08042	0,08042	36,93		0	2.911	0,08042	0,08042	49,91
P	S	02418	8	16.064	0,08042	0,08042	9,04	02419	-21	11.306	0,08042	0,08042	12,85	02420	10	2.935	0,08042	0,08042	49,50
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		21	4.734	0,08042	0,08042	30,69		-10	4.269	0,08042	0,08042	34,03

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	A_{df} [cm²/cm]	CS
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	2.444	0,08042	0,08042	59,44		0	3.238	0,08042	0,08042	44,87		-15	5.056	0,08042	0,08042	28,73
P	S	02421	13	1.087	0,08042	0,08042	NS	02422	0	0	0,08042	0,08042	-	02423	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-7	16.384	0,08042	0,08042	8,87		6	28.145	0,08042	0,08042	5,16		2	7.070	0,08042	0,08042	20,55
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		12	204	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		8	6.273	0,08042	0,08042	23,16		-7	5.603	0,08042	0,08042	25,93		-2	3.945	0,08042	0,08042	36,83
P	S	02424	0	10.582	0,08042	0,08042	13,73	02425	0	19.043	0,08042	0,08042	7,63	02426	0	21.557	0,08042	0,08042	6,74
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	49	0,08042	0,08042	NS		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	2.478	0,08042	0,08042	58,63		0	1.585	0,08042	0,08042	91,66		0	1.450	0,08042	0,08042	NS
P	S	02427	0	15.996	0,08042	0,08042	9,08	02428	0	0	0,08042	0,08042	-	02429	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	3.480	0,08042	0,08042	41,75		19	41.540	0,08042	0,08042	3,50
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	4.049	0,08042	0,08042	35,88		0	10.582	0,08042	0,08042	13,73		-18	10.412	0,08042	0,08042	13,95
P	S	02430	0	0	0,08042	0,08042	-	02431	0	0	0,08042	0,08042	-	02432	0	21.749	0,08042	0,08042	6,68
	I		-24	47.054	0,08042	0,08042	3,09		2	4.673	0,08042	0,08042	31,09		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		27	10.269	0,08042	0,08042	14,15		-2	9.614	0,08042	0,08042	15,11		0	5.692	0,08042	0,08042	25,52
P	S	02433	0	31.483	0,08042	0,08042	4,61	02434	0	29.350	0,08042	0,08042	4,95	02435	0	14.161	0,08042	0,08042	10,26
	I		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		0	4.143	0,08042	0,08042	35,07		0	4.923	0,08042	0,08042	29,51		2	6.660	0,08042	0,08042	21,81
P	S	02436	0	0	0,08042	0,08042	-	02437	0	0	0,08042	0,08042	-	02438	0	0	0,08042	0,08042	-
	I		1	6.681	0,08042	0,08042	21,74		-8.486	203.951	0,16085	0,16085	1,61		-1.069	107.668	0,08042	0,08042	1,35
S	S		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-		0	0	0,08042	0,08042	-
	I		-2	9.346	0,08042	0,08042	15,54		-2.350	194.544	0,16085	0,16085	1,72		366	103.273	0,08042	0,08042	1,41

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Pos Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
A_s Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
A_{df} Armatura disponibile per la flessione
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.

VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLU (Fondazione)

Platee - Taglio fuori piano allo SLU

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed} [N]	CS	V_{Rcd} [N]	$V_{Rsd,s}$ [N]	N_{Ed} [N]	Ctgϴ	A_{sw} [cm²/cm]
Fondazione		**Platea 1**						
00008	P	44.010	4,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	96.359	2,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
00010	P	57.887	3,96	229.384	0	0	0,00	0,00000
	S	61.953	3,70	229.398	0	0	0,00	0,00000
00023	P	33.616	5,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	56.690	4,45	252.469	0	0	0,00	0,00000
00024	P	38.667	5,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.708	8,28	229.383	0	0	0,00	0,00000
00053	P	63.509	3,61	229.383	0	0	0,00	0,01446
	S	254.339	1,12	1.200.566	283.837	0	2,50	0,06859
00055	P	124.453	1,61	200.452	0	0	0,00	0,05185
	S	259.491	1,09	1.200.575	282.551	0	2,50	0,06828
00056	P	5.093	45,04	229.383	0	0	0,00	0,00000
	S	86.023	2,67	229.383	0	0	0,00	0,00000
00057	P	33.034	6,94	229.383	0	0	0,00	0,00000
	S	38.229	6,00	229.383	0	0	0,00	0,00000
00070	P	62.959	3,18	200.395	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	172.071	1,33	229.387	0	0	0,00	0,00000
00071	P	106.598	2,21	235.586	0	0	0,00	0,06698
	S	56.904	4,03	229.383	0	0	0,00	0,05104
00072	P	83.221	2,76	229.383	0	0	0,00	0,07675
	S	103.199	2,22	229.393	0	0	0,00	0,00853
00073	P	54.708	4,19	229.383	0	0	0,00	0,06886
	S	36.291	6,32	229.390	0	0	0,00	0,06407
00074	P	118.370	1,99	235.586	0	0	0,00	0,07463
	S	81.199	2,82	229.384	0	0	0,00	0,06324
00075	P	123.476	1,86	229.391	0	0	0,00	0,07371
	S	106.235	2,16	229.383	0	0	0,00	0,05221
00076	P	61.731	3,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	107.066	1,87	200.388	0	0	0,00	0,00000
00077	P	71.201	3,31	235.586	0	0	0,00	0,07204
	S	57.535	3,99	229.384	0	0	0,00	0,05859
00078	P	22.719	8,82	200.402	0	0	0,00	0,00000
	S	42.686	5,37	229.399	0	0	0,00	0,00000
00079	P	40.362	5,68	229.384	0	0	0,00	0,00000
	S	65.925	3,48	229.384	0	0	0,00	0,00000
00080	P	69.986	2,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	44.596	4,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
00081	P	54.486	4,21	229.384	0	0	0,00	0,00000
	S	30.186	7,60	229.384	0	0	0,00	0,00000
00082	P	65.338	3,51	229.383	0	0	0,00	0,00000
	S	56.399	4,07	229.398	0	0	0,00	0,00000
00086	P	62.380	3,93	245.252	0	0	0,00	0,00000
	S	43.392	5,65	245.252	0	0	0,00	0,00000
00094	P	20.093	9,97	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	36.554	5,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00095	P	10.375	19,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.204	9,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00096	P	118.263	1,99	235.586	0	0	0,00	0,06759
	S	101.125	2,33	235.586	0	0	0,00	0,00859
00097	P	71.683	2,80	200.446	0	0	0,00	0,00000
	S	73.391	2,73	200.446	0	0	0,00	0,00000
00098	P	42.280	4,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.579	18,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00099	P	20.478	9,79	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	30.526	6,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00100	P	39.928	5,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.622	10,76	200.414	0	0	0,00	0,00000
00102	P	32.983	6,08	200.397	0	0	0,00	0,00000
	S	21.325	9,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00103	P	71.067	2,97	210.796	0	0	0,00	0,00000
	S	6.642	30,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00104	P	30.515	6,77	206.640	0	0	0,00	0,00000
	S	14.751	13,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
00105	P	4.532	44,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	45.038	4,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00106	P	11.931	16,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	78.020	2,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00111	P	32.543	6,16	200.393	0	0	0,00	0,00000
	S	50.074	4,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
00112	P	47.271	4,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.446	7,87	200.386	0	0	0,00	0,00000
00113	P	5.165	38,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.368	14,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00114	P	1.825	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.168	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00320	P	47.730	4,81	229.383	0	0	0,00	0,00000
	S	110.096	2,08	229.427	0	0	0,00	0,00000
00321	P	30.995	7,40	229.408	0	0	0,00	0,00000
	S	132.943	1,73	229.383	0	0	0,00	0,00000
00322	P	26.758	8,57	229.388	0	0	0,00	0,00000
	S	123.023	1,86	229.383	0	0	0,00	0,00000
00323	P	31.873	7,20	229.384	0	0	0,00	0,00000
	S	88.613	2,59	229.413	0	0	0,00	0,00000
00596	P	26.763	7,49	200.475	0	0	0,00	0,00000
	S	96.283	2,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
00597	P	18.727	10,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	126.760	1,58	200.448	0	0	0,00	0,00000
00598	P	15.812	12,67	200.395	0	0	0,00	0,00000
	S	120.622	1,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00599	P	17.486	11,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	78.376	2,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00618	P	46.447	4,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	61.587	3,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00619	P	34.422	5,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	39.803	5,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00620	P	23.532	8,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.470	7,30	200.548	0	0	0,00	0,00000
00621	P	26.662	7,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.491	8,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00622	P	26.588	7,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.313	11,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00623	P	29.661	6,76	200.475	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	27.609	7,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00624	P	28.504	7,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.050	8,69	200.400	0	0	0,00	0,00000
00625	P	26.934	7,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.883	11,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00626	P	31.114	6,44	200.465	0	0	0,00	0,00000
	S	26.773	7,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00627	P	27.317	7,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.264	10,97	200.422	0	0	0,00	0,00000
00628	P	30.299	6,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.210	12,36	200.409	0	0	0,00	0,00000
00629	P	40.811	4,91	200.438	0	0	0,00	0,00000
	S	24.743	8,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00630	P	38.305	5,23	200.400	0	0	0,00	0,00000
	S	17.540	11,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00631	P	39.679	5,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.941	8,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00632	P	42.577	4,71	200.411	0	0	0,00	0,00000
	S	34.472	5,81	200.400	0	0	0,00	0,00000
00633	P	40.706	4,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	41.863	4,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00634	P	39.406	5,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	78.903	2,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00635	P	57.835	3,47	200.639	0	0	0,00	0,00000
	S	112.366	1,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00657	P	3.485	57,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.884	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00658	P	5.305	37,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	274	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00659	P	6.747	29,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.528	79,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00660	P	4.669	42,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.200	62,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00661	P	274	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.087	49,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00662	P	4.694	42,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	898	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00663	P	20.567	9,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.132	32,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00664	P	19.353	10,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.883	11,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00665	P	6.574	30,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.695	6,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00666	P	22.804	8,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.769	15,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00667	P	21.718	9,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.791	29,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00668	P	8.932	22,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	930	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00669	P	7.596	26,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.146	48,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00670	P	7.634	26,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.295	87,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00671	P	3.085	64,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.087	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00672	P	1.277	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	921	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00673	P	4.493	44,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.062	97,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00674	P	4.480	44,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.607	55,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00675	P	13.121	15,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.042	98,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00676	P	18.842	10,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.333	60,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00677	P	15.919	12,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.113	39,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00678	P	22.963	8,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.461	7,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00679	P	5.051	39,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.697	6,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
00680	P	24.333	8,24	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	22.834	8,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00681	P	15.011	13,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.543	78,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00682	P	11.101	18,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.269	17,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00683	P	8.956	22,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.615	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00684	P	14.501	13,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.360	45,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00685	P	8.783	22,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.089	64,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00686	P	752	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	674	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00687	P	747	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	993	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00688	P	1.361	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	768	NS	200.386	0	0	0,00	0,00000
00689	P	3.637	55,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.807	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00690	P	11.631	17,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.171	92,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00691	P	9.931	20,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.272	15,10	200.387	0	0	0,00	0,00000
00692	P	6.144	32,62	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	10.329	19,40	200.387	0	0	0,00	0,00000
00693	P	3.798	52,76	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	13.205	15,18	200.394	0	0	0,00	0,00000
00694	P	3.951	50,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.852	14,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00695	P	14.628	13,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.558	23,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00696	P	8.931	22,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.536	36,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00697	P	12.470	16,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.999	50,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00698	P	6.615	30,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	640	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00699	P	811	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.599	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00700	P	2.027	98,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.025	66,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
00701	P	3.114	64,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	274	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00702	P	6.779	29,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.473	36,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00703	P	9.251	21,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.815	41,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00704	P	3.649	54,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	366	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00705	P	12.383	16,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.190	21,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00706	P	3.491	57,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.708	12,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00707	P	11.630	17,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.772	18,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00708	P	8.919	22,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.894	51,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00709	P	8.380	23,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.776	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00710	P	6.655	30,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.245	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00711	P	4.721	42,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.675	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00712	P	740	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.457	81,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00713	P	1.597	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.223	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00714	P	7.234	27,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.551	56,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00715	P	8.308	24,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.851	29,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00716	P	14.661	13,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.370	84,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00717	P	15.097	13,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.791	29,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00718	P	22.342	8,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.584	12,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00719	P	2.529	79,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	37.753	5,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00720	P	19.598	10,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.103	22,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
00721	P	23.872	8,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.737	11,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00722	P	20.013	10,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.959	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00723	P	16.882	11,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.321	31,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
00724	P	10.104	19,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.890	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00725	P	4.441	45,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	312	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00726	P	3.771	53,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.280	27,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00727	P	1.580	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.215	90,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00728	P	5.286	37,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.560	20,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00729	P	4.419	45,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.415	19,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
00730	P	2.246	89,22	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	14.566	13,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00731	P	3.397	58,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.114	6,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00732	P	15.401	13,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	53.607	3,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
00733	P	58.172	3,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.681	9,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00734	P	89.375	2,24	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	88.711	2,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00735	P	16.939	11,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	110.679	1,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00736	P	6.196	32,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	65.535	3,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00737	P	10.274	19,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.786	5,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00738	P	1.938	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	34.949	5,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00739	P	8.802	22,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.998	12,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00740	P	352	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.613	43,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00741	P	2.633	76,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.995	40,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00742	P	2.457	81,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.135	63,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00743	P	1.621	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	276	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00744	P	2.591	77,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.408	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00745	P	3.697	54,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.076	65,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00746	P	6.383	31,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.496	11,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00747	P	5.085	39,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.820	7,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00748	P	31.026	6,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	58.163	3,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00749	P	9.045	22,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	119.143	1,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00750	P	31.452	6,37	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	136.539	1,47	200.387	0	0	0,00	0,00000
00751	P	79.484	2,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	105.841	1,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00752	P	83.435	2,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.765	8,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00753	P	66.195	3,03	200.396	0	0	0,00	0,00000
	S	115.434	1,74	200.390	0	0	0,00	0,00000
00754	P	11.919	16,81	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	132.683	1,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00755	P	24.818	8,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	105.330	1,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00756	P	9.819	20,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	43.017	4,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00757	P	529	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	39.351	5,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00758	P	8.222	24,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.506	10,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00759	P	511	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.018	33,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00760	P	3.580	55,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.505	26,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
00761	P	2.505	79,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.989	33,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00762	P	4.476	44,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.542	44,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00763	P	4.392	45,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.422	21,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00764	P	3.674	54,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.072	19,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00765	P	7.769	25,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.547	5,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00766	P	5.094	39,34	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	70.416	2,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00767	P	53.043	3,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	81.396	2,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00768	P	45.562	4,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	40.703	4,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00769	P	66.723	3,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	97.860	2,05	200.562	0	0	0,00	0,00000
00770	P	153.087	1,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	118.351	1,69	200.417	0	0	0,00	0,00000
00771	P	144.414	1,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.817	11,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00772	P	115.729	1,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.646	17,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00773	P	61.592	3,25	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	24.671	8,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00774	P	10.258	19,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.473	14,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00775	P	33.541	5,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.119	6,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
00776	P	74.634	2,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.639	8,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00777	P	133.278	1,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.208	21,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00778	P	161.640	1,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.947	7,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00779	P	213.039	1,07	1.200.566	228.799	0	2,50	0,05529
	S	91.935	2,18	200.501	0	0	0,00	0,06294
00780	P	37.901	6,05	229.383	0	0	0,00	0,05529
	S	219.825	1,18	1.200.566	260.439	0	2,50	0,06294
00781	P	207.080	1,10	1.200.573	228.799	0	2,50	0,05529
	S	90.119	2,23	200.529	0	0	0,00	0,06294
00782	P	192.033	1,04	200.387	0	0	2,50	0,05529
	S	3.542	56,57	200.385	0	0	0,00	0,06294
00783	P	125.271	1,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	42.043	4,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00784	P	68.809	2,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.753	72,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00785	P	41.188	4,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.249	7,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00786	P	4.507	44,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.049	14,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00787	P	42.808	4,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.270	7,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00788	P	103.089	1,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	39.807	5,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00789	P	142.541	1,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.251	6,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00790	P	225.998	1,32	1.200.566	298.088	0	2,50	0,07204
	S	5.280	37,95	200.385	0	0	0,00	0,05859
00791	P	258.348	1,15	1.200.566	298.088	0	2,50	0,07204
	S	54.347	3,69	200.385	0	0	0,00	0,05859
00792	P	198.385	1,19	235.586	0	0	0,00	0,07204
	S	231.438	1,05	1.200.566	242.447	0	2,50	0,05859
00793	P	294.032	1,01	1.200.712	298.088	0	2,50	0,07204
	S	121.745	1,65	200.652	0	0	0,00	0,05859
00794	P	219.411	1,36	1.200.567	298.088	0	2,50	0,07204
	S	15.334	13,07	200.385	0	0	0,00	0,05859
00795	P	193.435	1,04	200.385	0	0	2,50	0,07204
	S	41.384	4,84	200.385	0	0	0,00	0,05859
00796	P	106.540	1,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	45.150	4,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00797	P	51.210	3,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.810	25,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00798	P	20.854	9,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.833	6,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00799	P	15.800	12,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.416	19,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
00800	P	61.699	3,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.378	6,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00801	P	130.168	1,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.492	5,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00802	P	171.603	1,17	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	19.196	10,44	200.386	0	0	0,00	0,00000
00803	P	248.957	1,14	1.200.567	284.946	0	2,50	0,06886
	S	43.052	4,65	200.386	0	0	0,00	0,06407
00804	P	213.336	1,08	229.408	0	0	2,50	0,06886
	S	147.416	1,36	200.405	0	0	0,00	0,06407
00805	P	186.216	1,23	229.383	0	0	0,00	0,06886
	S	202.341	1,31	1.200.566	265.131	0	2,50	0,06407
00806	P	274.016	1,04	1.200.566	284.946	0	2,50	0,06886
	S	47.685	4,20	200.385	0	0	0,00	0,06407
00807	P	191.170	1,05	200.385	0	0	2,50	0,06886
	S	34.926	5,74	200.385	0	0	0,00	0,06407
00808	P	107.053	1,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.426	13,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00809	P	82.237	2,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.217	17,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00810	P	32.103	6,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.365	17,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00811	P	2.765	72,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.755	7,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00812	P	33.711	5,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.908	33,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00813	P	82.488	2,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.663	6,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
00814	P	157.059	1,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.217	7,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00815	P	185.373	1,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.106	12,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00816	P	252.812	1,22	1.200.660	308.804	0	2,50	0,07463

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	84.208	2,38	200.542	0	0	0,00	0,06324
00817	P	191.026	1,23	235.673	0	0	0,00	0,07463
	S	226.907	1,15	1.200.617	261.672	0	2,50	0,06324
00818	P	229.572	1,35	1.200.566	308.804	0	2,50	0,07463
	S	66.815	3,00	200.385	0	0	0,00	0,06324
00819	P	184.448	1,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.331	19,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00820	P	131.548	1,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.965	6,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00821	P	67.596	2,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.880	41,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00822	P	35.596	5,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.907	15,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
00823	P	5.220	38,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.148	19,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
00824	P	35.188	5,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.287	9,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
00825	P	62.326	3,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	895	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00826	P	119.576	1,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	34.148	5,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00827	P	188.917	1,06	200.385	0	0	2,50	0,07371
	S	9.747	20,56	200.385	0	0	0,00	0,05221
00828	P	218.137	1,40	1.200.571	305.008	0	2,50	0,07371
	S	54.157	3,70	200.406	0	0	0,00	0,05221
00829	P	230.292	1,32	1.200.566	305.008	0	2,50	0,07371
	S	208.762	1,03	1.200.566	216.047	0	2,50	0,05221
00830	P	222.499	1,37	1.200.566	305.008	0	2,50	0,07371
	S	98.261	2,04	200.438	0	0	0,00	0,05221
00831	P	174.682	1,15	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	19.204	10,43	200.386	0	0	0,00	0,00000
00832	P	139.477	1,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.754	25,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00833	P	84.551	2,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.080	9,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
00834	P	42.050	4,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.960	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00835	P	24.529	8,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.979	14,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
00836	P	4.367	45,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.148	38,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00837	P	22.767	8,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.196	14,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00838	P	41.892	4,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.806	52,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00839	P	81.472	2,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.661	10,19	200.389	0	0	0,00	0,00000
00840	P	180.041	1,11	200.413	0	0	0,00	0,00000
	S	48.793	4,11	200.447	0	0	0,00	0,00000
00841	P	49.463	4,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	153.915	1,30	200.386	0	0	0,00	0,00000
00842	P	66.063	3,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	37.797	5,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00843	P	57.508	3,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	151.925	1,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00844	P	44.737	4,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	121.859	1,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00845	P	11.203	17,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	111.872	1,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00846	P	38.354	5,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	59.731	3,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
00847	P	3.380	59,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.608	9,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00848	P	9.270	21,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.473	14,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
00849	P	10.143	19,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.352	21,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00850	P	4.578	43,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.734	6,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00851	P	19.538	10,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	49.080	4,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
00852	P	8.531	23,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	83.444	2,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00853	P	9.520	21,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	90.840	2,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
00854	P	25.328	7,91	200.397	0	0	0,00	0,00000
	S	155.346	1,29	200.388	0	0	0,00	0,00000
00855	P	151.783	1,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	60.935	3,29	200.490	0	0	0,00	0,00000
00856	P	47.344	4,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	159.254	1,26	200.386	0	0	0,00	0,00000
00857	P	42.032	4,77	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	132.162	1,52	200.386	0	0	0,00	0,00000
00858	P	14.556	13,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	93.686	2,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00859	P	9.508	21,08	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	86.217	2,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00860	P	32.173	6,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	41.632	4,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00861	P	8.577	23,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.077	10,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
00862	P	4.415	45,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.872	7,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00863	P	7.861	25,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	42.826	4,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
00864	P	31.521	6,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	49.042	4,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00865	P	78.335	2,56	200.453	0	0	0,00	0,00000
	S	52.638	3,81	200.436	0	0	0,00	0,00000
00866	P	58.642	3,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	75.512	2,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00867	P	11.055	18,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	68.516	2,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00868	P	15.645	12,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	47.168	4,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00869	P	7.064	28,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.268	8,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00870	P	8.356	23,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.949	10,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00871	P	5.508	36,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.423	19,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
00872	P	7.232	27,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.549	44,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
00873	P	858	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.525	26,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00874	P	4.639	43,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.782	34,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00875	P	2.870	69,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.398	27,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00876	P	3.360	59,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.691	26,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
00877	P	3.236	61,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.501	30,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
00878	P	1.873	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.734	29,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00879	P	1.779	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.266	46,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00880	P	1.453	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.107	95,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01176	P	2.843	70,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.205	13,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01177	P	80.887	2,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.687	6,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
01178	P	106.427	1,88	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	75.656	2,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
01179	P	1.631	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	594	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01180	P	105.282	1,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	72.683	2,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
01181	P	84.795	2,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.538	8,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
01182	P	23.498	8,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.340	21,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
01183	P	6.091	32,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.762	42,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01184	P	2.973	67,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.179	47,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
01185	P	15.105	13,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.281	37,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
01186	P	51.536	3,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.445	31,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
01187	P	166.328	1,20	200.389	0	0	0,00	0,07371
	S	37.625	5,33	200.392	0	0	0,00	0,05221
01188	P	286.889	1,06	1.200.566	305.008	0	2,50	0,07371
	S	61.631	3,25	200.385	0	0	0,00	0,05221
01189	P	100.192	2,00	200.385	0	0	0,00	0,07371
	S	14.017	14,30	200.385	0	0	0,00	0,05221
01190	P	34.272	5,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.072	24,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01191	P	8.202	24,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.977	33,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
01192	P	5.997	33,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.883	29,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
01193	P	31.968	6,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.650	23,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
01194	P	78.582	2,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.659	17,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
01195	P	289.051	1,07	1.200.571	308.804	0	2,50	0,07463
	S	45.481	4,41	200.390	0	0	0,00	0,06324
01196	P	177.570	1,13	200.385	0	0	0,00	0,07463
	S	41.167	4,87	200.385	0	0	0,00	0,06324
01197	P	59.109	3,39	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	8.361	23,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01198	P	18.817	10,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.249	24,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01199	P	2.033	98,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.280	27,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
01200	P	14.250	14,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.211	19,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
01201	P	53.730	3,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.228	15,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01202	P	168.752	1,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.699	15,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
01203	P	141.347	1,42	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	13.875	14,44	200.394	0	0	0,00	0,00000
01204	P	40.653	4,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.007	18,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01205	P	11.307	17,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.660	20,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01206	P	4.051	49,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.994	25,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01207	P	25.032	8,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.027	18,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
01208	P	77.395	2,59	200.385	0	0	0,00	0,07204
	S	10.049	19,94	200.385	0	0	0,00	0,05859
01209	P	221.949	1,34	1.200.566	298.088	0	2,50	0,07204
	S	69.885	2,87	200.385	0	0	0,00	0,05859
01210	P	263.288	1,13	1.200.571	298.088	0	2,50	0,07204
	S	46.707	4,29	200.390	0	0	0,00	0,05859
01211	P	89.510	2,24	200.385	0	0	0,00	0,07204
	S	14.950	13,40	200.385	0	0	0,00	0,05859
01212	P	27.490	7,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.963	20,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
01213	P	4.077	49,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.969	20,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01214	P	13.009	15,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.333	24,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
01215	P	43.424	4,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.030	22,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
01216	P	127.327	1,57	200.385	0	0	0,00	0,05529
	S	4.355	46,01	200.393	0	0	0,00	0,06294
01217	P	161.542	1,24	200.407	0	0	0,00	0,05529
	S	14.943	13,41	200.428	0	0	0,00	0,06294
01218	P	54.821	3,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.726	22,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01219	P	14.888	13,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.267	19,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
01220	P	9.389	21,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.632	17,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
01221	P	46.492	4,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.594	23,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01222	P	133.749	1,50	200.416	0	0	0,00	0,00000
	S	28.777	6,96	200.416	0	0	0,00	0,00000
01223	P	21.175	9,46	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	81.701	2,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
01224	P	23.581	8,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.560	12,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01225	P	8.655	23,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.099	64,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01226	P	3.298	60,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.611	30,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01227	P	6.611	30,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.664	35,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
01228	P	20.904	9,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.177	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01229	P	52.290	3,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.379	6,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
01230	P	22.039	9,09	200.433	0	0	0,00	0,00000
	S	155.634	1,29	200.396	0	0	0,00	0,00000
01231	P	64.681	3,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	75.795	2,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
01232	P	39.614	5,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.110	18,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01233	P	14.000	14,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.837	41,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
01234	P	1.296	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.706	23,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01235	P	12.350	16,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.132	39,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
01236	P	37.776	5,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.887	20,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
01237	P	64.586	3,10	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	72.988	2,75	200.391	0	0	0,00	0,00000
01238	P	24.382	8,22	200.396	0	0	0,00	0,00000
	S	159.542	1,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
01239	P	55.768	3,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.868	6,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01240	P	23.095	8,68	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	1.036	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01241	P	6.534	30,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.176	27,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01242	P	3.499	57,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.176	24,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
01243	P	19.259	10,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.706	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01244	P	49.443	4,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.715	8,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
01245	P	58.042	3,45	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	114.482	1,75	200.394	0	0	0,00	0,00000
01246	P	61.614	3,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	102.024	1,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01247	P	39.366	5,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.110	15,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01248	P	13.272	15,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.256	47,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01249	P	2.124	94,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.619	26,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
01250	P	7.698	26,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.082	32,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
01251	P	27.478	7,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.242	61,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
01252	P	61.657	3,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	45.448	4,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01253	P	12.424	16,13	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	164.732	1,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
01254	P	63.014	3,18	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	54.055	3,71	200.389	0	0	0,00	0,00000
01255	P	29.994	6,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.123	39,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
01256	P	6.958	28,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.473	36,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
01257	P	3.112	64,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.459	31,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01258	P	16.295	12,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.950	67,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01259	P	46.993	4,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.275	14,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01260	P	73.197	2,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	109.371	1,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01261	P	72.572	2,76	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	123.870	1,62	200.415	0	0	0,00	0,00000
01262	P	57.579	3,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.660	8,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01263	P	20.119	9,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.609	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01264	P	1.839	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.883	41,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01265	P	14.190	14,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.145	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01266	P	43.158	4,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.708	7,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
01267	P	52.368	3,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	78.622	2,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
01268	P	15.412	13,00	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	43.899	4,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01269	P	7.191	27,87	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	13.517	14,82	200.386	0	0	0,00	0,00000
01270	P	5.055	39,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.449	36,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01271	P	3.646	54,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.071	24,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01272	P	3.009	66,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.349	21,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
01273	P	6.431	31,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.965	28,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01274	P	13.288	15,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.763	53,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01275	P	13.043	15,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.767	8,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
01276	P	6.983	28,70	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	41.000	4,89	200.386	0	0	0,00	0,00000
01277	P	17.384	11,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.143	17,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
01278	P	11.765	17,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.697	42,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01279	P	3.913	51,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.681	17,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01280	P	2.625	76,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.927	16,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01281	P	10.392	19,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.529	36,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
01282	P	16.259	12,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.602	20,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01283	P	6.613	30,30	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	40.105	5,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01284	P	14.487	13,83	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	24.800	8,08	200.388	0	0	0,00	0,00000
01285	P	14.886	13,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.132	93,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
01286	P	6.964	28,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.955	20,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
01287	P	1.044	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.138	15,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01288	P	4.818	41,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.184	17,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01289	P	12.608	15,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.245	89,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
01290	P	14.671	13,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.059	11,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01291	P	4.058	49,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	43.891	4,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
01292	P	17.424	11,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.983	18,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
01293	P	11.314	17,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.684	35,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01294	P	3.638	55,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.555	15,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01295	P	1.133	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.357	15,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01296	P	7.118	28,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.322	21,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
01297	P	14.600	13,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.798	71,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
01298	P	11.225	17,85	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	31.084	6,45	200.388	0	0	0,00	0,00000
01299	P	9.906	20,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.618	5,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01300	P	14.951	13,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.462	36,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01301	P	7.313	27,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.310	24,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
01302	P	448	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.361	16,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01303	P	5.898	33,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.852	18,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01304	P	15.437	12,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.881	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01305	P	22.277	9,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.433	10,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01306	P	4.773	41,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	56.855	3,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
01307	P	22.033	9,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.675	8,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
01308	P	18.220	11,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.725	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01309	P	6.656	30,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.449	21,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01310	P	2.978	67,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.786	20,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01311	P	9.207	21,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.783	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01312	P	9.171	21,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.258	12,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
01313	P	4.022	49,82	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	27.131	7,39	200.391	0	0	0,00	0,00000
01314	P	5.877	34,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.834	34,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
01315	P	1.717	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.653	43,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01316	P	3.844	52,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.658	26,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
01317	P	3.318	60,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.095	22,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
01318	P	2.442	82,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.265	21,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
01319	P	2.848	70,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.403	27,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01320	P	3.703	54,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.823	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01321	P	1.241	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.094	22,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
01322	P	5.416	37,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.570	43,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
01323	P	4.799	41,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.987	28,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
01324	P	2.572	77,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.368	17,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
01325	P	526	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.002	15,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01326	P	1.642	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	11.846	16,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01327	P	3.876	51,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.939	25,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
01328	P	4.574	43,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.624	55,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01329	P	2.063	97,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.042	24,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01330	P	4.675	42,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.677	54,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
01331	P	3.187	62,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.463	19,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01332	P	1.321	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.357	15,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01333	P	156	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.833	14,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
01334	P	1.981	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.805	16,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01335	P	3.947	50,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.452	31,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
01336	P	3.161	63,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.026	33,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01337	P	4.575	43,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.248	61,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01338	P	3.992	50,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.522	23,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
01339	P	1.967	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.834	15,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
01340	P	499	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.417	13,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01341	P	687	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.834	14,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01342	P	2.638	75,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.942	18,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01343	P	4.258	47,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.855	70,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
01344	P	631	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.496	26,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
01345	P	4.298	46,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.210	90,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01346	P	2.720	73,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.402	19,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
01347	P	469	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.200	15,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01348	P	1.490	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.171	15,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01349	P	3.656	54,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.318	19,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
01350	P	5.799	34,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.570	43,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
01351	P	5.315	37,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.678	20,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01352	P	5.306	37,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.154	16,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
01353	P	7.003	28,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.362	59,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
01354	P	4.718	42,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.417	21,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01355	P	2.473	81,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.069	16,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
01356	P	833	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.122	18,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01357	P	2.367	84,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.510	30,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
01358	P	3.289	60,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.450	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01359	P	6.239	32,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.089	49,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
01360	P	1.206	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.751	29,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
01361	P	4.829	41,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.269	31,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01362	P	4.787	41,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.955	28,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
01363	P	2.833	70,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.482	26,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
01364	P	1.043	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.727	25,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01365	P	589	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.823	29,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01366	P	708	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.643	55,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
01367	P	1.129	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.192	91,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
01368	P	1.707	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.279	31,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
01369	P	726	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	9.545	20,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
01370	P	320	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.688	18,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
01371	P	286	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.870	18,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
01372	P	297	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.099	19,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
01373	P	1.087	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.205	27,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
01374	P	651	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.333	60,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
01375	P	1.192	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.955	40,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
01376	P	633	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.174	21,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
01377	P	246	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.027	18,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
01378	P	273	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.672	17,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
01379	P	487	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.650	17,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
01380	P	86	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.461	19,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
01381	P	1.041	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.623	30,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
01382	P	469	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.087	49,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
01383	P	1.294	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.685	26,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01384	P	625	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.974	18,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
01385	P	224	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.857	16,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01386	P	433	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.989	16,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01387	P	521	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.566	17,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
01388	P	513	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.574	20,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01389	P	903	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.319	37,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01390	P	822	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.053	39,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01391	P	499	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.252	21,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01392	P	487	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.322	17,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01393	P	620	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.390	17,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
01394	P	423	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.539	19,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
01395	P	754	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.757	22,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
01396	P	1.524	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.386	45,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01397	P	285	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	956	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01398	P	2.629	76,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.527	56,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
01399	P	2.050	97,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.242	24,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01400	P	1.331	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.035	19,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01401	P	1.064	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.419	19,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
01402	P	617	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.496	21,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01403	P	969	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.402	27,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01404	P	3.329	60,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.597	43,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
01405	P	3.870	51,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.534	44,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
01406	P	3.625	55,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.209	38,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01407	P	5.295	37,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.510	44,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
01408	P	4.026	49,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.398	45,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01409	P	1.860	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.629	43,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01410	P	406	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.858	41,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01411	P	117	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.444	45,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
01412	P	177	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	3.712	53,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
01413	P	450	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.458	44,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
01414	P	165	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.949	33,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
01415	P	197	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.675	30,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01416	P	181	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.910	29,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01417	P	560	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.918	28,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01418	P	316	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.438	31,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
01419	P	263	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.189	38,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
01420	P	168	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.739	42,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01421	P	272	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.973	33,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
01422	P	883	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.032	28,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
01423	P	732	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.432	26,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01424	P	425	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.650	26,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
01425	P	760	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.659	26,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
01426	P	396	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.896	29,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
01427	P	425	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.519	36,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01428	P	511	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.679	35,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01429	P	597	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.952	28,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01430	P	758	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.444	26,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01431	P	235	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.475	26,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
01432	P	821	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.499	26,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
01433	P	797	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.265	27,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
01434	P	205	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.198	32,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
01435	P	208	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.250	38,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
01436	P	134	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.085	32,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01437	P	645	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.168	27,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01438	P	596	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.269	27,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
01439	P	111	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.872	29,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
01440	P	627	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.285	31,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
01441	P	378	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.194	38,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
01442	P	221	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.420	58,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
01443	P	840	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.207	62,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01444	P	877	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.821	41,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01445	P	637	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.851	34,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01446	P	930	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.077	32,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01447	P	1.213	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.860	34,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
01448	P	729	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.165	38,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01449	P	1.859	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.393	45,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
01450	P	4.329	46,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.904	9,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
01451	P	485	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.773	25,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
01452	P	3.485	57,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.785	41,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
01453	P	3.846	52,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.514	79,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01454	P	2.677	74,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.454	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01455	P	1.222	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	1.325	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01456	P	419	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.753	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01457	P	193	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.232	89,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
01458	P	195	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.585	77,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
01459	P	132	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.577	77,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
01460	P	286	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.453	81,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01461	P	133	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.394	83,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01462	P	358	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.453	81,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01463	P	506	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.627	76,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01464	P	153	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.864	69,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01465	P	299	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.082	65,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01466	P	710	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.096	64,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
01467	P	773	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.958	67,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01468	P	1.266	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.305	60,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
01469	P	781	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.668	54,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
01470	P	531	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.818	52,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01471	P	639	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.707	54,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
01472	P	620	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.554	56,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
01473	P	841	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.534	56,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01474	P	899	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.396	59,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
01475	P	753	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.800	71,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
01476	P	630	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.549	78,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
01477	P	541	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.568	78,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
01478	P	836	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.767	72,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
01479	P	509	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.943	68,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
01480	P	173	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.060	65,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
01481	P	249	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.989	67,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01482	P	422	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.773	72,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
01483	P	559	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.506	79,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01484	P	315	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.190	91,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
01485	P	755	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.944	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01486	P	900	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.063	97,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
01487	P	525	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.198	91,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
01488	P	566	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.146	93,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
01489	P	737	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.923	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01490	P	668	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.540	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01491	P	846	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.178	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01492	P	1.259	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	872	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01493	P	1.330	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	719	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01494	P	221	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	439	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01495	P	2.266	88,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.374	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01496	P	3.825	52,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.142	7,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
01497	P	5.165	38,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.496	14,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
01498	P	1.891	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	4.724	42,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
01499	P	1.706	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	201	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01500	P	1.958	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.360	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01501	P	1.438	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.023	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01502	P	1.174	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	820	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01503	P	500	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.510	79,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01504	P	490	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.047	97,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
01505	P	357	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	434	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01506	P	73	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	899	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01507	P	131	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.193	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01508	P	200	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	913	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01509	P	213	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	246	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01510	P	567	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.994	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01511	P	368	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.808	71,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
01512	P	395	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.393	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01513	P	1.372	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.307	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01514	P	1.241	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.323	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01515	P	596	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.033	98,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
01516	P	269	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.061	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01517	P	414	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.181	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01518	P	602	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.337	85,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01519	P	1.344	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.562	78,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01520	P	1.442	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.550	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01521	P	925	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.346	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01522	P	725	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.215	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01523	P	529	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	731	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01524	P	274	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	149	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01525	P	248	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.397	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01526	P	307	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.424	82,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01527	P	433	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.206	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01528	P	197	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	771	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01529	P	369	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.591	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01530	P	475	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.817	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01531	P	598	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.417	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01532	P	245	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	877	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01533	P	183	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.454	81,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01534	P	1.118	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.668	75,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
01535	P	1.431	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	584	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01536	P	1.216	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.833	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01537	P	1.435	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.815	71,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01538	P	1.667	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.139	63,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
01539	P	1.130	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.619	76,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
01540	P	1.831	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.049	65,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
01541	P	11.895	16,85	200.392	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	92.674	2,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
01542	P	31.236	6,42	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	45.722	4,38	200.387	0	0	0,00	0,00000
01543	P	17.204	11,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.602	14,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
01544	P	3.309	60,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.500	80,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01545	P	1.959	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.978	50,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01546	P	3.095	64,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.180	91,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01547	P	3.294	60,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.514	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01548	P	3.016	66,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.713	35,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01549	P	653	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.259	24,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
01550	P	2.474	81,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.303	60,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01551	P	1.737	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	935	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01552	P	708	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.626	76,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01553	P	334	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.712	73,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
01554	P	1.451	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.169	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01555	P	2.422	82,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.710	73,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
01556	P	1.337	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.782	25,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
01557	P	1.858	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.061	33,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
01558	P	1.557	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.618	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01559	P	817	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.553	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01560	P	585	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.699	74,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
01561	P	1.144	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.469	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01562	P	1.570	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.181	62,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
01563	P	1.254	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.999	33,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
01564	P	911	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.545	30,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
01565	P	2.546	78,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.201	62,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
01566	P	2.416	82,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.208	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01567	P	1.350	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.554	78,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
01568	P	970	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.142	93,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
01569	P	836	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	65	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01570	P	1.796	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.399	83,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
01571	P	1.256	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.847	29,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
01572	P	1.999	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.089	32,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
01573	P	2.113	94,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.058	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01574	P	1.280	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.550	78,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
01575	P	782	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.615	55,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
01576	P	703	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.994	66,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01577	P	1.694	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	478	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01578	P	2.646	75,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.507	36,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01579	P	437	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.075	18,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
01580	P	3.944	50,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.716	29,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
01581	P	3.465	57,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	137	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01582	P	2.614	76,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.872	69,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01583	P	1.839	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.816	52,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
01584	P	1.012	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	2.584	77,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
01585	P	764	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	742	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01586	P	4.269	46,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.309	37,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01587	P	70.647	2,84	200.399	0	0	0,00	0,00000
	S	133.255	1,50	200.399	0	0	0,00	0,00000
01588	P	59.681	3,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.818	8,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
01589	P	12.893	15,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.264	38,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01590	P	1.448	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.403	37,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
01591	P	5.150	38,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.076	49,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
01592	P	8.050	24,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.029	66,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
01593	P	8.677	23,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.029	19,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
01594	P	4.391	45,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.686	7,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01595	P	7.047	28,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.363	10,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
01596	P	7.750	25,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.899	33,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01597	P	4.761	42,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	328	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01598	P	390	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.689	74,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
01599	P	4.050	49,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	662	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01600	P	7.423	27,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.170	38,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
01601	P	7.170	27,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.404	11,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
01602	P	3.416	58,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.428	7,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
01603	P	6.779	29,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.722	18,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01604	P	5.624	35,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.105	64,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
01605	P	1.922	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.315	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01606	P	3.368	59,50	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	2.659	75,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
01607	P	6.801	29,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.337	21,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
01608	P	5.223	38,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.519	11,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
01609	P	4.425	45,29	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	22.310	8,98	200.397	0	0	0,00	0,00000
01610	P	6.111	32,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.563	11,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01611	P	6.755	29,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.424	36,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
01612	P	3.644	54,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.562	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01613	P	638	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.490	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01614	P	3.986	50,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.477	57,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
01615	P	6.384	31,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.947	25,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
01616	P	5.522	36,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.541	12,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
01617	P	1.612	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.114	7,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01618	P	7.665	26,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.157	16,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01619	P	6.851	29,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.990	67,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01620	P	3.160	63,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.477	80,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01621	P	1.378	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.084	64,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
01622	P	6.181	32,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.249	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01623	P	9.312	21,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.791	20,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01624	P	7.682	26,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.681	6,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
01625	P	7.320	27,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.727	6,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01626	P	10.799	18,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.300	16,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01627	P	8.331	24,05	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	3.198	62,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01628	P	3.176	63,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	903	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01629	P	1.568	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.201	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01630	P	4.085	49,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.491	23,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
01631	P	3.322	60,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.211	11,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
01632	P	47.654	4,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	125.843	1,59	200.406	0	0	0,00	0,00000
01633	P	89.536	2,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	54.212	3,70	200.386	0	0	0,00	0,00000
01634	P	25.682	7,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.691	12,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
01635	P	4.800	41,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.087	28,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
01636	P	4.538	44,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.880	41,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
01637	P	13.011	15,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.052	65,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01638	P	23.236	8,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.107	12,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
01639	P	21.422	9,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	41.026	4,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
01640	P	6.139	32,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	65.916	3,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01641	P	19.342	10,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.820	9,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
01642	P	16.835	11,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.598	26,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01643	P	5.910	33,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.186	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01644	P	4.644	43,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.368	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01645	P	15.979	12,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.193	27,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
01646	P	23.346	8,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.868	7,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
01647	P	9.768	20,51	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	61.437	3,26	200.388	0	0	0,00	0,00000
01648	P	18.944	10,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	43.238	4,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
01649	P	19.009	10,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.202	13,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01650	P	10.145	19,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.679	74,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01651	P	5.314	37,71	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	3.758	53,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01652	P	15.649	12,83	200.820	0	0	0,00	0,00000
	S	11.581	17,34	200.820	0	0	0,00	0,00000
01653	P	21.668	9,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	39.447	5,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01654	P	14.675	13,66	200.531	0	0	0,00	0,00000
	S	49.959	4,03	201.372	0	0	0,00	0,00000
01655	P	16.699	12,00	200.399	0	0	0,00	0,00000
	S	56.541	3,54	200.398	0	0	0,00	0,00000
01656	P	22.045	9,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.040	7,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01657	P	14.775	13,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.464	23,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01658	P	2.449	81,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.105	95,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
01659	P	7.432	26,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.034	33,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01660	P	12.568	15,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.421	10,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01661	P	22.243	9,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.986	8,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01662	P	11.883	16,86	200.401	0	0	0,00	0,00000
	S	56.854	3,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
01663	P	19.660	10,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	50.616	3,96	200.395	0	0	0,00	0,00000
01664	P	23.226	8,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.375	10,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01665	P	13.436	14,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.208	62,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
01666	P	1.922	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.625	76,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01667	P	9.877	20,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	586	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01668	P	21.710	9,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.062	15,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01669	P	29.507	6,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	40.050	5,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01670	P	3.633	55,16	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	91.181	2,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
01671	P	26.223	7,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	45.000	4,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
01672	P	27.295	7,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.276	10,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
01673	P	11.533	17,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.045	49,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
01674	P	3.786	52,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.898	51,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01675	P	15.655	12,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.694	12,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01676	P	15.555	12,88	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	46.803	4,28	200.388	0	0	0,00	0,00000
01677	P	2.131	94,04	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	54.314	3,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01678	P	7.528	26,62	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	54.150	3,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01679	P	17.158	11,68	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	22.766	8,80	200.387	0	0	0,00	0,00000
01680	P	8.382	23,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.976	20,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
01681	P	1.797	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.472	44,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
01682	P	10.374	19,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.676	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01683	P	31.664	6,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.976	33,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
01684	P	75.491	2,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	40.606	4,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01685	P	79.943	2,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	151.760	1,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01686	P	132.271	1,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	101.851	1,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01687	P	51.972	3,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.177	10,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
01688	P	18.200	11,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	934	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01689	P	673	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.621	76,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
01690	P	14.724	13,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	820	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01691	P	50.090	4,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.879	11,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01692	P	92.303	2,17	200.385	0	0	0,00	0,06698
	S	84.839	2,36	200.385	0	0	0,00	0,05104
01693	P	21.587	9,29	200.455	0	0	0,00	0,06698
	S	194.692	1,03	200.421	0	0	2,50	0,05104
01694	P	74.635	2,68	200.385	0	0	0,00	0,06698
	S	44.036	4,55	200.385	0	0	0,00	0,05104
01695	P	31.034	6,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.780	29,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01696	P	9.830	20,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.390	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01697	P	25.636	7,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.447	26,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
01698	P	57.073	3,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.687	6,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
01699	P	43.893	4,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	100.303	2,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01700	P	69.721	2,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	134.662	1,49	200.848	0	0	0,00	0,00000
01701	P	75.883	2,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	118.055	1,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01702	P	46.445	4,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.558	9,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
01703	P	13.813	14,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.591	55,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01704	P	10.328	19,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.606	26,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
01705	P	27.837	7,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.005	6,46	200.387	0	0	0,00	0,00000
01706	P	33.415	6,00	200.393	0	0	0,00	0,00000
	S	40.377	4,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01707	P	80.034	2,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	70.181	2,86	200.392	0	0	0,00	0,00000
01708	P	8.641	23,19	200.411	0	0	0,00	0,00000
	S	186.827	1,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01709	P	86.946	2,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	56.079	3,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
01710	P	37.671	5,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.541	21,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01711	P	9.696	20,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.064	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01712	P	5.102	39,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.331	85,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01713	P	28.373	7,06	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	4.104	48,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01714	P	74.622	2,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	34.730	5,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01715	P	106.206	1,89	200.407	0	0	0,00	0,00000
	S	162.736	1,23	200.407	0	0	0,00	0,00000
01716	P	104.319	1,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	184.322	1,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
01717	P	86.211	2,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	45.483	4,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01718	P	34.196	5,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.323	24,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01719	P	3.407	58,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.487	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01720	P	27.554	7,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.587	20,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01721	P	73.304	2,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	51.534	3,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
01722	P	20.872	9,60	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	160.455	1,25	200.391	0	0	0,00	0,00000
01723	P	5.244	38,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.112	6,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
01724	P	6.695	29,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.691	14,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
01725	P	3.683	54,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.668	23,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
01726	P	1.638	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.734	29,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
01727	P	5.137	39,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.270	38,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01728	P	16.847	11,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.725	42,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01729	P	53.050	3,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.806	52,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
01730	P	179.326	1,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.087	9,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
01731	P	298.978	1,06	1.200.568	317.579	0	2,50	0,07675
	S	180.478	1,27	229.385	0	0	0,00	0,00853
01732	P	111.631	1,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.530	11,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
01733	P	33.282	6,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.055	49,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
01734	P	6.693	29,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.118	94,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
01735	P	7.174	27,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.721	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01736	P	29.974	6,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	504	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01737	P	96.475	2,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.576	30,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01738	P	258.436	1,07	1.200.566	277.172	0	2,50	0,06698
	S	24.699	9,29	229.383	0	0	0,00	0,05104
01739	P	190.104	1,05	200.388	0	0	2,50	0,06698
	S	8.728	22,96	200.391	0	0	0,00	0,05104
01740	P	55.899	3,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.568	43,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01741	P	16.644	12,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.777	72,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
01742	P	9.280	21,59	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	2.509	79,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01743	P	39.855	5,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.962	50,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
01744	P	90.546	2,22	201.186	0	0	0,00	0,00000
	S	33.426	6,05	202.385	0	0	0,00	0,00000
01745	P	123.549	1,62	200.406	0	0	0,00	0,00000
	S	18.760	10,69	200.487	0	0	0,00	0,00000
01746	P	36.010	5,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.053	39,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01747	P	4.020	49,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.496	57,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01748	P	35.386	5,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.098	39,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01749	P	78.789	2,54	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	12.077	16,59	200.386	0	0	0,00	0,00000
01750	P	244.105	1,15	1.200.566	279.670	0	2,50	0,06759
	S	4.917	47,91	235.586	0	0	0,00	0,00859
01751	P	212.909	1,11	1.200.566	236.519	0	2,50	0,05716
	S	5.187	38,63	200.385	0	0	0,00	0,00863
01752	P	67.832	2,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.616	55,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
01753	P	18.441	10,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.245	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01754	P	2.843	70,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.203	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01755	P	12.151	16,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.689	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01756	P	50.663	3,96	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	2.770	72,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01757	P	179.528	1,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.025	14,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01758	P	210.635	1,04	1.200.566	219.744	0	2,50	0,05310
	S	9.929	20,18	200.386	0	0	0,00	0,00863
01759	P	61.340	3,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.701	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01760	P	17.158	11,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	598	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01761	P	8.753	22,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	500	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01762	P	54.788	3,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.507	79,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01763	P	182.049	1,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.370	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01764	P	161.776	1,42	229.384	0	0	0,00	0,00000
	S	3.896	58,88	229.388	0	0	0,00	0,00000
01765	P	4.952	40,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.805	29,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
01766	P	2.497	80,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.306	16,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01767	P	1.674	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.164	17,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
01768	P	2.911	68,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.941	10,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
01769	P	10.378	19,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.014	10,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
01770	P	26.740	7,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.905	12,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
01771	P	64.210	3,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	42.377	4,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
01772	P	25.257	7,93	200.409	0	0	0,00	0,00000
	S	180.183	1,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
01773	P	75.169	2,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	96.504	2,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01774	P	49.220	4,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.524	7,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01775	P	14.245	14,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.018	39,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01776	P	1.109	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	557	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01777	P	17.918	11,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	171	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01778	P	47.672	4,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.577	13,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
01779	P	75.952	2,64	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	77.762	2,58	200.389	0	0	0,00	0,00000
01780	P	16.433	12,19	200.394	0	0	0,00	0,00000
	S	183.639	1,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
01781	P	67.576	2,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	46.532	4,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01782	P	30.210	6,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.102	16,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01783	P	10.439	19,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.244	61,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01784	P	27.236	7,36	200.393	0	0	0,00	0,00000
	S	8.097	24,75	200.393	0	0	0,00	0,00000
01785	P	62.988	3,19	200.744	0	0	0,00	0,00000
	S	25.630	7,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01786	P	54.766	3,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	75.682	2,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
01787	P	76.274	2,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	65.165	3,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01788	P	101.481	1,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	82.770	2,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
01789	P	56.201	3,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.285	10,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01790	P	19.158	10,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.005	33,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01791	P	6.974	28,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.745	25,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01792	P	22.919	8,74	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	27.702	7,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
01793	P	35.372	5,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	37.647	5,32	200.388	0	0	0,00	0,00000
01794	P	68.663	2,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	70.855	2,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01795	P	16.570	12,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	184.337	1,09	200.398	0	0	0,00	0,00000
01796	P	76.096	2,63	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	53.984	3,71	200.390	0	0	0,00	0,00000
01797	P	31.766	6,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.031	24,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
01798	P	12.072	16,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.570	30,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
01799	P	3.579	55,99	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	2.008	99,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
01800	P	25.888	7,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.168	27,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01801	P	70.536	2,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	39.742	5,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01802	P	92.621	2,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	153.844	1,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
01803	P	88.182	2,27	200.409	0	0	0,00	0,00000
	S	172.156	1,16	200.409	0	0	0,00	0,00000
01804	P	80.286	2,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	48.228	4,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01805	P	33.037	6,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.559	20,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01806	P	3.352	59,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.115	94,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01807	P	26.405	7,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.623	18,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
01808	P	66.564	3,01	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	50.870	3,94	200.388	0	0	0,00	0,00000
01809	P	15.896	12,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	153.145	1,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01810	P	6.110	32,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.483	9,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
01811	P	5.720	35,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.304	7,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01812	P	8.838	22,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.739	5,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
01813	P	6.180	32,43	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	48.984	4,09	200.388	0	0	0,00	0,00000
01814	P	6.751	29,68	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	43.713	4,58	200.387	0	0	0,00	0,00000
01815	P	10.695	18,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	53.761	3,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
01816	P	14.202	14,11	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	19.236	10,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
01817	P	17.252	11,62	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	37.349	5,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01818	P	8.907	22,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	61.776	3,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
01819	P	20.700	9,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.955	6,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01820	P	13.556	14,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.516	17,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
01821	P	2.100	95,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	477	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01822	P	10.880	18,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.480	36,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
01823	P	20.901	9,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.821	22,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
01824	P	16.722	11,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.248	32,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01825	P	6.072	33,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	50.992	3,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01826	P	21.606	9,27	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	39.783	5,04	200.387	0	0	0,00	0,00000
01827	P	20.936	9,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.729	11,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
01828	P	10.096	19,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.724	35,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
01829	P	422	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.981	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01830	P	23.761	8,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.170	19,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01831	P	45.730	4,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.815	6,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
01832	P	62.437	3,21	200.666	0	0	0,00	0,00000
	S	30.516	6,58	200.711	0	0	0,00	0,00000
01833	P	50.830	3,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.603	8,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01834	P	29.069	6,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.668	20,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
01835	P	7.882	25,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.552	56,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01836	P	7.981	25,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.647	43,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
01837	P	12.862	15,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.148	19,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
01838	P	17.854	11,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.264	9,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01839	P	12.157	16,48	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	46.949	4,27	200.392	0	0	0,00	0,00000
01840	P	13.137	15,25	200.398	0	0	0,00	0,00000
	S	39.700	5,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
01841	P	17.386	11,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.225	24,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
01842	P	13.325	15,04	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	17.306	11,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
01843	P	8.760	22,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.204	15,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01844	P	5.750	34,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.558	78,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01845	P	20.706	9,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.488	12,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
01846	P	28.445	7,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	40.809	4,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
01847	P	3.947	50,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	85.835	2,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
01848	P	25.920	7,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	46.823	4,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01849	P	24.249	8,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.516	10,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01850	P	10.524	19,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.902	51,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
01851	P	3.263	61,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.567	56,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01852	P	13.870	14,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.268	13,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
01853	P	14.027	14,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	42.151	4,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
01854	P	2.877	69,65	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	53.299	3,76	200.386	0	0	0,00	0,00000
01855	P	4.315	46,44	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	38.574	5,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
01856	P	24.576	8,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	43.185	4,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
01857	P	18.495	10,84	200.431	0	0	0,00	0,00000
	S	110.429	1,82	200.431	0	0	0,00	0,00000
01858	P	6.484	30,91	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	78.989	2,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
01859	P	24.239	8,27	200.469	0	0	0,00	0,00000
	S	111.257	1,80	200.469	0	0	0,00	0,00000
01860	P	54.670	3,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	102.780	1,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
01861	P	41.646	4,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.341	7,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
01862	P	16.596	12,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.181	9,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
01863	P	8.072	24,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.464	10,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
01864	P	4.623	43,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.935	28,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
01865	P	2.525	79,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	594	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01866	P	14.508	13,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.243	19,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01867	P	23.593	8,49	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	22.107	9,06	200.386	0	0	0,00	0,00000
01868	P	11.134	18,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	51.369	3,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01869	P	14.762	13,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.742	17,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01870	P	17.594	11,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.930	15,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
01871	P	12.192	16,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.445	23,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
01872	P	6.592	30,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.139	63,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
01873	P	2.884	69,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	775	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01874	P	5.914	33,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.325	86,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
01875	P	27.941	7,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.990	28,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01876	P	51.086	3,92	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	14.589	13,74	200.390	0	0	0,00	0,00000
01877	P	82.722	2,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.776	17,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01878	P	47.465	4,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.022	10,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
01879	P	31.555	6,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.481	26,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
01880	P	13.044	15,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.882	69,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
01881	P	7.333	27,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.996	40,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
01882	P	11.470	17,47	200.410	0	0	0,00	0,00000
	S	24.921	8,04	200.389	0	0	0,00	0,00000
01883	P	15.016	13,35	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	14.095	14,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
01884	P	25.149	7,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.813	20,42	200.387	0	0	0,00	0,00000
01885	P	6.711	29,86	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	36.632	5,47	200.388	0	0	0,00	0,00000
01886	P	19.142	10,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.424	26,99	200.386	0	0	0,00	0,00000
01887	P	26.153	7,66	200.404	0	0	0,00	0,00000
	S	51.608	3,88	200.404	0	0	0,00	0,00000
01888	P	32.297	6,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	53.877	3,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
01889	P	22.156	9,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.953	12,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01890	P	3.981	50,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.308	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01891	P	8.257	24,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.690	20,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
01892	P	8.889	22,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.745	7,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
01893	P	4.842	41,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.859	6,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
01894	P	8.290	24,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.540	19,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
01895	P	6.684	29,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.825	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01896	P	2.788	71,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.122	94,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
01897	P	912	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	950	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01898	P	3.027	66,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.349	31,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01899	P	2.317	86,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.467	13,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
01900	P	26.484	7,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	86.721	2,31	200.514	0	0	0,00	0,00000
01901	P	34.931	5,74	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	28.957	6,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01902	P	107.421	1,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.493	10,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01903	P	134.635	1,49	200.394	0	0	0,00	0,00000
	S	50.271	3,99	200.394	0	0	0,00	0,00000
01904	P	56.767	3,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.035	6,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01905	P	131.444	1,52	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	24.919	8,04	200.389	0	0	0,00	0,00000
01906	P	38.946	5,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.858	41,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01907	P	10.789	18,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.154	38,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
01908	P	2.330	86,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.171	92,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
01909	P	2.947	68,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.769	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01910	P	12.870	15,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.058	39,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
01911	P	38.335	5,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.542	11,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
01912	P	58.917	3,40	200.458	0	0	0,00	0,00000
	S	77.795	2,58	200.458	0	0	0,00	0,00000
01913	P	55.585	3,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	110.414	1,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
01914	P	38.815	5,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.655	23,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01915	P	15.171	13,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.561	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01916	P	5.240	38,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	868	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01917	P	1.187	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.621	76,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
01918	P	2.414	83,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.197	62,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
01919	P	7.791	25,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.901	69,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01920	P	35.011	5,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.874	51,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
01921	P	68.519	2,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.511	16,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01922	P	38.367	5,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.886	18,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01923	P	19.674	10,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.575	56,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
01924	P	4.784	41,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.974	67,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
01925	P	26.882	7,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.325	46,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
01926	P	82.753	2,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	40.376	4,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01927	P	36.469	5,49	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	4.537	44,17	200.388	0	0	0,00	0,00000
01928	P	76.938	2,60	200.401	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	9.175	21,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
01929	P	53.657	3,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.478	30,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01930	P	73.263	2,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.037	14,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01931	P	68.013	2,95	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	14.940	13,41	200.388	0	0	0,00	0,00000
01932	P	17.748	11,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.051	49,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01933	P	581	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.273	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01934	P	4.253	47,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.162	48,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01935	P	2.333	85,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.764	22,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
01936	P	1.644	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.260	47,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01937	P	1.975	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.134	93,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01938	P	1.819	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.140	38,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
01939	P	1.634	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.147	32,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
01940	P	1.010	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.109	39,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
01941	P	557	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.140	63,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01942	P	1.857	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.840	52,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01943	P	62.992	3,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	57.970	3,46	200.415	0	0	0,00	0,00000
01944	P	50.351	3,98	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	53.554	3,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01945	P	144.162	1,39	200.411	0	0	0,00	0,00000
	S	99.497	2,01	200.411	0	0	0,00	0,00000
01946	P	32.924	6,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	104.733	1,91	200.389	0	0	0,00	0,00000
01947	P	122.675	1,87	229.383	0	0	0,00	0,00000
	S	101.618	2,26	229.383	0	0	0,00	0,00000
01948	P	164.462	1,40	229.439	0	0	0,00	0,00000
	S	97.897	2,34	229.383	0	0	0,00	0,00000
01949	P	64.437	3,11	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	33.037	6,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01950	P	18.498	10,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.755	25,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
01951	P	4.094	48,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.571	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01952	P	2.028	98,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.152	63,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
01953	P	7.492	26,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.367	59,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
01954	P	19.587	10,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	244	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01955	P	73.138	2,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.082	7,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
01956	P	1.604	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	154.843	1,29	200.390	0	0	0,00	0,00000
01957	P	89.548	2,24	200.453	0	0	0,00	0,00000
	S	55.080	3,64	200.453	0	0	0,00	0,00000
01958	P	20.339	9,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.227	62,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01959	P	7.486	26,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.462	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01960	P	1.547	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.787	52,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
01961	P	487	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.373	45,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01962	P	4.184	47,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.091	48,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
01963	P	19.391	10,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.019	66,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01964	P	45.117	4,44	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	7.454	26,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
01965	P	73.377	2,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.016	20,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
01966	P	37.660	5,32	200.444	0	0	0,00	0,00000
	S	14.964	13,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01967	P	25.247	7,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.829	41,50	200.387	0	0	0,00	0,00000
01968	P	8.893	22,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.194	62,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01969	P	10.075	19,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.745	34,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
01970	P	19.851	10,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.824	6,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01971	P	46.873	4,28	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	21.567	9,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01972	P	29.899	6,70	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	17.633	11,36	200.386	0	0	0,00	0,00000
01973	P	7.971	25,14	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	51.373	3,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01974	P	22.539	8,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.477	11,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01975	P	48.800	4,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	63.656	3,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01976	P	44.450	4,51	200.423	0	0	0,00	0,00000
	S	62.919	3,19	200.423	0	0	0,00	0,00000
01977	P	30.018	6,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.562	20,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01978	P	7.067	28,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.004	99,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
01979	P	1.620	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.359	84,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
01980	P	2.672	74,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	554	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01981	P	1.658	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	678	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01982	P	656	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.362	59,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
01983	P	765	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.476	36,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
01984	P	1.098	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.506	30,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01985	P	1.482	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.845	29,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
01986	P	991	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.475	30,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
01987	P	1.183	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.120	32,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01988	P	9.990	20,06	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	33.436	5,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
01989	P	4.732	42,35	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	28.677	6,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
01990	P	23.415	8,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	101.754	1,97	200.420	0	0	0,00	0,00000
01991	P	36.854	5,44	200.409	0	0	0,00	0,00000
	S	134.563	1,49	200.409	0	0	0,00	0,00000
01992	P	40.694	4,92	200.396	0	0	0,00	0,00000
	S	125.528	1,60	200.394	0	0	0,00	0,00000
01993	P	67.126	2,99	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	93.559	2,14	200.387	0	0	0,00	0,00000
01994	P	26.661	7,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.987	9,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
01995	P	8.239	24,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.370	45,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
01996	P	881	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.409	58,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
01997	P	4.213	47,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.291	60,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
01998	P	10.981	18,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.465	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01999	P	22.488	8,91	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	12.298	16,29	200.387	0	0	0,00	0,00000
02000	P	24.632	8,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	41.825	4,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
02001	P	20.141	9,95	200.396	0	0	0,00	0,00000
	S	49.626	4,04	200.395	0	0	0,00	0,00000
02002	P	21.302	9,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.126	12,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
02003	P	10.596	18,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.238	61,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
02004	P	2.925	68,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.591	77,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
02005	P	717	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.037	49,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
02006	P	1.682	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.097	48,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
02007	P	6.354	31,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.468	57,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
02008	P	28.228	7,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.226	62,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
02009	P	53.671	3,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.434	13,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
02010	P	29.442	6,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.576	23,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
02011	P	15.211	13,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.346	59,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
02012	P	3.030	66,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.200	91,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
02013	P	4.578	43,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.815	41,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
02014	P	5.097	39,31	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	12.262	16,34	200.389	0	0	0,00	0,00000
02015	P	9.699	20,66	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	6.412	31,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
02016	P	5.885	34,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.443	21,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
02017	P	13.124	15,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.150	21,90	200.388	0	0	0,00	0,00000
02018	P	9.096	22,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.511	19,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
02019	P	2.237	89,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.243	10,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
02020	P	12.422	16,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.352	31,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
02021	P	8.980	22,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.289	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02022	P	2.398	83,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.485	80,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
02023	P	1.467	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.542	78,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
02024	P	2.375	84,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.216	90,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
02025	P	1.833	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.811	71,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
02026	P	1.072	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.763	53,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
02027	P	530	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.346	46,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
02028	P	933	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.690	42,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
02029	P	1.220	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.832	41,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
02030	P	357	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.906	40,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
02031	P	2.110	94,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.078	49,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
02032	P	8.143	24,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.837	20,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
02033	P	54.920	3,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.263	8,61	200.389	0	0	0,00	0,00000
02034	P	188.617	1,06	200.400	0	0	2,50	0,04745
	S	82.877	2,42	200.385	0	0	0,00	0,00868
02035	P	89.974	2,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	48.954	4,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
02036	P	141.547	1,62	229.383	0	0	0,00	0,00000
	S	66.705	3,44	229.390	0	0	0,00	0,00000
02037	P	207.613	1,10	229.383	0	0	2,50	0,05111
	S	88.121	2,60	229.489	0	0	0,00	0,00864
02038	P	69.906	2,87	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	21.299	9,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
02039	P	19.730	10,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.460	57,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
02040	P	3.524	56,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.245	89,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
02041	P	1.965	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.867	69,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
02042	P	4.202	47,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.149	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02043	P	6.899	29,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.826	52,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
02044	P	7.814	25,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.174	17,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
02045	P	1.293	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.905	8,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
02046	P	6.587	30,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.338	15,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
02047	P	5.870	34,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.397	37,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
02048	P	2.993	66,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.336	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02049	P	951	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.486	80,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
02050	P	237	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.191	47,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
02051	P	3.862	51,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.698	54,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
02052	P	17.834	11,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.207	90,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
02053	P	36.812	5,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.186	32,39	200.387	0	0	0,00	0,00000
02054	P	58.102	3,45	200.411	0	0	0,00	0,00000
	S	8.031	24,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
02055	P	31.798	6,31	200.546	0	0	0,00	0,00000
	S	10.827	18,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
02056	P	21.277	9,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.420	36,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
02057	P	8.650	23,17	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	5.828	34,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
02058	P	3.166	63,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.251	38,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
02059	P	4.151	48,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.548	15,97	200.391	0	0	0,00	0,00000
02060	P	7.615	26,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.221	17,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
02061	P	1.189	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.472	30,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
02062	P	4.359	45,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.553	26,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
02063	P	15.078	13,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.535	23,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
02064	P	12.592	15,91	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	13.852	14,47	200.388	0	0	0,00	0,00000
02065	P	9.396	21,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.698	14,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
02066	P	10.338	19,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.343	31,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
02067	P	4.941	40,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.724	73,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
02068	P	1.051	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.973	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02069	P	2.151	93,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.645	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02070	P	2.260	88,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.552	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02071	P	1.601	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.417	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02072	P	702	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.342	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02073	P	383	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.343	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02074	P	1.065	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.370	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02075	P	938	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.425	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02076	P	1.003	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.750	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02077	P	3.666	54,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.829	22,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
02078	P	25.654	7,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.966	13,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
02079	P	81.289	2,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	61.127	3,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
02080	P	33.048	6,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	115.915	1,73	200.434	0	0	0,00	0,00000
02081	P	24.383	8,22	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	64.071	3,13	200.394	0	0	0,00	0,00000
02082	P	61.626	3,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	146.842	1,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
02083	P	98.831	2,03	200.554	0	0	0,00	0,00000
	S	70.893	2,83	200.554	0	0	0,00	0,00000
02084	P	33.760	5,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.003	14,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
02085	P	9.084	22,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.272	61,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
02086	P	407	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.984	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02087	P	1.306	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.679	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02088	P	1.800	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	253	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02089	P	2.414	83,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.218	90,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
02090	P	2.327	86,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.995	28,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
02091	P	1.666	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.560	26,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
02092	P	2.151	93,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.535	56,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
02093	P	883	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.047	97,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
02094	P	2.077	96,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.364	84,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
02095	P	1.088	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.009	66,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
02096	P	2.461	81,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.473	57,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
02097	P	6.626	30,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.890	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02098	P	25.429	7,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.098	95,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
02099	P	49.429	4,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.618	13,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
02100	P	28.124	7,13	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	8.742	22,93	200.464	0	0	0,00	0,00000
02101	P	14.157	14,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.669	35,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
02102	P	3.782	52,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.438	36,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
02103	P	16.434	12,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.668	13,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
02104	P	8.416	23,81	200.426	0	0	0,00	0,00000
	S	44.461	4,51	200.434	0	0	0,00	0,00000
02105	P	18.990	10,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.126	18,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
02106	P	17.578	11,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.006	6,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
02107	P	22.636	8,85	200.394	0	0	0,00	0,00000
	S	27.688	7,24	200.389	0	0	0,00	0,00000
02108	P	45.628	4,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.547	8,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
02109	P	4.658	43,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	82.803	2,42	200.387	0	0	0,00	0,00000
02110	P	39.638	5,06	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	23.278	8,61	200.387	0	0	0,00	0,00000
02111	P	17.119	11,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.534	44,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
02112	P	2.265	88,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.189	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02113	P	1.684	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	917	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02114	P	2.306	86,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.682	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02115	P	1.608	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.045	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02116	P	867	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	902	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02117	P	485	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.538	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02118	P	880	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.841	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02119	P	1.123	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.884	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02120	P	239	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.034	98,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
02121	P	1.533	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	237	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02122	P	6.894	29,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.882	18,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
02123	P	18.786	10,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.739	8,44	200.389	0	0	0,00	0,00000
02124	P	14.286	14,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	61.397	3,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
02125	P	4.879	41,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	55.938	3,58	200.387	0	0	0,00	0,00000
02126	P	4.244	47,22	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	64.519	3,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
02127	P	20.190	9,93	200.393	0	0	0,00	0,00000
	S	65.289	3,07	200.393	0	0	0,00	0,00000
02128	P	23.845	8,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.263	7,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
02129	P	11.103	18,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.408	21,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
02130	P	1.956	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.272	88,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
02131	P	560	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.377	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02132	P	427	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.061	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02133	P	638	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	711	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02134	P	1.268	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.970	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02135	P	733	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.530	79,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
02136	P	1.211	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.746	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02137	P	409	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	309	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02138	P	2.330	86,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.496	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02139	P	2.115	94,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.257	88,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
02140	P	442	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.527	79,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
02141	P	5.565	36,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.805	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02142	P	12.449	16,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.015	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02143	P	35.426	5,66	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	7.728	25,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
02144	P	58.884	3,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.263	24,26	200.445	0	0	0,00	0,00000
02145	P	32.140	6,24	200.544	0	0	0,00	0,00000
	S	14.348	13,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
02146	P	21.528	9,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.195	32,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
02147	P	8.244	24,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.561	56,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
02148	P	9.680	20,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	970	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02149	P	41.149	4,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.661	26,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
02150	P	49.679	4,03	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	2.042	98,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
02151	P	35.062	5,72	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	6.013	33,33	200.387	0	0	0,00	0,00000
02152	P	40.341	4,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.014	28,57	200.389	0	0	0,00	0,00000
02153	P	103.326	1,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.850	70,31	200.387	0	0	0,00	0,00000
02154	P	93.318	2,15	200.396	0	0	0,00	0,00000
	S	3.076	65,15	200.395	0	0	0,00	0,00000
02155	P	29.499	6,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.900	51,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
02156	P	5.120	39,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	538	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02157	P	1.605	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.381	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02158	P	2.627	76,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.241	61,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
02159	P	1.181	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.933	68,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
02160	P	755	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	299	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02161	P	795	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.439	82,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
02162	P	1.008	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.420	58,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
02163	P	1.258	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.693	54,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
02164	P	854	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.017	66,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
02165	P	1.186	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.432	82,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
02166	P	2.890	69,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.928	33,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
02167	P	4.265	46,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.989	25,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
02168	P	6.602	30,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.969	9,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
02169	P	907	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.466	6,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
02170	P	2.817	71,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.528	7,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
02171	P	2.673	74,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.451	6,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
02172	P	7.875	25,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.003	10,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
02173	P	2.110	94,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.962	20,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
02174	P	410	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.887	41,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
02175	P	725	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.140	93,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
02176	P	726	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.427	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02177	P	970	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.285	87,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
02178	P	1.849	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.969	50,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
02179	P	2.046	97,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.407	23,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
02180	P	1.294	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.637	23,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
02181	P	1.770	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.706	42,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
02182	P	443	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.731	73,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
02183	P	2.178	92,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.894	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02184	P	1.073	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.657	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02185	P	2.730	73,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.171	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02186	P	10.445	19,18	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	1.888	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02187	P	23.842	8,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.397	37,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
02188	P	45.619	4,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.366	13,96	200.497	0	0	0,00	0,00000
02189	P	28.753	6,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.026	19,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
02190	P	15.020	13,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.502	44,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
02191	P	4.249	47,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.849	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02192	P	10.193	19,66	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	8.947	22,40	200.389	0	0	0,00	0,00000
02193	P	4.854	41,29	200.399	0	0	0,00	0,00000
	S	27.571	7,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
02194	P	13.793	14,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.169	27,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
02195	P	16.356	12,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.184	8,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
02196	P	17.880	11,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.449	9,80	200.399	0	0	0,00	0,00000
02197	P	32.198	6,22	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	22.756	8,81	200.386	0	0	0,00	0,00000
02198	P	5.026	39,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	79.527	2,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
02199	P	29.849	6,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.477	7,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
02200	P	14.062	14,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.302	31,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
02201	P	2.620	76,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.653	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02202	P	4.469	44,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.687	26,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
02203	P	1.806	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.893	15,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
02204	P	2.655	75,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.485	26,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
02205	P	2.725	73,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	837	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02206	P	2.050	97,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.257	88,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
02207	P	1.217	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.179	63,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
02208	P	308	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.088	95,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
02209	P	1.172	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.903	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02210	P	3.678	54,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.603	30,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
02211	P	3.431	58,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.111	48,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
02212	P	3.341	59,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.138	24,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
02213	P	2.125	94,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.765	13,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
02214	P	6.181	32,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.696	10,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
02215	P	3.139	63,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.748	6,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
02216	P	4.355	46,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.606	7,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
02217	P	6.002	33,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.090	15,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
02218	P	4.546	44,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.824	34,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
02219	P	2.554	78,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.076	96,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
02220	P	1.939	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.076	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02221	P	2.780	72,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.439	82,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
02222	P	5.893	34,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.089	28,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
02223	P	7.023	28,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.510	12,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
02224	P	890	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.248	7,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
02225	P	6.291	31,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.149	12,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
02226	P	5.336	37,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.485	26,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
02227	P	2.674	74,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.932	68,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
02228	P	1.208	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.380	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02229	P	1.879	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	994	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02230	P	6.996	28,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.026	98,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
02231	P	21.788	9,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.609	20,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
02232	P	35.226	5,69	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	16.030	12,50	200.387	0	0	0,00	0,00000
02233	P	53.485	3,75	200.439	0	0	0,00	0,00000
	S	17.497	11,45	200.403	0	0	0,00	0,00000
02234	P	32.831	6,11	200.581	0	0	0,00	0,00000
	S	18.153	11,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
02235	P	23.703	8,45	200.399	0	0	0,00	0,00000
	S	7.086	28,28	200.392	0	0	0,00	0,00000
02236	P	10.998	18,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.124	48,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
02237	P	2.893	69,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.272	88,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
02238	P	5.295	37,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.590	77,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
02239	P	6.949	28,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.204	62,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
02240	P	4.581	43,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.601	23,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
02241	P	824	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.113	14,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
02242	P	3.038	65,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.012	66,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
02243	P	6.726	29,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.568	15,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
02244	P	7.972	25,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.978	10,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
02245	P	4.025	49,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.850	34,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
02246	P	4.788	41,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.925	68,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
02247	P	10.001	20,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.433	17,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
02248	P	10.187	19,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.200	6,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
02249	P	7.563	26,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.199	6,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
02250	P	10.404	19,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.602	17,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
02251	P	7.613	26,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.226	62,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
02252	P	2.424	82,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	809	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02253	P	2.191	91,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.432	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02254	P	4.791	41,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.827	25,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
02255	P	1.374	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.490	10,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
02256	P	3.205	62,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.446	58,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
02257	P	4.971	40,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.897	69,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
02258	P	3.670	54,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.816	41,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
02259	P	13.255	15,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.408	17,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
02260	P	21.137	9,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.280	6,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
02261	P	4.450	45,03	200.401	0	0	0,00	0,00000
	S	47.809	4,19	200.386	0	0	0,00	0,00000
02262	P	23.448	8,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.611	7,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
02263	P	14.420	13,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.633	20,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
02264	P	6.000	33,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.707	74,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
02265	P	2.212	90,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	763	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02266	P	2.923	68,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.167	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02267	P	10.403	19,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.686	35,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
02268	P	22.248	9,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.192	9,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
02269	P	22.020	9,10	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	52.058	3,85	200.386	0	0	0,00	0,00000
02270	P	22.230	9,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	50.895	3,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
02271	P	21.743	9,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.596	8,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
02272	P	9.930	20,18	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	5.948	33,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
02273	P	3.376	59,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.646	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02274	P	693	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	755	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02275	P	8.217	24,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.897	69,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
02276	P	22.146	9,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.323	31,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
02277	P	40.485	4,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	34.378	5,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
02278	P	39.622	5,06	200.606	0	0	0,00	0,00000
	S	34.001	5,90	200.632	0	0	0,00	0,00000
02279	P	39.474	5,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.131	12,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
02280	P	20.834	9,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.126	32,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
02281	P	5.031	39,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.672	42,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
02282	P	7.058	28,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.580	23,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
02283	P	8.593	23,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.496	10,83	200.393	0	0	0,00	0,00000
02284	P	17.969	11,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.355	11,55	200.387	0	0	0,00	0,00000
02285	P	14.189	14,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	42.073	4,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
02286	P	18.128	11,05	200.395	0	0	0,00	0,00000
	S	37.811	5,30	200.395	0	0	0,00	0,00000
02287	P	16.384	12,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.836	22,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
02288	P	8.443	23,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.258	27,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
02289	P	3.182	62,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.430	45,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
02290	P	6.232	32,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.059	97,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
02291	P	20.199	9,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.731	17,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
02292	P	36.555	5,48	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	38.044	5,27	200.391	0	0	0,00	0,00000
02293	P	4.472	44,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	95.357	2,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
02294	P	35.560	5,64	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	42.435	4,72	200.386	0	0	0,00	0,00000
02295	P	26.530	7,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.034	13,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
02296	P	7.612	26,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.262	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02297	P	3.031	66,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.458	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02298	P	16.395	12,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.656	17,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
02299	P	19.733	10,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	43.007	4,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
02300	P	5.408	37,06	200.397	0	0	0,00	0,00000
	S	59.179	3,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
02301	P	3.792	52,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.875	69,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
02302	P	3.930	50,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.731	53,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
02303	P	8.847	22,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.159	32,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
02304	P	32.131	6,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.018	10,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
02305	P	197.556	1,01	200.385	0	0	2,50	0,05185
	S	51.807	3,87	200.385	0	0	0,00	0,06828
02306	P	86.966	2,30	200.385	0	0	0,00	0,05185
	S	84.031	2,38	200.385	0	0	0,00	0,06828
02307	P	33.689	5,95	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	26.101	7,68	200.389	0	0	0,00	0,00000
02308	P	10.053	19,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.850	34,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
02309	P	3.500	57,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.853	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02310	P	1.765	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	425	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02311	P	7.878	25,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.356	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02312	P	28.254	7,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.936	28,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
02313	P	77.760	2,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	40.889	4,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
02314	P	7.378	27,16	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	182.390	1,10	200.386	0	0	0,00	0,00000
02315	P	79.542	2,52	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	47.943	4,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
02316	P	30.285	6,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.768	22,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
02317	P	7.826	25,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.832	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02318	P	1.582	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.088	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02319	P	4.248	47,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.252	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02320	P	18.066	11,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.319	31,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
02321	P	39.955	5,30	211.593	0	0	0,00	0,00000
	S	4.982	42,47	211.593	0	0	0,00	0,00000
02322	P	22.025	9,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	92.541	2,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
02323	P	76.442	2,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.072	6,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
02324	P	102.594	1,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.290	6,62	200.400	0	0	0,00	0,00000
02325	P	33.826	5,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.003	22,26	200.388	0	0	0,00	0,00000
02326	P	10.889	18,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.700	54,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
02327	P	8.440	23,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.870	34,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
02328	P	18.030	11,11	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	30.788	6,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
02329	P	30.767	6,51	200.430	0	0	0,00	0,00000
	S	24.228	8,27	200.430	0	0	0,00	0,00000
02330	P	69.192	2,90	200.512	0	0	0,00	0,00000
	S	63.020	3,18	200.512	0	0	0,00	0,00000
02331	P	6.656	30,11	200.404	0	0	0,00	0,00000
	S	133.533	1,50	200.391	0	0	0,00	0,00000
02332	P	65.630	3,05	200.451	0	0	0,00	0,00000
	S	29.998	6,68	200.451	0	0	0,00	0,00000
02333	P	16.964	11,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.069	65,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
02334	P	5.559	36,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.330	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02335	P	2.525	79,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.555	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02336	P	16.722	11,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.057	49,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
02337	P	53.842	3,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.904	10,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
02338	P	134.491	1,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	73.202	2,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
02339	P	84.951	2,36	200.531	0	0	0,00	0,00000
	S	157.271	1,28	200.531	0	0	0,00	0,00000
02340	P	65.505	3,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.068	8,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
02341	P	22.246	9,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.653	75,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
02342	P	3.159	63,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	135	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02343	P	15.749	12,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.306	60,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
02344	P	68.818	2,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.570	6,56	200.404	0	0	0,00	0,00000
02345	P	3.253	61,60	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	120.833	1,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
02346	P	2.798	71,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.241	61,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
02347	P	4.543	44,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.056	65,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
02348	P	4.515	44,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.939	50,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
02349	P	19.163	10,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.257	32,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
02350	P	65.657	3,05	200.390	0	0	0,00	0,05185
	S	46.699	4,29	200.386	0	0	0,00	0,06828
02351	P	114.391	1,75	200.385	0	0	0,00	0,05185
	S	194.533	1,03	200.385	0	0	2,50	0,06828
02352	P	77.247	2,60	200.469	0	0	0,00	0,00000
	S	15.303	13,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
02353	P	17.675	11,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.141	32,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
02354	P	5.718	35,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.706	74,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
02355	P	2.075	96,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.156	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02356	P	2.953	67,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	320	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02357	P	14.475	13,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.151	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02358	P	46.023	4,35	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	9.494	21,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
02359	P	135.188	1,48	200.397	0	0	0,00	0,00000
	S	19.496	10,28	200.407	0	0	0,00	0,00000
02360	P	171.324	1,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.448	8,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
02361	P	54.727	3,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.208	15,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
02362	P	16.093	12,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	947	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02363	P	3.733	53,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	838	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02364	P	1.283	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.332	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02365	P	10.141	19,76	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	2.502	80,09	200.388	0	0	0,00	0,00000
02366	P	32.946	6,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.219	47,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
02367	P	28.334	7,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	67.004	2,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
02368	P	43.510	4,64	202.077	0	0	0,00	0,00000
	S	82.746	2,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
02369	P	71.766	2,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	79.508	2,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
02370	P	42.441	4,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.972	8,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
02371	P	16.664	12,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.166	92,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
02372	P	1.571	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.367	84,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
02373	P	21.658	9,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.992	28,66	200.416	0	0	0,00	0,00000
02374	P	15.969	12,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.482	6,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
02375	P	35.731	5,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.042	14,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
02376	P	53.459	3,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	100.591	1,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
02377	P	52.047	3,85	200.535	0	0	0,00	0,00000
	S	60.110	3,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
02378	P	30.231	6,63	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	7.469	26,83	200.386	0	0	0,00	0,00000
02379	P	10.118	19,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.096	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02380	P	1.812	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.185	91,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
02381	P	8.323	24,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.685	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02382	P	34.438	5,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.906	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02383	P	95.402	2,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.917	5,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
02384	P	115.960	1,73	200.396	0	0	0,00	0,00000
	S	166.378	1,20	200.396	0	0	0,00	0,00000
02385	P	127.378	1,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	58.198	3,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
02386	P	40.541	4,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.688	29,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
02387	P	11.898	16,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	870	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02388	P	5.412	37,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	911	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02389	P	34.792	5,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.106	18,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
02390	P	63.858	3,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	80.526	2,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
02391	P	47.179	4,25	200.411	0	0	0,00	0,00000
	S	108.394	1,85	200.411	0	0	0,00	0,00000
02392	P	2.813	71,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.718	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02393	P	1.915	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.295	87,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
02394	P	7.767	25,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.805	41,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
02395	P	21.043	9,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.694	17,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
02396	P	35.923	5,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	41.472	4,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
02397	P	35.767	5,60	200.394	0	0	0,00	0,00000
	S	39.786	5,04	200.394	0	0	0,00	0,00000
02398	P	27.578	7,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.968	28,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
02399	P	10.880	18,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.260	88,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
02400	P	3.593	55,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.820	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02401	P	1.261	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	CtgΘ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
	S	1.094	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02402	P	8.214	24,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.938	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02403	P	25.094	7,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.145	28,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
02404	P	35.909	5,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.977	9,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
02405	P	11.336	17,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	98.167	2,04	200.386	0	0	0,00	0,00000
02406	P	37.133	5,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.842	6,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
02407	P	23.742	8,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.164	19,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
02408	P	7.741	25,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.287	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02409	P	1.146	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	730	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02410	P	4.336	46,22	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	951	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02411	P	13.301	15,09	200.649	0	0	0,00	0,00000
	S	3.078	65,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
02412	P	21.343	9,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.194	17,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
02413	P	12.760	15,74	200.787	0	0	0,00	0,00000
	S	29.387	6,83	200.773	0	0	0,00	0,00000
02414	P	24.609	8,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	37.644	5,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
02415	P	20.914	9,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.022	10,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
02416	P	13.962	14,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.510	36,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
02417	P	5.743	34,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	746	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02418	P	3.243	61,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.916	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02419	P	8.378	23,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.047	24,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
02420	P	13.624	14,71	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	9.283	21,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
02421	P	17.283	11,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.729	11,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
02422	P	9.045	22,15	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	34.981	5,73	200.386	0	0	0,00	0,00000
02423	P	18.487	10,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.870	20,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
02424	P	12.631	15,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.294	87,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
02425	P	5.088	39,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.762	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02426	P	2.464	81,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.024	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02427	P	15.955	12,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.132	48,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
02428	P	34.016	5,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.253	10,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
02429	P	22.291	8,99	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	41.466	4,83	200.388	0	0	0,00	0,00000
02430	P	22.498	8,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	56.990	3,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
02431	P	33.923	5,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.237	10,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
02432	P	18.011	11,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.027	39,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
02433	P	3.632	55,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.354	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02434	P	9.893	20,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.932	33,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
02435	P	19.304	10,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.746	11,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
02436	P	2.049	97,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	47.898	4,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
02437	P	76.010	3,02	229.408	0	0	0,00	0,00000
	S	51.242	4,48	229.736	0	0	0,00	0,00000
02438	P	80.046	2,51	200.656	0	0	0,00	0,00000
	S	44.583	4,49	200.385	0	0	0,00	0,00000

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
V_{Ed} Taglio di progetto
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle cuciture verticali
N_{Ed} Sforzo normale di progetto.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.

Platee - Taglio fuori piano allo SLU

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	CtgΘ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]

A_{sw} Area delle armature a taglio.

PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²]			[N]	[N·m]	[cm²]	
Fondazione				**Platea 1**												
P	S	00008	0	0	0,08042	-	00010	0	0	0,08042	-	00023	37	106.248	0,08042	1,59
	I		107	44.484	0,08042	3,80		-22	108.508	0,16085	8,74		125	117.535	0,08042	1,44
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-72	132.947	0,16085	2,48
	I		-166	71.498	0,08042	2,36		-99	105.699	0,16085	9,69		29	143.380	0,16085	2,30
P	S	00024	-939	74.054	0,08042	2,28	00053	0	0	0,08042	-	00055	0	0	0,08042	-
	I		603	121.769	0,08042	1,39		-5	157.412	0,16085	2,09		326	112.192	0,08042	1,51
S	S		-422	86.994	0,08042	1,49		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		273	161.166	0,16085	3,07		9	146.984	0,16085	2,24		-490	99.609	0,08042	1,70
P	S	00056	368	69.879	0,08042	1,66	00057	-147	45.126	0,08042	1,99	00070	0	0	0,08042	-
	I		-528	161.063	0,16085	3,08		-7	172.767	0,16085	1,91		100	78.288	0,08042	2,16
S	S		-209	115.064	0,08042	1,28		-33	79.539	0,08042	1,56		0	0	0,08042	-
	I		316	170.871	0,16085	2,74		33	189.497	0,16085	2,28		-25	131.168	0,16085	4,87
P	S	00071	0	0	0,08042	-	00072	0	0	0,08042	-	00073	0	0	0,08042	-
	I		10	206.224	0,18096	1,79		-6	200.087	0,16085	1,65		-5	186.771	0,16085	1,76
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		11	199.639	0,16085	2,08		45	188.924	0,16085	2,29		-4	115.798	0,16085	2,84
P	S	00074	0	0	0,08042	-	00075	0	0	0,08042	-	00076	0	0	0,08042	-
	I		567	201.319	0,18096	2,65		-169	198.123	0,16085	2,11		-84	64.337	0,08042	2,63
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		17	122.410	0,16085	5,87		45	123.819	0,16085	5,69		14	67.265	0,08042	2,51
P	S	00077	0	0	0,08042	-	00078	0	0	0,08042	-	00079	0	0	0,08042	-
	I		32	221.392	0,18096	2,22		-1	87.069	0,08042	1,94		6	154.806	0,16085	2,13
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		2	122.441	0,16085	2,69		-85	117.083	0,16085	6,72		4	191.840	0,16085	1,72
P	S	00080	0	0	0,08042	-	00081	0	0	0,08042	-	00082	0	0	0,08042	-
	I		9	82.153	0,08042	2,06		-25	170.625	0,16085	2,75		116	192.288	0,16085	2,22
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-193	67.966	0,08042	2,49		7	110.543	0,16085	2,98		-52	196.176	0,16085	2,15
P	S	00086	0	0	0,08042	-	00094	12	27.482	0,08042	6,15	00095	0	25.025	0,08042	6,75
	I		0	273.256	0,21447	1,59		-9	76.220	0,08042	2,22		0	48.674	0,08042	3,47
S	S		0	0	0,08042	-		7	20.308	0,08042	8,32		0	17.096	0,08042	9,88
	I		1	276.359	0,21447	1,58		-6	56.289	0,08042	3,00		0	40.921	0,08042	4,13
P	S	00096	0	0	0,08042	-	00097	0	0	0,08042	-	00098	0	17.323	0,08042	9,75
	I		19	247.467	0,18096	1,82		39	106.191	0,08042	1,59		0	41.931	0,08042	4,03
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		12	235.906	0,18096	1,98		179	106.263	0,08042	1,59		0	60.623	0,08042	2,79
P	S	00099	0	0	0,08042	-	00100	208	13.926	0,08042	12,13	00102	49	4.052	0,08042	41,70
	I		28	45.464	0,08042	3,72		-251	48.313	0,08042	3,50		-50	37.819	0,08042	4,47
S	S		0	0	0,08042	-		-94	7.293	0,08042	23,17		0	0	0,08042	-
	I		18	42.572	0,08042	3,97		113	43.045	0,08042	3,92		69	43.318	0,08042	3,90
P	S	00103	-35.944	66.917	0,08042	2,65	00104	-23.443	62.911	0,08042	2,77	00105	0	0	0,08042	-
	I		27.568	60.589	0,08042	2,69		50.309	74.636	0,08042	2,11		0	107.387	0,08042	1,57
S	S		-57.869	56.204	0,08042	3,24		-30.049	39.469	0,08042	4,45		0	0	0,08042	-
	I		58.953	68.939	0,08042	2,26		125.141	93.892	0,08042	1,50		0	101.336	0,08042	1,67
P	S	00106	0	0	0,08042	-	00111	0	0	0,08042	-	00112	0	0	0,08042	-
	I		3	117.119	0,08042	1,44		30	11.099	0,08042	15,22		79	7.180	0,08042	23,53
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		2	105.012	0,08042	1,61		-55	10.973	0,08042	15,40		13	7.877	0,08042	21,45
P	S	00113	0	1.161	0,08042	NS	00114	0	0	0,08042	-	00320	-229	31.880	0,08042	2,23
	I		0	0	0,08042	-		0	461	0,08042	NS		299	132.468	0,16085	4,75
S	S		0	706	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		-239	66.744	0,08042	1,70
	I		0	0	0,08042	-		0	566	0,08042	NS		319	120.930	0,16085	6,09
P	S	00321	0	0	0,08042	-	00322	0	0	0,08042	-	00323	79	12.953	0,08042	2,68
	I		29	72.248	0,16085	32,23		-56	78.650	0,16085	NS		-231	141.993	0,16085	4,02
S	S		85	1.008	0,08042	3,08		0	0	0,08042	-		54	44.363	0,08042	2,00
	I		-137	57.110	0,16085	10,90		6	62.402	0,16085	5,28		-172	137.651	0,16085	4,32
P	S	00596	1.878	77.343	0,08042	2,18	00597	-940	25.052	0,08042	6,75	00598	51	8.996	0,08042	18,78
	I		-1.995	86.209	0,08042	1,97		941	33.741	0,08042	5,00		-90	23.061	0,08042	7,33
S	S		680	88.188	0,08042	1,91		-347	22.551	0,08042	7,50		-62	7.922	0,08042	21,33
	I		-797	100.471	0,08042	1,68		372	38.145	0,08042	4,43		61	36.861	0,08042	4,58
P	S	00599	-2.101	49.628	0,08042	3,41	00618	0	0	0,08042	-	00619	0	0	0,08042	-
	I		1.374	81.581	0,08042	2,07		-290	65.910	0,08042	2,56		2.062	39.501	0,08042	4,27
S	S		-696	58.631	0,08042	2,88		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		448	114.703	0,08042	1,47		-34	39.190	0,08042	4,31		489	16.097	0,08042	10,49
P	S	00620	0	0	0,08042	-	00621	0	0	0,08042	-	00622	0	0	0,08042	-
	I		1.273	45.236	0,08042	3,73		-70	36.945	0,08042	4,57		-1.360	34.636	0,08042	4,89
S	S		-994	2.268	0,08042	74,60		49	262	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		-31	12.974	0,08042	13,02		104	9.857	0,08042	17,14		230	9.130	0,08042	18,50
P	S	00623	0	0	0,08042	-	00624	0	0	0,08042	-	00625	0	0	0,08042	-
	I		-473	35.373	0,08042	4,78		389	34.065	0,08042	4,96		401	33.929	0,08042	4,98
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-494	8.157	0,08042	20,73		143	8.948	0,08042	18,88		534	8.182	0,08042	20,64
P	S	00626	0	0	0,08042	-	00627	0	0	0,08042	-	00628	0	0	0,08042	-
	I		-534	34.739	0,08042	4,87		-214	35.316	0,08042	4,79		593	39.540	0,08042	4,27
S	S		321	1.189	0,08042	NS		-109	160	0,08042	NS		-136	349	0,08042	NS

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		-312	5.888	0,08042	28,71		145	8.209	0,08042	20,58		196	8.971	0,08042	18,83
P	S	00629	0	0	0,08042	-	00630	0	0	0,08042	-	00631	0	0	0,08042	-
	I		-374	43.597	0,08042	3,88		-1.393	46.740	0,08042	3,62		230	49.733	0,08042	3,40
S	S		406	863	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-293	7.742	0,08042	21,83		-65	12.309	0,08042	13,73		158	12.028	0,08042	14,04
P	S	00632	0	0	0,08042	-	00633	0	0	0,08042	-	00634	0	0	0,08042	-
	I		476	53.610	0,08042	3,15		-996	51.690	0,08042	3,27		-110	77.775	0,08042	2,17
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		264	10.765	0,08042	15,69		92	15.293	0,08042	11,05		-175	31.510	0,08042	5,36
P	S	00635	0	0	0,08042	-	00657	0	224	0,08042	NS	00658	0	2.099	0,08042	80,50
	I		-6.138	109.877	0,08042	1,55		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-1.303	72.981	0,08042	2,32		0	620	0,08042	NS		0	1.335	0,08042	NS
P	S	00659	0	4.107	0,08042	41,14	00660	0	5.319	0,08042	31,77	00661	0	4.136	0,08042	40,85
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	1.625	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	687	0,08042	NS		0	1.600	0,08042	NS		0	309	0,08042	NS
P	S	00662	0	437	0,08042	NS	00663	0	0	0,08042	-	00664	0	0	0,08042	-
	I		0	2.730	0,08042	61,89		-2	10.687	0,08042	15,81		0	24.818	0,08042	6,81
S	S		0	0	0,08042	-		2	145	0,08042	NS		1	780	0,08042	NS
	I		0	1.792	0,08042	94,29		0	579	0,08042	NS		0	66	0,08042	NS
P	S	00665	0	0	0,08042	-	00666	0	0	0,08042	-	00667	0	0	0,08042	-
	I		1	27.919	0,08042	6,05		0	23.026	0,08042	7,34		1	8.163	0,08042	20,70
S	S		0	2.989	0,08042	56,53		0	678	0,08042	NS		-1	824	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	193	0,08042	NS		0	302	0,08042	NS
P	S	00668	-1	5.044	0,08042	33,50	00669	0	10.362	0,08042	16,31	00670	0	14.376	0,08042	11,75
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	1.848	0,08042	91,43		0	388	0,08042	NS		0	1.478	0,08042	NS
P	S	00671	0	16.372	0,08042	10,32	00672	0	16.992	0,08042	9,94	00673	0	16.387	0,08042	10,31
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	1.534	0,08042	NS		0	608	0,08042	NS		0	1.486	0,08042	NS
P	S	00674	0	14.413	0,08042	11,72	00675	0	10.994	0,08042	15,37	00676	0	1.741	0,08042	97,05
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	1.938	0,08042	87,18
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	401	0,08042	NS		0	1.870	0,08042	90,35		0	337	0,08042	NS
P	S	00677	0	0	0,08042	-	00678	0	0	0,08042	-	00679	0	0	0,08042	-
	I		-1	13.291	0,08042	12,71		-7	27.397	0,08042	6,17		-1	37.464	0,08042	4,51
S	S		0	0	0,08042	-		-2	2.380	0,08042	70,99		-7	1.510	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00680	0	0	0,08042	-	00681	0	0	0,08042	-	00682	0	1.471	0,08042	NS
	I		7	25.966	0,08042	6,51		-2	9.035	0,08042	18,70		0	2.426	0,08042	69,65
S	S		3	2.592	0,08042	65,19		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		1	3.061	0,08042	55,20		0	299	0,08042	NS
P	S	00683	0	11.146	0,08042	15,16	00684	0	14.871	0,08042	11,36	00685	0	17.123	0,08042	9,87
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	1.544	0,08042	NS		0	842	0,08042	NS		0	1.329	0,08042	NS
P	S	00686	1	17.376	0,08042	9,72	00687	1	15.825	0,08042	10,68	00688	48	13.719	0,08042	12,32
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	1.027	0,08042	NS		0	454	0,08042	NS		-9	1.264	0,08042	NS
P	S	00689	-59	7.963	0,08042	21,22	00690	10	10.275	0,08042	16,44	00691	27	15.170	0,08042	11,14
	I		0	0	0,08042	-		4	1.857	0,08042	90,99		-32	12.034	0,08042	14,04
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		26	926	0,08042	NS
	I		41	1.721	0,08042	98,17		18	776	0,08042	NS		-13	3.128	0,08042	54,02
P	S	00692	-1	13.052	0,08042	12,95	00693	32	7.237	0,08042	23,35	00694	0	0	0,08042	-
	I		-8	20.010	0,08042	8,44		70	22.138	0,08042	7,63		-4	19.281	0,08042	8,76
S	S		-14	659	0,08042	NS		-54	768	0,08042	NS		6	1.484	0,08042	NS
	I		-4	1.023	0,08042	NS		-17	2.498	0,08042	67,64		0	0	0,08042	-
P	S	00695	0	0	0,08042	-	00696	-3	1.229	0,08042	NS	00697	0	7.997	0,08042	21,13
	I		0	12.313	0,08042	13,72		3	10.126	0,08042	16,69		0	6.057	0,08042	27,90
S	S		-1	331	0,08042	NS		-2	345	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		2	1.147	0,08042	NS		0	765	0,08042	NS
P	S	00698	0	13.198	0,08042	12,80	00699	0	14.874	0,08042	11,36	00700	0	13.317	0,08042	12,69
	I		0	2.549	0,08042	66,29		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	1.065	0,08042	NS		0	1.379	0,08042	NS		0	469	0,08042	NS
P	S	00701	0	11.806	0,08042	14,31	00702	0	7.645	0,08042	22,10	00703	0	2.082	0,08042	81,15
	I		0	308	0,08042	NS		0	2.944	0,08042	57,39		0	3.075	0,08042	54,95
S	S		0	0	0,08042	-		0	113	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		0	1.409	0,08042	NS		0	673	0,08042	NS		0	500	0,08042	NS
P	S	00704	0	0	0,08042	-	00705	0	0	0,08042	-	00706	0	0	0,08042	-
	I		0	4.000	0,08042	42,24		0	13.907	0,08042	12,15		0	18.900	0,08042	8,94
S	S		0	0	0,08042	-		0	210	0,08042	NS		0	591	0,08042	NS
	I		0	1.100	0,08042	NS		0	328	0,08042	NS		0	523	0,08042	NS
P	S	00707	0	0	0,08042	-	00708	0	0	0,08042	-	00709	0	2.890	0,08042	58,46
	I		0	15.988	0,08042	10,57		0	8.322	0,08042	20,30		0	0	0,08042	-
S	S		0	89	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	589	0,08042	NS		0	116	0,08042	NS		0	1.093	0,08042	NS
P	S	00710	0	8.994	0,08042	18,79	00711	0	13.794	0,08042	12,25	00712	0	16.883	0,08042	10,01
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	536	0,08042	NS		0	860	0,08042	NS		0	1.315	0,08042	NS
P	S	00713	0	16.995	0,08042	9,94	00714	0	15.692	0,08042	10,77	00715	0	8.847	0,08042	19,10
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	519	0,08042	NS		0	1.546	0,08042	NS		0	305	0,08042	NS
P	S	00716	0	2.167	0,08042	77,97	00717	0	0	0,08042	-	00718	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	13.065	0,08042	12,93		0	29.170	0,08042	5,79
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	916	0,08042	NS
	I		0	3.580	0,08042	47,20		-1	956	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	00719	0	0	0,08042	-	00720	0	0	0,08042	-	00721	0	0	0,08042	-
	I		0	34.466	0,08042	4,90		-1	21.082	0,08042	8,01		0	9.566	0,08042	17,66
S	S		0	3.168	0,08042	53,33		0	0	0,08042	-		0	160	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	2.415	0,08042	69,96		0	19	0,08042	NS
P	S	00722	0	7.693	0,08042	21,96	00723	0	15.322	0,08042	11,03	00724	0	22.198	0,08042	7,61
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	2.288	0,08042	73,85		0	557	0,08042	NS		0	1.320	0,08042	NS
P	S	00725	0	24.407	0,08042	6,92	00726	0	21.471	0,08042	7,87	00727	0	18.429	0,08042	9,17
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	1.648	0,08042	NS		0	549	0,08042	NS		0	1.646	0,08042	NS
P	S	00728	0	9.248	0,08042	18,27	00729	0	4.042	0,08042	41,80	00730	0	1.297	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	374	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	1.162	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	306	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	00731	0	0	0,08042	-	00732	0	0	0,08042	-	00733	0	0	0,08042	-
	I		0	33	0,08042	NS		4	3.795	0,08042	44,52		5	678	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	5.300	0,08042	31,88		-3	27.682	0,08042	6,10		-3	53.581	0,08042	3,15
P	S	00734	97	8.290	0,08042	20,38	00735	0	0	0,08042	-	00736	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		70	4.007	0,08042	42,16		8	1.448	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		5	7.825	0,08042	21,59
	I		94	37.454	0,08042	4,51		11	16.760	0,08042	10,08		0	0	0,08042	-
P	S	00737	0	0	0,08042	-	00738	0	0	0,08042	-	00739	0	866	0,08042	NS
	I		0	1.190	0,08042	NS		0	494	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.636	0,08042	12,39		0	17.310	0,08042	9,76		0	17.176	0,08042	9,84
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00740	0	246	0,08042	NS	00741	0	50	0,08042	NS	00742	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	119	0,08042	NS
S	S		0	14.251	0,08042	11,86		0	14.314	0,08042	11,80		0	13.059	0,08042	12,94
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00743	0	135	0,08042	NS	00744	0	0	0,08042	-	00745	0	454	0,08042	NS
	I		0	30	0,08042	NS		0	261	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	14.166	0,08042	11,93		0	17.090	0,08042	9,89		0	19.595	0,08042	8,62
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00746	0	2.220	0,08042	76,11	00747	0	1.446	0,08042	NS	00748	-1	3.710	0,08042	45,54
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	23.974	0,08042	7,05		0	22.252	0,08042	7,59		0	20.837	0,08042	8,11
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00749	-1	2.003	0,08042	84,35	00750	0	0	0,08042	-	00751	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		28	6.274	0,08042	26,93		-101	1.475	0,08042	NS
S	S		0	7.824	0,08042	21,60		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-67	22.694	0,08042	7,45		149	67.063	0,08042	2,52
P	S	00752	0	0	0,08042	-	00753	62	6.174	0,08042	27,36	00754	0	0	0,08042	-
	I		26	2.462	0,08042	68,63		0	0	0,08042	-		-74	2.285	0,08042	73,95
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		13	98.614	0,08042	1,71		-97	52.322	0,08042	3,23		7	13.962	0,08042	12,10
P	S	00755	6	4.471	0,08042	37,79	00756	4	2.135	0,08042	79,14	00757	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		1	1.215	0,08042	NS
S	S		6	14.234	0,08042	11,87		-2	22.562	0,08042	7,49		0	24.786	0,08042	6,82
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00758	0	1.441	0,08042	NS	00759	0	283	0,08042	NS	00760	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	104	0,08042	NS
S	S		0	24.488	0,08042	6,90		0	21.781	0,08042	7,76		0	23.083	0,08042	7,32
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00761	0	593	0,08042	NS	00762	0	675	0,08042	NS	00763	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	195	0,08042	NS		0	564	0,08042	NS
S	S		0	22.823	0,08042	7,40		0	26.566	0,08042	6,36		0	31.055	0,08042	5,44
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00764	0	786	0,08042	NS	00765	0	1.427	0,08042	NS	00766	137	223	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-60	1.202	0,08042	NS
S	S		0	32.075	0,08042	5,27		5	35.633	0,08042	4,74		18	27.936	0,08042	6,05
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00767	-550	11.157	0,08042	15,15	00768	39	482	0,08042	NS	00769	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		275	29.041	0,08042	5,82
S	S		140	19.554	0,08042	8,64		0	0	0,08042	-		-978	3.901	0,08042	43,37
	I		0	0	0,08042	-		14	15.451	0,08042	10,94		425	3.576	0,08042	47,22
P	S	00770	0	0	0,08042	-	00771	-25	16.475	0,08042	10,26	00772	0	39.515	0,08042	4,28
	I		389	44.045	0,08042	3,83		11	2.562	0,08042	65,95		0	0	0,08042	-
S	S		-187	1.281	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	948	0,08042	NS
	I		399	2.581	0,08042	65,43		-3	4.393	0,08042	38,46		0	0	0,08042	-
P	S	00773	0	47.533	0,08042	3,55	00774	0	50.033	0,08042	3,38	00775	0	50.649	0,08042	3,34

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	6.191	0,08042	27,29		0	4.728	0,08042	35,74		0	2.855	0,08042	59,18
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00776	0	40.200	0,08042	4,20	00777	0	27.397	0,08042	6,17	00778	-31	359	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		21	9.059	0,08042	18,65
S	S		0	5.742	0,08042	29,43		0	505	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		13	5.479	0,08042	30,84
P	S	00779	0	0	0,08042	-	00780	0	0	0,08042	-	00781	0	0	0,08042	-
	I		239	56.746	0,08042	2,98		22	125.724	0,16085	5,45		259	63.780	0,08042	2,65
S	S		-628	5.797	0,08042	29,17		-5	1.025	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		909	1.420	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		636	6.705	0,08042	25,18
P	S	00782	-1	306	0,08042	NS	00783	-8	26.304	0,08042	6,42	00784	1	39.168	0,08042	4,31
	I		2	9.145	0,08042	18,48		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-26	3.228	0,08042	52,34		-55	8.464	0,08042	19,96		2	4.294	0,08042	39,35
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00785	0	48.945	0,08042	3,45	00786	0	48.333	0,08042	3,50	00787	0	48.327	0,08042	3,50
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	1.226	0,08042	NS		0	5.844	0,08042	28,91		0	6.328	0,08042	26,70
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00788	0	48.287	0,08042	3,50	00789	-1	31.663	0,08042	5,34	00790	-3	6.154	0,08042	27,46
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	6.417	0,08042	26,33
S	S		0	4.619	0,08042	36,58		1	6.450	0,08042	26,20		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-1	1.037	0,08042	NS
P	S	00791	0	0	0,08042	-	00792	0	0	0,08042	-	00793	0	0	0,08042	-
	I		21	56.434	0,08042	2,99		52	150.792	0,18096	5,29		1.270	94.754	0,08042	1,78
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-1.864	2.140	0,08042	79,15
	I		-7	14.304	0,08042	11,81		403	24.524	0,08042	6,89		480	710	0,08042	NS
P	S	00794	0	0	0,08042	-	00795	0	28.346	0,08042	5,96	00796	0	40.782	0,08042	4,14
	I		116	20.521	0,08042	8,23		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-7	217	0,08042	NS		-1	5.763	0,08042	29,32		-1	8.901	0,08042	18,98
	I		1	1.891	0,08042	89,35		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00797	0	47.861	0,08042	3,53	00798	0	54.464	0,08042	3,10	00799	0	50.050	0,08042	3,38
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	6.573	0,08042	25,71		0	1.278	0,08042	NS		0	6.275	0,08042	26,93
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00800	0	46.586	0,08042	3,63	00801	0	42.168	0,08042	4,01	00802	-6	18.995	0,08042	8,90
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.425	0,08042	22,76		0	3.888	0,08042	43,46		-11	4.640	0,08042	36,41
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00803	0	0	0,08042	-	00804	0	0	0,08042	-	00805	0	0	0,08042	-
	I		29	35.589	0,08042	4,75		532	109.629	0,16085	8,40		323	135.981	0,16085	4,45
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-20	2.243	0,08042	75,33		-189	26.104	0,08042	6,47		188	30.173	0,08042	5,60
P	S	00806	0	0	0,08042	-	00807	4	11.488	0,08042	14,71	00808	0	34.520	0,08042	4,89
	I		13	52.812	0,08042	3,20		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		-1	4.578	0,08042	36,91		0	1.953	0,08042	86,51
	I		1	1.188	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00809	0	45.381	0,08042	3,72	00810	0	47.161	0,08042	3,58	00811	0	52.800	0,08042	3,20
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	5.406	0,08042	31,25		0	997	0,08042	NS
	I		0	1.007	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00812	0	46.933	0,08042	3,60	00813	0	39.806	0,08042	4,24	00814	0	28.545	0,08042	5,92
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	5.854	0,08042	28,86		0	7.465	0,08042	22,63		0	2.715	0,08042	62,23
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00815	0	0	0,08042	-	00816	0	0	0,08042	-	00817	0	0	0,08042	-
	I		90	11.744	0,08042	14,39		584	68.626	0,08042	2,46		-1.374	144.609	0,18096	6,03
S	S		0	0	0,08042	-		-953	4.999	0,08042	33,84		0	0	0,08042	-
	I		-5	2.940	0,08042	57,47		82	139	0,08042	NS		-323	12.329	0,08042	13,71
P	S	00818	0	0	0,08042	-	00819	0	0	0,08042	-	00820	-2	26.318	0,08042	6,42
	I		0	65.086	0,08042	2,60		0	13.160	0,08042	12,84		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		1	5.662	0,08042	29,84
	I		174	15.354	0,08042	11,00		0	295	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	00821	0	41.361	0,08042	4,09	00822	0	49.214	0,08042	3,43	00823	0	47.007	0,08042	3,59
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	3.737	0,08042	45,21		0	170	0,08042	NS		0	5.562	0,08042	30,38
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00824	0	50.025	0,08042	3,38	00825	0	41.073	0,08042	4,11	00826	-1	26.744	0,08042	6,32
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	614	0,08042	NS		0	4.943	0,08042	34,18		-1	6.662	0,08042	25,36
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00827	0	0	0,08042	-	00828	0	0	0,08042	-	00829	0	0	0,08042	-
	I		0	11.761	0,08042	14,37		-2	56.822	0,08042	2,97		1.479	129.605	0,16085	5,02
S	S		0	883	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		77	13.498	0,08042	12,52		130	8.539	0,08042	19,78
P	S	00830	0	0	0,08042	-	00831	0	0	0,08042	-	00832	-1	19.250	0,08042	8,78
	I		247	74.077	0,08042	2,28		26	16.499	0,08042	10,24		0	0	0,08042	-
S	S		-304	498	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	386	0,08042	NS
	I		479	4.782	0,08042	35,31		17	6.232	0,08042	27,11		0	0	0,08042	-
P	S	00833	0	33.028	0,08042	5,12	00834	0	41.708	0,08042	4,05	00835	0	48.188	0,08042	3,51
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	5.622	0,08042	30,05		0	4.202	0,08042	40,21		0	347	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	211	0,08042	NS

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
P	S	00836	0	46.243	0,08042	3,65	00837	0	52.326	0,08042	3,23	00838	-1	48.269	0,08042	3,50
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	4.909	0,08042	34,42		0	255	0,08042	NS		1	4.663	0,08042	36,23
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00839	-28	41.878	0,08042	4,03	00840	-231	30.754	0,08042	5,50	00841	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		1.151	3.280	0,08042	51,43		-580	16.434	0,08042	10,29
S	S		109	2.699	0,08042	62,59		-374	7.063	0,08042	23,93		3	8.848	0,08042	19,10
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00842	0	0	0,08042	-	00843	296	731	0,08042	NS	00844	0	0	0,08042	-
	I		73	8.155	0,08042	20,72		-34	3.857	0,08042	43,81		1	6.585	0,08042	25,66
S	S		0	0	0,08042	-		-9	7.834	0,08042	21,57		2	28.492	0,08042	5,93
	I		1	41.901	0,08042	4,03		-6	33.769	0,08042	5,00		1	5.443	0,08042	31,04
P	S	00845	0	0	0,08042	-	00846	1	5.058	0,08042	33,40	00847	0	1.932	0,08042	87,45
	I		-3	700	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		1	41.856	0,08042	4,04		0	46.140	0,08042	3,66		0	37.426	0,08042	4,51
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00848	0	1.353	0,08042	NS	00849	0	345	0,08042	NS	00850	0	3.348	0,08042	50,47
	I		0	0	0,08042	-		0	425	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	37.101	0,08042	4,55		0	31.515	0,08042	5,36		0	29.753	0,08042	5,68
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00851	0	3.101	0,08042	54,49	00852	0	469	0,08042	NS	00853	0	471	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		1	1.808	0,08042	93,45
S	S		0	22.282	0,08042	7,58		0	15.753	0,08042	10,73		0	6.818	0,08042	24,78
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-1	6.889	0,08042	24,53
P	S	00854	0	0	0,08042	-	00855	0	0	0,08042	-	00856	0	0	0,08042	-
	I		89	6.109	0,08042	27,65		-22	9.966	0,08042	16,95		-1	4.529	0,08042	37,31
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-30	44.819	0,08042	3,77		434	94.831	0,08042	1,78		0	63.766	0,08042	2,65
P	S	00857	-14	5.699	0,08042	29,65	00858	0	0	0,08042	-	00859	0	2.078	0,08042	81,31
	I		0	0	0,08042	-		0	3.227	0,08042	52,36		0	0	0,08042	-
S	S		-7	9.105	0,08042	18,56		0	19.455	0,08042	8,68		0	30.587	0,08042	5,52
	I		0	23.171	0,08042	7,29		0	693	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	00860	0	3.040	0,08042	55,58	00861	0	3.099	0,08042	54,52	00862	0	1.956	0,08042	86,38
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	31.699	0,08042	5,33		0	25.587	0,08042	6,60		0	25.085	0,08042	6,74
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00863	0	0	0,08042	-	00864	0	0	0,08042	-	00865	-54	8.108	0,08042	20,84
	I		0	3.823	0,08042	44,20		-19	3.330	0,08042	50,74		-1	4.703	0,08042	35,93
S	S		0	22.608	0,08042	7,47		0	15.156	0,08042	11,15		0	0	0,08042	-
	I		0	8.043	0,08042	21,01		-3	32.774	0,08042	5,16		-377	43.974	0,08042	3,84
P	S	00866	-9	1.303	0,08042	NS	00867	-9	1.971	0,08042	85,72	00868	9	2.079	0,08042	81,27
	I		7	5.998	0,08042	28,17		0	2.461	0,08042	68,66		-11	43	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	-		1	4.385	0,08042	38,53		-1	11.609	0,08042	14,55
	I		931	27.835	0,08042	6,06		-1	17.043	0,08042	9,91		0	7.611	0,08042	22,20
P	S	00869	0	677	0,08042	NS	00870	0	601	0,08042	NS	00871	0	1.597	0,08042	NS
	I		0	1.511	0,08042	NS		0	245	0,08042	NS		0	2.128	0,08042	79,40
S	S		0	18.601	0,08042	9,08		0	16.923	0,08042	9,98		0	14.923	0,08042	11,32
	I		0	8.387	0,08042	20,15		0	2.468	0,08042	68,46		0	1.861	0,08042	90,79
P	S	00872	0	0	0,08042	-	00873	0	232	0,08042	NS	00874	0	0	0,08042	-
	I		0	705	0,08042	NS		0	607	0,08042	NS		0	1.314	0,08042	NS
S	S		0	9.519	0,08042	17,75		0	7.078	0,08042	23,87		0	5.979	0,08042	28,26
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	00875	0	0	0,08042	-	00876	0	0	0,08042	-	00877	0	0	0,08042	-
	I		0	868	0,08042	NS		0	1.076	0,08042	NS		0	542	0,08042	NS
S	S		0	6.266	0,08042	26,96		0	4.581	0,08042	36,88		0	2.966	0,08042	56,97
	I		0	2.334	0,08042	72,39		0	2.935	0,08042	57,57		0	3.800	0,08042	44,46
P	S	00878	0	0	0,08042	-	00879	0	0	0,08042	-	00880	0	0	0,08042	-
	I		0	135	0,08042	NS		0	922	0,08042	NS		0	531	0,08042	NS
S	S		0	1.810	0,08042	93,35		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	2.818	0,08042	59,96		0	2.578	0,08042	65,54		0	1.509	0,08042	NS
P	S	01176	0	683	0,08042	NS	01177	0	0	0,08042	-	01178	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		542	16.455	0,08042	10,26		-379	20.840	0,08042	8,11
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	2.077	0,08042	81,35		14	16.728	0,08042	10,10		-14	27.487	0,08042	6,15
P	S	01179	0	0	0,08042	-	01180	0	0	0,08042	-	01181	33	21.639	0,08042	7,81
	I		0	213	0,08042	NS		-16	18.292	0,08042	9,24		-163	7.157	0,08042	23,61
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	857	0,08042	NS		27	54.842	0,08042	3,08		70	28.743	0,08042	5,88
P	S	01182	1	43.653	0,08042	3,87	01183	0	45.419	0,08042	3,72	01184	0	41.603	0,08042	4,06
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		3	12.798	0,08042	13,20		0	12.015	0,08042	14,06		0	11.108	0,08042	15,21
	I		2	604	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01185	0	34.888	0,08042	4,84	01186	1	18.192	0,08042	9,29	01187	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-48	43.338	0,08042	3,90
S	S		0	11.629	0,08042	14,53		0	7.279	0,08042	23,21		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		67	30.915	0,08042	5,46
P	S	01188	0	0	0,08042	-	01189	0	1.994	0,08042	84,73	01190	0	32.271	0,08042	5,24
	I		-156	130.744	0,16085	4,91		0	7.748	0,08042	21,81		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		-2	1.631	0,08042	NS		0	12.302	0,08042	13,73
	I		-8	87.913	0,08042	1,92		0	8.212	0,08042	20,57		0	0	0,08042	-
P	S	01191	0	43.354	0,08042	3,90	01192	0	43.735	0,08042	3,86	01193	0	33.732	0,08042	5,01
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.590	0,08042	13,42		0	12.761	0,08042	13,24		0	12.386	0,08042	13,64

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01194	3	4.786	0,08042	35,30	01195	0	0	0,08042	-	01196	0	0	0,08042	-
	I		-1	4.012	0,08042	42,11		-23	128.712	0,18096	9,34		-106	45.819	0,08042	3,69
S	S		15	3.030	0,08042	55,76		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-1	3.669	0,08042	46,05		4	77.578	0,08042	2,18		71	29.779	0,08042	5,67
P	S	01197	0	22.791	0,08042	7,41	01198	0	39.855	0,08042	4,24	01199	0	45.422	0,08042	3,72
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		1	8.904	0,08042	18,98		0	13.331	0,08042	12,67		0	12.321	0,08042	13,71
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01200	0	42.951	0,08042	3,93	01201	0	27.231	0,08042	6,20	01202	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-55	33.399	0,08042	5,06
S	S		0	13.478	0,08042	12,54		0	11.808	0,08042	14,31		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-65	12.443	0,08042	13,58
P	S	01203	46	546	0,08042	NS	01204	0	33.072	0,08042	5,11	01205	0	44.119	0,08042	3,83
	I		-89	9.938	0,08042	17,00		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-54	5.725	0,08042	29,51		0	11.663	0,08042	14,49		0	13.731	0,08042	12,31
	I		-5	1.490	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01206	0	46.819	0,08042	3,61	01207	0	39.536	0,08042	4,27	01208	-1	17.676	0,08042	9,56
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.160	0,08042	13,89		0	13.255	0,08042	12,75		0	6.718	0,08042	25,15
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01209	0	0	0,08042	-	01210	0	0	0,08042	-	01211	4	15.583	0,08042	10,84
	I		-68	76.524	0,08042	2,21		-75	91.061	0,18096	30,47		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		18	11.786	0,08042	14,34
	I		456	36.355	0,08042	4,64		8	46.630	0,08042	3,62		0	0	0,08042	-
P	S	01212	0	38.809	0,08042	4,35	01213	0	44.615	0,08042	3,79	01214	0	43.310	0,08042	3,90
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	11.726	0,08042	14,41		0	12.426	0,08042	13,60		0	10.207	0,08042	16,55
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01215	-1	29.872	0,08042	5,66	01216	0	0	0,08042	-	01217	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		139	11.972	0,08042	14,11		157	24.161	0,08042	6,99
S	S		4	8.473	0,08042	19,94		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		67	7.905	0,08042	21,37		171	15.729	0,08042	10,74
P	S	01218	0	28.987	0,08042	5,83	01219	0	43.878	0,08042	3,85	01220	0	46.818	0,08042	3,61
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.543	0,08042	17,71		0	10.347	0,08042	16,33		0	11.742	0,08042	14,39
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01221	0	39.451	0,08042	4,28	01222	0	0	0,08042	-	01223	-30	9.943	0,08042	16,99
	I		0	0	0,08042	-		269	26.786	0,08042	6,31		148	4.399	0,08042	38,40
S	S		0	8.910	0,08042	18,96		0	0	0,08042	-		78	32.859	0,08042	5,14
	I		0	0	0,08042	-		-183	18.815	0,08042	8,98		49	2.042	0,08042	82,74
P	S	01224	3	29.294	0,08042	5,77	01225	0	35.282	0,08042	4,79	01226	0	33.832	0,08042	4,99
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		7	22.654	0,08042	7,46		0	18.527	0,08042	9,12		0	16.164	0,08042	10,45
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01227	0	29.336	0,08042	5,76	01228	0	20.815	0,08042	8,12	01229	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-3	5.537	0,08042	30,52
S	S		0	15.432	0,08042	10,95		0	15.757	0,08042	10,72		-2	15.711	0,08042	10,75
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01230	0	0	0,08042	-	01231	0	0	0,08042	-	01232	0	15.166	0,08042	11,14
	I		171	51.902	0,08042	3,25		-38	29.778	0,08042	5,67		0	0	0,08042	-
S	S		-121	26.248	0,08042	6,44		19	17.958	0,08042	9,41		0	17.331	0,08042	9,75
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01233	0	29.335	0,08042	5,76	01234	0	33.541	0,08042	5,04	01235	0	30.021	0,08042	5,63
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	17.664	0,08042	9,57		0	17.506	0,08042	9,65		0	17.791	0,08042	9,50
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01236	1	16.425	0,08042	10,29	01237	0	0	0,08042	-	01238	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-16	27.150	0,08042	6,22		121	51.798	0,08042	3,26
S	S		-1	17.730	0,08042	9,53		-38	18.698	0,08042	9,04		405	27.168	0,08042	6,22
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01239	0	1.517	0,08042	NS	01240	0	25.035	0,08042	6,75	01241	0	33.177	0,08042	5,09
	I		-5	4.878	0,08042	34,64		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		3	18.039	0,08042	9,37		0	18.209	0,08042	9,28		0	17.746	0,08042	9,52
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01242	0	33.911	0,08042	4,98	01243	0	27.002	0,08042	6,26	01244	-1	6.489	0,08042	26,04
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	18.007	0,08042	9,38		0	19.093	0,08042	8,85		1	20.056	0,08042	8,42
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01245	0	0	0,08042	-	01246	0	0	0,08042	-	01247	5	14.359	0,08042	11,77
	I		-235	46.464	0,08042	3,64		-194	35.040	0,08042	4,82		0	0	0,08042	-
S	S		-71	24.951	0,08042	6,77		118	25.275	0,08042	6,68		4	20.771	0,08042	8,13
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01248	0	30.602	0,08042	5,52	01249	0	35.385	0,08042	4,77	01250	0	33.688	0,08042	5,02
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	19.358	0,08042	8,73		0	18.242	0,08042	9,26		0	18.730	0,08042	9,02
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01251	0	23.321	0,08042	7,25	01252	0	0	0,08042	-	01253	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-38	12.635	0,08042	13,37		-14	55.771	0,08042	3,03
S	S		0	20.170	0,08042	8,38		13	21.781	0,08042	7,76		33	31.882	0,08042	5,30
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01254	0	0	0,08042	-	01255	1	22.271	0,08042	7,59	01256	0	33.266	0,08042	5,08
	I		-6	18.337	0,08042	9,21		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
S	S		-16	22.045	0,08042	7,66		0	20.366	0,08042	8,30		0	18.296	0,08042	9,23
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01257	0	34.949	0,08042	4,83	01258	0	29.382	0,08042	5,75	01259	11	13.035	0,08042	12,96
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.551	0,08042	10,21		0	15.494	0,08042	10,90		15	12.357	0,08042	13,67
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01260	0	0	0,08042	-	01261	0	0	0,08042	-	01262	0	8.638	0,08042	19,56
	I		-216	42.457	0,08042	3,98		-215	52.831	0,08042	3,20		0	0	0,08042	-
S	S		437	6.222	0,08042	27,14		-350	4.784	0,08042	35,33		0	12.120	0,08042	13,94
	I		-302	563	0,08042	NS		241	3.984	0,08042	42,40		0	0	0,08042	-
P	S	01263	0	29.670	0,08042	5,69	01264	0	36.916	0,08042	4,58	01265	0	35.798	0,08042	4,72
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.259	0,08042	10,39		0	17.048	0,08042	9,91		0	17.274	0,08042	9,78
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01266	6	20.002	0,08042	8,45	01267	0	0	0,08042	-	01268	4	6.142	0,08042	27,51
	I		0	0	0,08042	-		333	19.372	0,08042	8,72		0	0	0,08042	-
S	S		-1	16.769	0,08042	10,08		-32	17.642	0,08042	9,58		11	42.642	0,08042	3,96
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01269	-4	17.517	0,08042	9,65	01270	0	25.051	0,08042	6,74	01271	0	25.661	0,08042	6,58
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-10	33.900	0,08042	4,98		0	24.706	0,08042	6,84		0	18.722	0,08042	9,02
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01272	0	23.035	0,08042	7,33	01273	0	18.062	0,08042	9,35	01274	0	8.441	0,08042	20,02
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.438	0,08042	10,28		0	17.469	0,08042	9,67		0	21.638	0,08042	7,81
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01275	0	0	0,08042	-	01276	0	0	0,08042	-	01277	0	2.312	0,08042	73,08
	I		10	11.097	0,08042	15,23		-1	18.799	0,08042	8,99		0	1.259	0,08042	NS
S	S		8	28.247	0,08042	5,98		-8	30.819	0,08042	5,48		0	26.106	0,08042	6,47
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01278	0	16.493	0,08042	10,24	01279	0	22.476	0,08042	7,52	01280	0	22.699	0,08042	7,44
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	20.853	0,08042	8,10		0	18.486	0,08042	9,14		0	18.652	0,08042	9,06
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01281	0	17.082	0,08042	9,89	01282	0	3.230	0,08042	52,31	01283	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		2	17.344	0,08042	9,74
S	S		0	21.400	0,08042	7,90		0	27.159	0,08042	6,22		17	32.529	0,08042	5,19
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01284	0	0	0,08042	-	01285	0	11.162	0,08042	15,14	01286	0	20.889	0,08042	8,09
	I		24	10.316	0,08042	16,38		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-16	30.404	0,08042	5,56		0	23.966	0,08042	7,05		0	19.931	0,08042	8,48
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01287	0	24.007	0,08042	7,04	01288	0	21.933	0,08042	7,70	01289	0	13.268	0,08042	12,73
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	18.791	0,08042	8,99		0	20.440	0,08042	8,27		0	25.025	0,08042	6,75
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01290	0	0	0,08042	-	01291	0	0	0,08042	-	01292	3	1.370	0,08042	NS
	I		-2	6.985	0,08042	24,19		0	18.794	0,08042	8,99		-5	2.296	0,08042	73,59
S	S		-1	32.204	0,08042	5,25		-1	35.321	0,08042	4,78		2	30.138	0,08042	5,61
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01293	0	16.729	0,08042	10,10	01294	0	23.630	0,08042	7,15	01295	0	24.619	0,08042	6,86
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	23.681	0,08042	7,13		0	20.193	0,08042	8,37		0	19.737	0,08042	8,56
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01296	0	20.531	0,08042	8,23	01297	0	8.717	0,08042	19,38	01298	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		36	12.751	0,08042	13,25
S	S		0	22.416	0,08042	7,54		0	28.398	0,08042	5,95		-12	35.689	0,08042	4,73
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01299	0	0	0,08042	-	01300	0	7.927	0,08042	21,31	01301	0	20.421	0,08042	8,27
	I		4	15.217	0,08042	11,10		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		12	35.941	0,08042	4,70		0	28.761	0,08042	5,87		0	22.415	0,08042	7,54
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01302	0	24.776	0,08042	6,82	01303	0	23.448	0,08042	7,21	01304	0	15.682	0,08042	10,77
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	19.028	0,08042	8,88		0	18.121	0,08042	9,32		0	19.701	0,08042	8,58
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01305	0	0	0,08042	-	01306	0	0	0,08042	-	01307	0	0	0,08042	-
	I		-1	3.953	0,08042	42,74		-3	21.604	0,08042	7,82		-3	7.939	0,08042	21,28
S	S		1	24.022	0,08042	7,03		3	28.027	0,08042	6,03		-4	25.329	0,08042	6,67
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01308	0	14.820	0,08042	11,40	01309	0	24.476	0,08042	6,90	01310	0	27.289	0,08042	6,19
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	21.007	0,08042	8,04		0	19.602	0,08042	8,62		0	20.252	0,08042	8,34
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01311	0	22.329	0,08042	7,57	01312	-19	8.360	0,08042	20,21	01313	0	86	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	1.070	0,08042	NS
S	S		0	23.507	0,08042	7,19		12	29.523	0,08042	5,72		-24	33.130	0,08042	5,10
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01314	0	8.668	0,08042	19,49	01315	0	17.061	0,08042	9,90	01316	0	18.857	0,08042	8,96
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	36.681	0,08042	4,61		0	27.372	0,08042	6,17		0	19.900	0,08042	8,49
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01317	0	17.356	0,08042	9,74	01318	0	14.228	0,08042	11,88	01319	0	9.478	0,08042	17,83

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	15.562	0,08042	10,86		0	14.967	0,08042	11,29		0	17.835	0,08042	9,47
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01320	0	2.472	0,08042	68,35	01321	0	0	0,08042	-	01322	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	6.341	0,08042	26,65		0	3.120	0,08042	54,15
S	S		0	22.882	0,08042	7,38		0	26.568	0,08042	6,36		0	25.613	0,08042	6,60
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01323	0	7.624	0,08042	22,16	01324	0	13.336	0,08042	12,67	01325	0	15.184	0,08042	11,13
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	21.309	0,08042	7,93		0	17.400	0,08042	9,71		0	16.078	0,08042	10,51
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01326	0	13.530	0,08042	12,49	01327	0	8.235	0,08042	20,52	01328	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	2.038	0,08042	82,91
S	S		0	17.776	0,08042	9,51		0	22.133	0,08042	7,63		0	26.906	0,08042	6,28
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01329	0	0	0,08042	-	01330	0	3.856	0,08042	43,82	01331	0	11.419	0,08042	14,80
	I		0	5.503	0,08042	30,70		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	28.191	0,08042	5,99		0	24.704	0,08042	6,84		0	19.824	0,08042	8,52
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01332	0	15.099	0,08042	11,19	01333	0	15.447	0,08042	10,94	01334	0	12.208	0,08042	13,84
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.989	0,08042	9,95		0	17.243	0,08042	9,80		0	20.583	0,08042	8,21
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01335	0	5.230	0,08042	32,31	01336	0	0	0,08042	-	01337	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	4.682	0,08042	36,09		0	3.279	0,08042	51,53
S	S		0	26.018	0,08042	6,49		0	30.099	0,08042	5,61		0	29.206	0,08042	5,79
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01338	0	7.692	0,08042	21,97	01339	0	13.746	0,08042	12,29	01340	0	16.165	0,08042	10,45
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	24.265	0,08042	6,96		0	19.378	0,08042	8,72		0	17.280	0,08042	9,78
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01341	0	15.198	0,08042	11,12	01342	0	10.765	0,08042	15,70	01343	0	2.164	0,08042	78,08
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	18.541	0,08042	9,11		0	22.928	0,08042	7,37		0	28.705	0,08042	5,89
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01344	0	0	0,08042	-	01345	0	1.984	0,08042	85,16	01346	0	10.715	0,08042	15,77
	I		0	5.188	0,08042	32,57		0	129	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	31.658	0,08042	5,34		0	28.887	0,08042	5,85		0	23.090	0,08042	7,32
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01347	0	15.442	0,08042	10,94	01348	0	16.397	0,08042	10,30	01349	0	13.491	0,08042	12,52
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	18.445	0,08042	9,16		0	16.706	0,08042	10,11		0	18.094	0,08042	9,34
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01350	0	6.628	0,08042	25,49	01351	0	0	0,08042	-	01352	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	4.513	0,08042	37,44		0	5.812	0,08042	29,07
S	S		0	22.415	0,08042	7,54		0	26.767	0,08042	6,31		0	27.392	0,08042	6,17
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01353	0	5.949	0,08042	28,40	01354	0	13.952	0,08042	12,11	01355	0	18.189	0,08042	9,29
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	23.759	0,08042	7,11		0	19.818	0,08042	8,53		0	18.663	0,08042	9,05
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01356	0	17.981	0,08042	9,40	01357	0	13.086	0,08042	12,91	01358	0	5.306	0,08042	31,84
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	20.800	0,08042	8,12		0	25.633	0,08042	6,59		-3	31.718	0,08042	5,33
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01359	0	3.233	0,08042	52,26	01360	0	11.180	0,08042	15,11	01361	0	14.287	0,08042	11,83
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	34.811	0,08042	4,85		0	27.844	0,08042	6,07		0	20.083	0,08042	8,41
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01362	0	13.667	0,08042	12,36	01363	0	11.382	0,08042	14,84	01364	0	8.287	0,08042	20,39
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	14.429	0,08042	11,71		0	12.095	0,08042	13,97		0	12.874	0,08042	13,12
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01365	0	4.715	0,08042	35,83	01366	0	648	0,08042	NS	01367	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	99	0,08042	NS		0	1.231	0,08042	NS
S	S		0	15.880	0,08042	10,64		0	19.062	0,08042	8,86		0	20.050	0,08042	8,43
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01368	0	2.965	0,08042	56,99	01369	0	7.069	0,08042	23,90	01370	0	9.290	0,08042	18,19
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	18.136	0,08042	9,32		0	15.006	0,08042	11,26		0	12.908	0,08042	13,09
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01371	0	9.478	0,08042	17,83	01372	0	7.523	0,08042	22,46	01373	0	3.475	0,08042	48,62
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.051	0,08042	12,95		0	15.450	0,08042	10,94		0	18.890	0,08042	8,94
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01374	0	0	0,08042	-	01375	0	1.332	0,08042	NS	01376	0	5.689	0,08042	29,70
	I		0	615	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	21.079	0,08042	8,02		0	20.318	0,08042	8,32		0	17.336	0,08042	9,75
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01377	0	8.886	0,08042	19,01	01378	0	9.990	0,08042	16,91	01379	0	9.178	0,08042	18,41
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	14.462	0,08042	11,68		0	13.527	0,08042	12,49		0	15.082	0,08042	11,20
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
P	S	01380	0	6.267	0,08042	26,96	01381	0	1.922	0,08042	87,91	01382	0	140	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	890	0,08042	NS
S	S		0	18.498	0,08042	9,13		0	21.927	0,08042	7,71		0	22.948	0,08042	7,36
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01383	0	3.296	0,08042	51,26	01384	0	7.457	0,08042	22,66	01385	0	9.850	0,08042	17,15
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	20.677	0,08042	8,17		0	16.895	0,08042	10,00		0	14.138	0,08042	11,95
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01386	0	10.214	0,08042	16,54	01387	0	8.646	0,08042	19,54	01388	0	4.999	0,08042	33,80
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.827	0,08042	12,22		0	16.128	0,08042	10,48		0	19.999	0,08042	8,45
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01389	0	855	0,08042	NS	01390	0	904	0,08042	NS	01391	0	5.126	0,08042	32,96
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	23.111	0,08042	7,31		0	23.156	0,08042	7,30		0	20.100	0,08042	8,41
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01392	0	8.870	0,08042	19,05	01393	0	10.572	0,08042	15,98	01394	0	9.965	0,08042	16,96
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.232	0,08042	10,41		0	13.898	0,08042	12,16		0	14.150	0,08042	11,94
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01395	0	7.067	0,08042	23,91	01396	0	2.245	0,08042	75,26	01397	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	1.211	0,08042	NS
S	S		0	16.833	0,08042	10,04		0	20.491	0,08042	8,25		0	22.527	0,08042	7,50
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01398	0	2.072	0,08042	81,55	01399	0	7.251	0,08042	23,30	01400	0	11.101	0,08042	15,22
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	21.351	0,08042	7,91		0	18.410	0,08042	9,18		0	16.189	0,08042	10,44
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01401	0	12.607	0,08042	13,40	01402	0	11.317	0,08042	14,93	01403	0	7.334	0,08042	23,04
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.376	0,08042	10,32		0	19.320	0,08042	8,75		0	23.992	0,08042	7,04
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01404	0	2.149	0,08042	78,62	01405	0	6.249	0,08042	27,04	01406	0	11.693	0,08042	14,45
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	28.719	0,08042	5,88		0	27.470	0,08042	6,15		0	20.102	0,08042	8,41
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01407	0	12.294	0,08042	13,74	01408	0	10.528	0,08042	16,05	01409	0	7.900	0,08042	21,39
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.923	0,08042	12,14		0	10.210	0,08042	16,55		0	9.379	0,08042	18,01
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01410	0	5.154	0,08042	32,78	01411	0	2.399	0,08042	70,43	01412	0	545	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.816	0,08042	15,62		0	13.152	0,08042	12,85		0	14.800	0,08042	11,42
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01413	0	1.110	0,08042	NS	01414	0	3.607	0,08042	46,84	01415	0	5.628	0,08042	30,02
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	14.397	0,08042	11,74		0	12.420	0,08042	13,60		0	10.391	0,08042	16,26
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01416	0	6.471	0,08042	26,11	01417	0	5.960	0,08042	28,35	01418	0	4.103	0,08042	41,18
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.557	0,08042	17,68		0	10.521	0,08042	16,06		0	12.748	0,08042	13,25
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01419	0	1.658	0,08042	NS	01420	0	966	0,08042	NS	01421	0	2.895	0,08042	58,36
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	14.890	0,08042	11,35		0	15.477	0,08042	10,92		0	14.168	0,08042	11,93
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01422	0	5.297	0,08042	31,90	01423	0	6.668	0,08042	25,34	01424	0	6.751	0,08042	25,03
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.106	0,08042	13,96		0	10.862	0,08042	15,56		0	11.341	0,08042	14,90
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01425	0	5.427	0,08042	31,13	01426	0	3.176	0,08042	53,20	01427	0	1.418	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.421	0,08042	12,59		0	16.012	0,08042	10,55		0	17.486	0,08042	9,66
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01428	0	1.909	0,08042	88,51	01429	0	4.197	0,08042	40,26	01430	0	6.201	0,08042	27,25
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.735	0,08042	10,10		0	14.224	0,08042	11,88		0	11.612	0,08042	14,55
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01431	0	6.922	0,08042	24,41	01432	0	6.397	0,08042	26,41	01433	0	4.701	0,08042	35,94
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.559	0,08042	16,00		0	11.246	0,08042	15,02		0	13.669	0,08042	12,36
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01434	0	2.494	0,08042	67,75	01435	0	1.162	0,08042	NS	01436	0	2.545	0,08042	66,39
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.321	0,08042	10,35		0	17.469	0,08042	9,67		0	16.290	0,08042	10,37
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01437	0	5.152	0,08042	32,80	01438	0	6.910	0,08042	24,45	01439	0	7.243	0,08042	23,33
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.680	0,08042	12,35		0	11.413	0,08042	14,80		0	10.833	0,08042	15,60
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01440	0	6.182	0,08042	27,33	01441	0	3.718	0,08042	45,44	01442	0	1.183	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.281	0,08042	13,76		0	15.009	0,08042	11,26		0	17.569	0,08042	9,62

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01443	0	1.047	0,08042	NS	01444	0	3.802	0,08042	44,44	01445	0	6.856	0,08042	24,64
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	18.068	0,08042	9,35		0	16.446	0,08042	10,27		0	14.219	0,08042	11,88
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01446	0	8.833	0,08042	19,13	01447	0	9.049	0,08042	18,67	01448	0	7.311	0,08042	23,11
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.362	0,08042	12,64		0	14.662	0,08042	11,52		0	17.833	0,08042	9,47
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01449	0	3.547	0,08042	47,63	01450	0	2.844	0,08042	59,41	01451	0	9.607	0,08042	17,59
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	21.913	0,08042	7,71		0	23.579	0,08042	7,17		0	19.010	0,08042	8,89
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01452	0	12.621	0,08042	13,39	01453	0	11.913	0,08042	14,18	01454	0	9.373	0,08042	18,03
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.936	0,08042	13,06		0	8.955	0,08042	18,87		0	7.483	0,08042	22,58
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01455	0	6.555	0,08042	25,78	01456	0	3.643	0,08042	46,38	01457	0	1.269	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	8.301	0,08042	20,35		0	10.238	0,08042	16,50		0	12.052	0,08042	14,02
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01458	0	574	0,08042	NS	01459	0	1.825	0,08042	92,58	01460	0	3.779	0,08042	44,71
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.489	0,08042	13,53		0	11.245	0,08042	15,03		0	9.236	0,08042	18,29
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01461	0	5.038	0,08042	33,54	01462	0	5.203	0,08042	32,47	01463	0	4.194	0,08042	40,29
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.888	0,08042	21,42		0	7.825	0,08042	21,59		0	9.325	0,08042	18,12
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01464	0	2.313	0,08042	73,05	01465	0	778	0,08042	NS	01466	0	1.590	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	11.348	0,08042	14,89		0	12.649	0,08042	13,36		0	12.389	0,08042	13,64
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01467	0	3.633	0,08042	46,51	01468	0	5.326	0,08042	31,72	01469	0	5.961	0,08042	28,34
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.973	0,08042	15,40		0	9.692	0,08042	17,43		0	9.669	0,08042	17,47
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01470	0	5.153	0,08042	32,79	01471	0	3.376	0,08042	50,05	01472	0	1.680	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	11.163	0,08042	15,14		0	13.453	0,08042	12,56		0	15.180	0,08042	11,13
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01473	0	1.374	0,08042	NS	01474	0	2.863	0,08042	59,02	01475	0	4.814	0,08042	35,10
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	15.150	0,08042	11,15		0	13.271	0,08042	12,73		0	10.682	0,08042	15,82
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01476	0	5.807	0,08042	29,10	01477	0	5.700	0,08042	29,64	01478	0	4.567	0,08042	37,00
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.081	0,08042	18,61		0	9.080	0,08042	18,61		0	10.504	0,08042	16,09
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01479	0	2.804	0,08042	60,26	01480	0	1.570	0,08042	NS	01481	0	1.585	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.692	0,08042	13,31		0	14.426	0,08042	11,71		0	14.326	0,08042	11,79
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01482	0	3.289	0,08042	51,37	01483	0	5.296	0,08042	31,90	01484	0	6.237	0,08042	27,09
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.496	0,08042	13,52		0	10.261	0,08042	16,47		0	9.076	0,08042	18,62
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01485	0	6.015	0,08042	28,09	01486	0	4.330	0,08042	39,02	01487	0	2.014	0,08042	83,89
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.900	0,08042	17,07		0	12.238	0,08042	13,81		0	14.987	0,08042	11,27
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01488	0	705	0,08042	NS	01489	0	2.039	0,08042	82,86	01490	0	4.787	0,08042	35,30
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.523	0,08042	10,23		0	16.022	0,08042	10,55		0	14.076	0,08042	12,00
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01491	0	7.215	0,08042	23,42	01492	0	8.246	0,08042	20,49	01493	0	7.574	0,08042	22,31
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.415	0,08042	13,61		0	12.431	0,08042	13,59		0	14.457	0,08042	11,69
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01494	0	5.364	0,08042	31,50	01495	0	1.322	0,08042	NS	01496	0	4.962	0,08042	34,05
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	17.789	0,08042	9,50		0	21.179	0,08042	7,98		0	14.740	0,08042	11,46
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01497	0	12.451	0,08042	13,57	01498	0	14.917	0,08042	11,33	01499	0	13.138	0,08042	12,86
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.852	0,08042	17,15		0	6.369	0,08042	26,53		0	6.039	0,08042	27,98
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01500	0	9.806	0,08042	17,23	01501	0	5.998	0,08042	28,17	01502	0	2.185	0,08042	77,33
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.251	0,08042	23,30		0	9.291	0,08042	18,19		0	11.570	0,08042	14,60
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01503	0	0	0,08042	-	01504	0	210	0,08042	NS	01505	0	2.780	0,08042	60,78
	I		0	515	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
S	S		0	12.837	0,08042	13,16		0	12.127	0,08042	13,93		0	9.933	0,08042	17,01
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01506	0	5.085	0,08042	33,23	01507	0	5.912	0,08042	28,58	01508	0	5.221	0,08042	32,36
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.774	0,08042	21,73		0	6.892	0,08042	24,52		0	7.740	0,08042	21,83
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01509	0	3.250	0,08042	51,99	01510	0	569	0,08042	NS	01511	0	228	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	647	0,08042	NS
S	S		0	9.866	0,08042	17,13		0	11.929	0,08042	14,16		0	12.583	0,08042	13,43
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01512	0	2.541	0,08042	66,49	01513	0	5.309	0,08042	31,83	01514	0	6.926	0,08042	24,40
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	11.520	0,08042	14,67		0	9.934	0,08042	17,01		0	9.358	0,08042	18,06
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01515	0	6.471	0,08042	26,11	01516	0	4.228	0,08042	39,96	01517	0	2.458	0,08042	68,74
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.534	0,08042	16,04		0	13.051	0,08042	12,95		0	15.513	0,08042	10,89
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01518	0	358	0,08042	NS	01519	0	1.737	0,08042	97,27	01520	0	4.573	0,08042	36,95
	I		0	0	0,08042	-		0	170	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.311	0,08042	10,36		0	14.766	0,08042	11,44		0	11.777	0,08042	14,35
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01521	0	6.511	0,08042	25,95	01522	0	6.898	0,08042	24,49	01523	0	5.881	0,08042	28,73
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.269	0,08042	18,23		0	8.674	0,08042	19,48		0	9.591	0,08042	17,62
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01524	0	3.625	0,08042	46,61	01525	0	1.704	0,08042	99,16	01526	0	1.023	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	518	0,08042	NS
S	S		0	11.506	0,08042	14,68		0	13.774	0,08042	12,27		0	14.749	0,08042	11,46
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01527	0	2.211	0,08042	76,42	01528	0	4.931	0,08042	34,27	01529	0	6.996	0,08042	24,15
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.432	0,08042	12,58		0	10.880	0,08042	15,53		0	8.969	0,08042	18,84
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01530	0	7.483	0,08042	22,58	01531	0	6.200	0,08042	27,25	01532	0	3.168	0,08042	53,33
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	8.893	0,08042	19,00		0	10.748	0,08042	15,72		0	14.143	0,08042	11,95
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01533	0	127	0,08042	NS	01534	0	319	0,08042	NS	01535	0	3.190	0,08042	52,97
	I		0	32	0,08042	NS		0	219	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	17.077	0,08042	9,89		0	17.699	0,08042	9,55		0	15.829	0,08042	10,67
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01536	0	7.062	0,08042	23,93	01537	0	9.306	0,08042	18,16	01538	0	9.492	0,08042	17,80
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.263	0,08042	12,74		0	12.055	0,08042	14,02		0	13.171	0,08042	12,83
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01539	0	7.666	0,08042	22,04	01540	0	4.029	0,08042	41,94	01541	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-4	3.656	0,08042	46,21
S	S		0	16.272	0,08042	10,38		0	20.479	0,08042	8,25		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		30	17.261	0,08042	9,79
P	S	01542	-29	6.047	0,08042	27,94	01543	0	17.830	0,08042	9,48	01544	0	18.254	0,08042	9,26
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	3.450	0,08042	48,97
	I		-16	11.759	0,08042	14,37		0	2.964	0,08042	57,00		0	0	0,08042	-
P	S	01545	0	14.838	0,08042	11,39	01546	0	10.192	0,08042	16,58	01547	0	4.650	0,08042	36,34
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	6.733	0,08042	25,09		0	9.055	0,08042	18,66		0	11.624	0,08042	14,54
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01548	0	0	0,08042	-	01549	0	0	0,08042	-	01550	0	742	0,08042	NS
	I		0	1.569	0,08042	NS		0	3.278	0,08042	51,54		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.860	0,08042	12,19		0	14.042	0,08042	12,03		0	11.689	0,08042	14,45
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01551	0	5.544	0,08042	30,48	01552	0	7.985	0,08042	21,16	01553	0	8.020	0,08042	21,07
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	8.589	0,08042	19,67		0	6.769	0,08042	24,96		0	6.804	0,08042	24,83
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01554	0	5.690	0,08042	29,69	01555	0	1.267	0,08042	NS	01556	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	2.998	0,08042	56,36
S	S		0	8.633	0,08042	19,57		0	11.485	0,08042	14,71		0	13.438	0,08042	12,57
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01557	0	0	0,08042	-	01558	0	5.118	0,08042	33,01	01559	0	9.007	0,08042	18,76
	I		0	2.656	0,08042	63,61		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.957	0,08042	13,04		0	10.817	0,08042	15,62		0	9.242	0,08042	18,28
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01560	0	9.722	0,08042	17,38	01561	0	6.882	0,08042	24,55	01562	0	5.165	0,08042	32,71
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.725	0,08042	17,37		1	12.319	0,08042	13,72		1	15.822	0,08042	10,68
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01563	0	1.615	0,08042	NS	01564	0	0	0,08042	-	01565	0	3.294	0,08042	51,29
	I		0	2.291	0,08042	73,75		0	1.986	0,08042	85,08		0	899	0,08042	NS
S	S		0	18.094	0,08042	9,34		-1	17.415	0,08042	9,70		0	14.067	0,08042	12,01
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01566	0	7.978	0,08042	21,18	01567	0	9.818	0,08042	17,21	01568	0	9.125	0,08042	18,52

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.229	0,08042	16,52		0	8.716	0,08042	19,39		0	9.169	0,08042	18,43
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01569	0	6.343	0,08042	26,64	01570	0	1.971	0,08042	85,72	01571	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	3.468	0,08042	48,72
S	S		0	10.852	0,08042	15,57		0	13.323	0,08042	12,68		0	15.665	0,08042	10,79
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01572	0	366	0,08042	NS	01573	0	4.060	0,08042	41,62	01574	0	8.456	0,08042	19,98
	I		0	2.569	0,08042	65,77		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	15.397	0,08042	10,97		0	12.559	0,08042	13,45		0	9.631	0,08042	17,54
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01575	0	10.542	0,08042	16,03	01576	0	9.928	0,08042	17,02	01577	0	6.141	0,08042	27,51
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	8.411	0,08042	20,09		0	9.363	0,08042	18,05		0	12.704	0,08042	13,30
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01578	0	0	0,08042	-	01579	0	0	0,08042	-	01580	0	322	0,08042	NS
	I		0	301	0,08042	NS		0	4.879	0,08042	34,63		0	1.178	0,08042	NS
S	S		0	17.018	0,08042	9,93		0	19.539	0,08042	8,65		0	18.272	0,08042	9,25
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01581	0	6.417	0,08042	26,33	01582	0	11.565	0,08042	14,61	01583	0	13.234	0,08042	12,77
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	14.708	0,08042	11,49		0	12.005	0,08042	14,07		0	11.918	0,08042	14,18
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01584	0	11.632	0,08042	14,53	01585	0	7.596	0,08042	22,24	01586	0	3.089	0,08042	54,70
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	14.892	0,08042	11,35		0	19.369	0,08042	8,72		0	24.310	0,08042	6,95
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01587	0	0	0,08042	-	01588	21	17.473	0,08042	9,67	01589	0	23.050	0,08042	7,33
	I		583	48.052	0,08042	3,51		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	112	0,08042	NS
	I		-84	93.655	0,08042	1,80		41	21.126	0,08042	8,00		0	5.700	0,08042	29,64
P	S	01590	0	20.212	0,08042	8,36	01591	0	15.694	0,08042	10,77	01592	0	9.319	0,08042	18,13
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	6.959	0,08042	24,28		0	9.186	0,08042	18,39		0	10.302	0,08042	16,40
	I		0	624	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01593	0	42	0,08042	NS	01594	0	0	0,08042	-	01595	0	0	0,08042	-
	I		0	990	0,08042	NS		0	10.459	0,08042	16,15		0	6.646	0,08042	25,42
S	S		0	12.207	0,08042	13,84		0	13.576	0,08042	12,45		0	11.624	0,08042	14,54
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01596	0	4.031	0,08042	41,92	01597	0	10.456	0,08042	16,16	01598	0	12.244	0,08042	13,80
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.958	0,08042	21,23		0	5.659	0,08042	29,86		0	5.268	0,08042	32,07
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01599	0	10.285	0,08042	16,43	01600	0	4.220	0,08042	40,04	01601	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	5.625	0,08042	30,04
S	S		0	6.085	0,08042	27,77		0	8.275	0,08042	20,42		0	11.341	0,08042	14,90
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01602	0	0	0,08042	-	01603	0	1.718	0,08042	98,35	01604	0	10.509	0,08042	16,08
	I		0	10.471	0,08042	16,14		0	3.597	0,08042	46,97		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.420	0,08042	13,60		0	10.088	0,08042	16,75		0	7.527	0,08042	22,45
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01605	1	14.420	0,08042	11,72	01606	27	12.366	0,08042	13,66	01607	-15	9.816	0,08042	17,21
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-1	7.077	0,08042	23,87		-32	8.839	0,08042	19,12		72	12.082	0,08042	13,98
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01608	11	6.566	0,08042	25,73	01609	0	0	0,08042	-	01610	0	0	0,08042	-
	I		-30	6.081	0,08042	27,79		65	10.351	0,08042	16,32		1	6.774	0,08042	24,94
S	S		31	15.627	0,08042	10,81		-72	16.810	0,08042	10,05		-2	14.176	0,08042	11,92
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01611	0	7.869	0,08042	21,47	01612	0	13.524	0,08042	12,49	01613	0	14.234	0,08042	11,87
	I		0	401	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.928	0,08042	17,02		0	7.532	0,08042	22,43		0	7.573	0,08042	22,31
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01614	0	11.254	0,08042	15,01	01615	0	4.833	0,08042	34,96	01616	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		1	5.975	0,08042	28,28
S	S		0	8.767	0,08042	19,27		0	10.185	0,08042	16,59		0	12.603	0,08042	13,41
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01617	0	0	0,08042	-	01618	2	645	0,08042	NS	01619	0	8.668	0,08042	19,49
	I		0	12.798	0,08042	13,20		-1	3.016	0,08042	56,02		0	0	0,08042	-
S	S		0	14.526	0,08042	11,63		1	12.202	0,08042	13,85		0	9.080	0,08042	18,61
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01620	0	14.259	0,08042	11,85	01621	0	15.503	0,08042	10,90	01622	0	12.097	0,08042	13,97
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.491	0,08042	22,56		0	7.306	0,08042	23,13		0	8.557	0,08042	19,75
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01623	0	2.836	0,08042	59,58	01624	0	0	0,08042	-	01625	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	11.483	0,08042	14,71		0	13.641	0,08042	12,39
S	S		0	12.103	0,08042	13,96		0	16.451	0,08042	10,27		0	17.172	0,08042	9,84
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01626	0	2.782	0,08042	60,73	01627	0	13.054	0,08042	12,94	01628	0	18.386	0,08042	9,19
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.362	0,08042	12,64		0	9.605	0,08042	17,59		0	8.721	0,08042	19,37
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
P	S	01629	0	17.766	0,08042	9,51	01630	0	11.925	0,08042	14,17	01631	-2	4.820	0,08042	35,05
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.755	0,08042	15,71		-1	15.109	0,08042	11,18		2	19.751	0,08042	8,55
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01632	0	0	0,08042	-	01633	406	7.603	0,08042	22,21	01634	0	22.452	0,08042	7,53
	I		1	17.737	0,08042	9,53		-720	4.907	0,08042	34,47		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	1.713	0,08042	98,63
	I		-1	57.552	0,08042	2,94		0	37.662	0,08042	4,49		0	11.998	0,08042	14,08
P	S	01635	0	23.070	0,08042	7,32	01636	0	20.353	0,08042	8,30	01637	0	15.598	0,08042	10,83
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.436	0,08042	17,91		0	11.410	0,08042	14,81		0	9.433	0,08042	17,91
	I		0	3.468	0,08042	48,72		0	1.112	0,08042	NS		0	1.168	0,08042	NS
P	S	01638	0	5.178	0,08042	32,63	01639	0	0	0,08042	-	01640	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	16.202	0,08042	10,43		1	26.347	0,08042	6,41
S	S		0	5.190	0,08042	32,56		0	3.381	0,08042	49,97		7	2.602	0,08042	64,93
	I		0	1.464	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01641	0	0	0,08042	-	01642	0	11.420	0,08042	14,80	01643	0	17.020	0,08042	9,93
	I		-6	5.585	0,08042	30,25		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-6	611	0,08042	NS		0	1.006	0,08042	NS		0	2.653	0,08042	63,69
	I		1	144	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01644	0	16.642	0,08042	10,15	01645	0	10.627	0,08042	15,90	01646	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	4.707	0,08042	35,90
S	S		0	3.281	0,08042	51,50		0	2.507	0,08042	67,40		0	2.323	0,08042	72,73
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01647	0	0	0,08042	-	01648	0	0	0,08042	-	01649	0	8.336	0,08042	20,27
	I		37	24.585	0,08042	6,87		-33	17.941	0,08042	9,42		0	973	0,08042	NS
S	S		7	3.952	0,08042	42,75		-13	2.273	0,08042	74,34		0	553	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	974	0,08042	NS
P	S	01650	0	18.973	0,08042	8,91	01651	30	20.042	0,08042	8,43	01652	-980	14.647	0,08042	11,55
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	2.124	0,08042	79,55		-37	2.867	0,08042	58,94		-2.738	3.290	0,08042	51,54
	I		0	184	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01653	-325	16.300	0,08042	10,37	01654	1.176	3.401	0,08042	49,60	01655	0	0	0,08042	-
	I		-7.975	10.117	0,08042	16,88		5.516	22.766	0,08042	7,37		83	23.653	0,08042	7,14
S	S		8.846	3.043	0,08042	54,87		-6.005	3.089	0,08042	55,13		-74	3.630	0,08042	46,55
	I		361	1.046	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01656	-21	1.813	0,08042	93,20	01657	-1	16.077	0,08042	10,51	01658	0	20.318	0,08042	8,32
	I		15	10.927	0,08042	15,46		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-17	2.632	0,08042	64,20		-1	2.476	0,08042	68,24		0	2.924	0,08042	57,78
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01659	-2	17.919	0,08042	9,43	01660	0	11.568	0,08042	14,61	01661	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		1	3.366	0,08042	50,20
S	S		0	3.536	0,08042	47,78		1	3.339	0,08042	50,60		2	2.809	0,08042	60,15
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-2	1.153	0,08042	NS
P	S	01662	0	0	0,08042	-	01663	0	0	0,08042	-	01664	1	4.269	0,08042	39,58
	I		74	28.090	0,08042	6,01		-74	22.974	0,08042	7,36		0	0	0,08042	-
S	S		171	5.279	0,08042	32,00		-170	5.843	0,08042	28,92		-1	4.117	0,08042	41,04
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01665	0	16.717	0,08042	10,11	01666	0	21.390	0,08042	7,90	01667	0	20.423	0,08042	8,27
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	4.729	0,08042	35,73		0	5.470	0,08042	30,89		0	3.876	0,08042	43,59
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01668	0	11.138	0,08042	15,17	01669	0	0	0,08042	-	01670	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	12.500	0,08042	13,52		0	39.579	0,08042	4,27
S	S		0	745	0,08042	NS		0	1.052	0,08042	NS		0	3.056	0,08042	55,29
	I		0	104	0,08042	NS		-2	421	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	01671	0	0	0,08042	-	01672	0	9.923	0,08042	17,03	01673	0	23.272	0,08042	7,26
	I		2	18.635	0,08042	9,07		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		2	1.452	0,08042	NS		0	395	0,08042	NS		0	1.879	0,08042	89,92
	I		0	445	0,08042	NS		0	1.243	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	01674	0	25.803	0,08042	6,55	01675	0	19.288	0,08042	8,76	01676	41	4.167	0,08042	40,55
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-20	1.180	0,08042	NS
S	S		0	3.287	0,08042	51,40		0	4.212	0,08042	40,11		-46	6.885	0,08042	24,54
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01677	0	0	0,08042	-	01678	18	3.408	0,08042	49,58	01679	-21	16.852	0,08042	10,03
	I		-3	4.096	0,08042	41,25		-32	1.724	0,08042	98,01		0	0	0,08042	-
S	S		63	6.590	0,08042	25,64		15	17.286	0,08042	9,77		-18	15.477	0,08042	10,92
	I		0	0	0,08042	-		0	5.117	0,08042	33,02		0	3.818	0,08042	44,25
P	S	01680	0	21.531	0,08042	7,85	01681	0	21.460	0,08042	7,87	01682	0	19.587	0,08042	8,63
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.188	0,08042	10,44		0	16.764	0,08042	10,08		0	13.573	0,08042	12,45
	I		0	1.989	0,08042	84,95		0	1.016	0,08042	NS		0	2.739	0,08042	61,69
P	S	01683	0	13.915	0,08042	12,14	01684	0	0	0,08042	-	01685	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		2	8.692	0,08042	19,44		-23	66.472	0,08042	2,54
S	S		0	3.399	0,08042	49,71		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	8.663	0,08042	19,50		-1	20.368	0,08042	8,30		10	41.599	0,08042	4,06
P	S	01686	0	0	0,08042	-	01687	0	8.661	0,08042	19,51	01688	0	20.538	0,08042	8,23
	I		271	29.123	0,08042	5,80		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	31.880	0,08042	5,30		0	14.791	0,08042	11,42		0	2.701	0,08042	62,56
P	S	01689	0	22.197	0,08042	7,61	01690	0	18.849	0,08042	8,96	01691	-1	6.972	0,08042	24,23
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	1.613	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		0	0	0,08042	-		0	901	0,08042	NS		0	11.915	0,08042	14,18
P	S	01692	0	0	0,08042	-	01693	0	0	0,08042	-	01694	0	0	0,08042	-
	I		-28	30.796	0,08042	5,49		-502	68.946	0,08042	2,45		2	13.603	0,08042	12,42
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		31	29.747	0,08042	5,68		-264	33.655	0,08042	5,02		-3	23.527	0,08042	7,18
P	S	01695	0	20.493	0,08042	8,24	01696	-1	27.351	0,08042	6,18	01697	-106	22.896	0,08042	7,38
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		24	4.222	0,08042	40,02
	I		0	8.907	0,08042	18,97		2	2.371	0,08042	71,26		118	7.024	0,08042	24,05
P	S	01698	4.010	25.700	0,08042	6,54	01699	-1.995	25.254	0,08042	6,71	01700	0	0	0,08042	-
	I		22.375	4.253	0,08042	38,55		2.116	39.587	0,08042	4,26		3.452	64.506	0,08042	2,61
S	S		-10.109	6.109	0,08042	28,03		-3.063	295	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		20.031	21.057	0,08042	7,81		69.264	33.506	0,08042	4,58		-2.727	41.556	0,08042	4,08
P	S	01701	0	0	0,08042	-	01702	-81	15.198	0,08042	11,12	01703	-1	25.498	0,08042	6,63
	I		1.592	44.286	0,08042	3,81		61	5.750	0,08042	29,38		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		3.423	30.188	0,08042	5,57		72	12.745	0,08042	13,26		-1	4.130	0,08042	40,91
P	S	01704	-2	25.018	0,08042	6,75	01705	-43	17.199	0,08042	9,82	01706	24	9.711	0,08042	17,40
	I		0	0	0,08042	-		17	925	0,08042	NS		-8	4.810	0,08042	35,13
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	4.911	0,08042	34,40		-11	10.562	0,08042	16,00		-272	17.830	0,08042	9,48
P	S	01707	0	0	0,08042	-	01708	0	0	0,08042	-	01709	0	0	0,08042	-
	I		-54	28.756	0,08042	5,88		-150	87.942	0,08042	1,92		50	15.321	0,08042	11,03
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		60	35.931	0,08042	4,70		-136	47.041	0,08042	3,59		-48	29.318	0,08042	5,76
P	S	01710	0	15.752	0,08042	10,73	01711	0	24.821	0,08042	6,81	01712	0	27.216	0,08042	6,21
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	3.611	0,08042	46,79		0	3.261	0,08042	51,81
	I		-1	8.964	0,08042	18,85		0	409	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	01713	0	23.118	0,08042	7,31	01714	-4	3.623	0,08042	46,64	01715	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-29	61.515	0,08042	2,75
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	5.883	0,08042	28,72		1	25.164	0,08042	6,71		44	48.560	0,08042	3,48
P	S	01716	0	0	0,08042	-	01717	-4	1.556	0,08042	NS	01718	0	24.622	0,08042	6,86
	I		230	82.442	0,08042	2,05		2	4.732	0,08042	35,71		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-199	53.713	0,08042	3,15		-2	32.121	0,08042	5,26		0	11.558	0,08042	14,62
P	S	01719	0	32.971	0,08042	5,12	01720	-1	30.478	0,08042	5,54	01721	-39	11.252	0,08042	15,02
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	3.945	0,08042	42,83		0	8.742	0,08042	19,33		6	23.229	0,08042	7,27
P	S	01722	0	0	0,08042	-	01723	0	3.659	0,08042	46,18	01724	0	12.436	0,08042	13,59
	I		57	33.680	0,08042	5,02		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	27.964	0,08042	6,04		0	25.509	0,08042	6,62
	I		-11	37.787	0,08042	4,47		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01725	0	17.972	0,08042	9,40	01726	0	19.237	0,08042	8,78	01727	0	18.715	0,08042	9,03
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	23.534	0,08042	7,18		0	22.366	0,08042	7,55		0	19.955	0,08042	8,47
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01728	0	16.122	0,08042	10,48	01729	0	8.493	0,08042	19,89	01730	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-58	37.601	0,08042	4,49
S	S		0	12.359	0,08042	13,67		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	4.631	0,08042	36,48		0	18.927	0,08042	8,93		-3	66.880	0,08042	2,53
P	S	01731	0	0	0,08042	-	01732	0	0	0,08042	-	01733	0	20.366	0,08042	8,30
	I		-50	130.561	0,16085	4,93		6	7.674	0,08042	22,02		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-26	144.926	0,16085	3,84		-6	40.279	0,08042	4,19		0	10.472	0,08042	16,13
P	S	01734	0	24.752	0,08042	6,83	01735	0	23.051	0,08042	7,33	01736	0	16.052	0,08042	10,53
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	664	0,08042	NS		0	1.871	0,08042	90,31		0	0	0,08042	-
	I		0	41	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	6.183	0,08042	27,33
P	S	01737	0	0	0,08042	-	01738	0	0	0,08042	-	01739	0	0	0,08042	-
	I		0	6.747	0,08042	25,04		-24	120.411	0,18096	13,12		-40	46.287	0,08042	3,65
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	33.721	0,08042	5,01		105	136.744	0,16085	4,39		-43	75.446	0,08042	2,24
P	S	01740	0	16.260	0,08042	10,39	01741	0	28.991	0,08042	5,83	01742	-28	30.648	0,08042	5,51
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-18	3.036	0,08042	55,65
	I		0	22.179	0,08042	7,62		0	5.414	0,08042	31,21		31	4.514	0,08042	37,43
P	S	01743	-2.801	21.590	0,08042	7,85	01744	6.543	23.517	0,08042	7,12	01745	187	10.303	0,08042	16,40
	I		0	0	0,08042	-		9.832	57.394	0,08042	2,91		96	29.097	0,08042	5,81
S	S		-943	11.011	0,08042	15,36		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		5.229	18.895	0,08042	8,88		3.600	83.732	0,08042	2,01		-418	40.273	0,08042	4,20
P	S	01746	-2	26.627	0,08042	6,35	01747	0	29.522	0,08042	5,72	01748	35	23.751	0,08042	7,11
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-6	13.529	0,08042	12,49		0	6.565	0,08042	25,74		-1	16.624	0,08042	10,16
P	S	01749	19	2.441	0,08042	69,22	01750	0	0	0,08042	-	01751	0	0	0,08042	-
	I		-21	157	0,08042	NS		326	108.536	0,18096	31,16		-317	61.676	0,08042	2,74
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-10	37.804	0,08042	4,47		194	132.966	0,18096	8,14		-163	97.633	0,08042	1,73
P	S	01752	0	8.684	0,08042	19,46	01753	0	22.938	0,08042	7,37	01754	0	28.068	0,08042	6,02
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
S	S		0	0	0,08042	-		0	1.139	0,08042	NS		0	5.385	0,08042	31,38
	I		0	22.890	0,08042	7,38		0	3.930	0,08042	42,99		0	0	0,08042	-
P	S	01755	0	29.058	0,08042	5,81	01756	0	20.969	0,08042	8,06	01757	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-7	16.554	0,08042	10,21
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	2.555	0,08042	66,13		0	18.962	0,08042	8,91		1	68.825	0,08042	2,45
P	S	01758	0	0	0,08042	-	01759	0	18.068	0,08042	9,35	01760	0	33.605	0,08042	5,03
	I		-15	38.882	0,08042	4,35		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-6	93.704	0,08042	1,80		0	28.960	0,08042	5,83		0	8.586	0,08042	19,68
P	S	01761	0	36.419	0,08042	4,64	01762	0	28.839	0,08042	5,86	01763	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-47	40.258	0,08042	4,20
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	6.520	0,08042	25,91		0	23.200	0,08042	7,28		19	91.474	0,08042	1,85
P	S	01764	0	0	0,08042	-	01765	0	8.265	0,08042	20,44	01766	0	14.483	0,08042	11,67
	I		-33	44.953	0,16085	7,12		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	26.614	0,08042	6,35		0	22.862	0,08042	7,39
	I		-30	121.167	0,16085	6,05		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01767	0	16.873	0,08042	10,01	01768	0	17.961	0,08042	9,41	01769	0	17.282	0,08042	9,78
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	21.447	0,08042	7,88		0	20.370	0,08042	8,29		0	17.251	0,08042	9,79
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01770	0	12.074	0,08042	13,99	01771	0	0	0,08042	-	01772	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-2	7.652	0,08042	22,08		29	53.723	0,08042	3,14
S	S		0	8.441	0,08042	20,02		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	3.023	0,08042	55,89		0	16.426	0,08042	10,29		33	22.300	0,08042	7,58
P	S	01773	0	0	0,08042	-	01774	0	12.773	0,08042	13,23	01775	0	23.092	0,08042	7,32
	I		6	32.009	0,08042	5,28		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	113	0,08042	NS
	I		-7	25.866	0,08042	6,53		0	12.310	0,08042	13,73		0	1.340	0,08042	NS
P	S	01776	0	23.084	0,08042	7,32	01777	0	17.111	0,08042	9,87	01778	1	3.675	0,08042	45,98
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	3.647	0,08042	46,33		0	2.633	0,08042	64,17		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	6.481	0,08042	26,07
P	S	01779	0	0	0,08042	-	01780	0	0	0,08042	-	01781	0	865	0,08042	NS
	I		-4	29.314	0,08042	5,76		303	56.936	0,08042	2,97		-2	12.012	0,08042	14,07
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-10	19.183	0,08042	8,81		66	18.516	0,08042	9,12		2	18.739	0,08042	9,02
P	S	01782	0	23.114	0,08042	7,31	01783	1	29.870	0,08042	5,66	01784	84	25.320	0,08042	6,67
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		-1	1.079	0,08042	NS		-40	6.196	0,08042	27,27
	I		0	7.095	0,08042	23,81		-1	1.161	0,08042	NS		-93	6.120	0,08042	27,61
P	S	01785	6.050	28.528	0,08042	5,88	01786	-982	35.324	0,08042	4,79	01787	-3.515	24.387	0,08042	6,96
	I		18.504	1.126	0,08042	NS		-10.768	44.339	0,08042	3,87		-554	96.296	0,08042	1,76
S	S		-6.208	9.189	0,08042	18,54		225	7.262	0,08042	23,26		1.178	2.613	0,08042	64,56
	I		727	18.313	0,08042	9,22		31.420	33.610	0,08042	4,82		1.467	54.817	0,08042	3,08
P	S	01788	0	0	0,08042	-	01789	65	21.305	0,08042	7,93	01790	1	28.644	0,08042	5,90
	I		2.238	73.509	0,08042	2,29		-61	12.504	0,08042	13,51		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-1	690	0,08042	NS
	I		3.733	33.009	0,08042	5,09		67	19.333	0,08042	8,74		1	7.006	0,08042	24,12
P	S	01791	2	27.332	0,08042	6,18	01792	216	20.423	0,08042	8,27	01793	-26	11.057	0,08042	15,28
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		9	1.912	0,08042	88,37
S	S		-2	2.680	0,08042	63,05		-116	590	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		2	4.235	0,08042	39,90		102	6.580	0,08042	25,67		-187	11.346	0,08042	14,90
P	S	01794	0	0	0,08042	-	01795	0	0	0,08042	-	01796	0	0	0,08042	-
	I		67	25.310	0,08042	6,68		125	65.787	0,08042	2,57		-50	15.295	0,08042	11,05
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-6	21.897	0,08042	7,72		-232	21.160	0,08042	7,99		55	17.847	0,08042	9,47
P	S	01797	-1	12.207	0,08042	13,84	01798	0	21.720	0,08042	7,78	01799	0	26.466	0,08042	6,38
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	7.197	0,08042	23,48		0	5.765	0,08042	29,31
	I		0	5.291	0,08042	31,93		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01800	0	24.428	0,08042	6,92	01801	4	5.712	0,08042	29,58	01802	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		30	52.524	0,08042	3,22
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	4.471	0,08042	37,79		-5	20.719	0,08042	8,15		-248	35.928	0,08042	4,70
P	S	01803	0	0	0,08042	-	01804	4	1.582	0,08042	NS	01805	0	24.408	0,08042	6,92
	I		-233	72.732	0,08042	2,32		-2	3.967	0,08042	42,59		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		185	39.942	0,08042	4,23		2	27.572	0,08042	6,13		0	9.958	0,08042	16,97
P	S	01806	0	32.646	0,08042	5,18	01807	1	30.207	0,08042	5,59	01808	42	11.268	0,08042	14,99
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	3.141	0,08042	53,79		0	7.671	0,08042	22,03		-43	21.220	0,08042	7,96
P	S	01809	0	0	0,08042	-	01810	0	5.129	0,08042	32,94	01811	0	11.179	0,08042	15,11
	I		34	29.136	0,08042	5,80		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	24.549	0,08042	6,88		0	22.223	0,08042	7,60
	I		83	32.712	0,08042	5,16		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01812	10	15.493	0,08042	10,91	01813	-19	19.531	0,08042	8,65	01814	-3	17.814	0,08042	9,48
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		10	1.420	0,08042	NS
S	S		-11	19.232	0,08042	8,79		21	17.748	0,08042	9,52		3	16.891	0,08042	10,00
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01815	1	15.866	0,08042	10,65	01816	2	4.969	0,08042	34,00	01817	0	0	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		-3	10.530	0,08042	16,05		-7	4.155	0,08042	40,66		2	13.504	0,08042	12,51
S	S		-1	14.183	0,08042	11,91		-3	10.653	0,08042	15,86		-3	8.909	0,08042	18,97
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01818	0	0	0,08042	-	01819	0	8.451	0,08042	19,99	01820	0	19.055	0,08042	8,87
	I		-3	21.603	0,08042	7,82		0	2.814	0,08042	60,04		0	0	0,08042	-
S	S		-2	7.910	0,08042	21,36		0	5.862	0,08042	28,82		0	4.503	0,08042	37,52
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01821	0	21.094	0,08042	8,01	01822	0	15.997	0,08042	10,56	01823	0	3.890	0,08042	43,43
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	4.788	0,08042	35,29		0	5.811	0,08042	29,08		0	6.327	0,08042	26,70
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01824	0	0	0,08042	-	01825	0	0	0,08042	-	01826	0	0	0,08042	-
	I		0	10.866	0,08042	15,55		-23	23.822	0,08042	7,09		22	15.043	0,08042	11,23
S	S		0	6.324	0,08042	26,72		17	7.511	0,08042	22,49		-17	5.859	0,08042	28,84
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01827	0	14.251	0,08042	11,86	01828	0	24.613	0,08042	6,86	01829	-7	25.328	0,08042	6,67
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	3.888	0,08042	43,46		0	4.472	0,08042	37,78		9	4.199	0,08042	40,24
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01830	-105	18.745	0,08042	9,01	01831	-2.105	26.835	0,08042	6,31	01832	495	30.891	0,08042	5,47
	I		0	0	0,08042	-		-1.472	13.843	0,08042	12,23		704	54.718	0,08042	3,08
S	S		423	4.899	0,08042	34,47		2.335	6.659	0,08042	25,29		-1.327	12.111	0,08042	13,98
	I		0	0	0,08042	-		1.633	4.257	0,08042	39,60		-1.839	14.818	0,08042	11,43
P	S	01833	114	16.142	0,08042	10,47	01834	3	25.009	0,08042	6,76	01835	0	25.945	0,08042	6,51
	I		-380	33.103	0,08042	5,11		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-239	5.317	0,08042	31,79		-4	6.076	0,08042	27,81		0	6.670	0,08042	25,33
	I		429	13.575	0,08042	12,44		6	5.204	0,08042	32,47		0	0	0,08042	-
P	S	01836	6	22.085	0,08042	7,65	01837	-6	15.132	0,08042	11,17	01838	-1	2.530	0,08042	66,78
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		1	1.219	0,08042	NS
S	S		-13	6.583	0,08042	25,67		-2	6.656	0,08042	25,38		3	5.796	0,08042	29,15
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01839	0	0	0,08042	-	01840	0	0	0,08042	-	01841	1	1.332	0,08042	NS
	I		-60	26.998	0,08042	6,26		60	24.042	0,08042	7,03		-1	1.023	0,08042	NS
S	S		53	8.813	0,08042	19,17		-53	7.918	0,08042	21,34		-3	6.396	0,08042	26,42
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01842	0	12.257	0,08042	13,78	01843	2	18.363	0,08042	9,20	01844	0	21.671	0,08042	7,80
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	8.514	0,08042	19,85		3	7.702	0,08042	21,94		0	5.172	0,08042	32,67
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01845	0	15.551	0,08042	10,86	01846	0	0	0,08042	-	01847	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-5	7.313	0,08042	23,10		-1	32.615	0,08042	5,18
S	S		0	3.213	0,08042	52,59		-3	4.615	0,08042	36,61		0	7.398	0,08042	22,84
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01848	0	0	0,08042	-	01849	0	10.456	0,08042	16,16	01850	0	23.005	0,08042	7,34
	I		-2	14.352	0,08042	11,77		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	4.688	0,08042	36,04		0	2.110	0,08042	80,08		0	3.259	0,08042	51,84
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01851	0	25.375	0,08042	6,66	01852	0	19.066	0,08042	8,86	01853	-40	4.046	0,08042	41,76
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	4.188	0,08042	40,34		0	5.238	0,08042	32,26		5	7.941	0,08042	21,28
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01854	0	0	0,08042	-	01855	7	4.553	0,08042	37,11	01856	24	11.260	0,08042	15,00
	I		-1	1.325	0,08042	NS		0	89	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		-7	7.974	0,08042	21,19		0	23.752	0,08042	7,11		5	26.444	0,08042	6,39
	I		0	0	0,08042	-		-5	12.050	0,08042	14,02		5	19.452	0,08042	8,69
P	S	01857	353	25.187	0,08042	6,71	01858	52	20.759	0,08042	8,14	01859	-142	18.689	0,08042	9,04
	I		-233	15.647	0,08042	10,80		-28	14.083	0,08042	12,00		449	31.208	0,08042	5,41
S	S		380	27.440	0,08042	6,15		-58	34.199	0,08042	4,94		156	34.095	0,08042	4,95
	I		-250	21.010	0,08042	8,04		31	33.795	0,08042	5,00		-493	30.779	0,08042	5,49
P	S	01860	175	14.370	0,08042	11,76	01861	-5	721	0,08042	NS	01862	0	7.295	0,08042	23,16
	I		-551	33.971	0,08042	4,98		3	957	0,08042	NS		0	7.129	0,08042	23,70
S	S		-118	30.708	0,08042	5,50		-1	25.968	0,08042	6,51		0	20.618	0,08042	8,19
	I		370	21.987	0,08042	7,68		4	9.751	0,08042	17,33		0	0	0,08042	-
P	S	01863	0	11.792	0,08042	14,33	01864	0	17.717	0,08042	9,54	01865	0	19.681	0,08042	8,58
	I		0	2.042	0,08042	82,74		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	15.269	0,08042	11,07		0	10.114	0,08042	16,71		0	6.606	0,08042	25,58
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01866	0	15.986	0,08042	10,57	01867	1	4.148	0,08042	40,73	01868	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-5	16.926	0,08042	9,98
S	S		0	3.654	0,08042	46,24		-4	3.878	0,08042	43,57		3	6.038	0,08042	27,98
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01869	0	0	0,08042	-	01870	0	0	0,08042	-	01871	0	9.803	0,08042	17,24
	I		0	15.021	0,08042	11,25		0	8.900	0,08042	18,98		0	0	0,08042	-
S	S		1	7.252	0,08042	23,30		0	9.531	0,08042	17,73		0	10.521	0,08042	16,06
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01872	0	19.099	0,08042	8,85	01873	0	22.778	0,08042	7,42	01874	-7	19.340	0,08042	8,74
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.375	0,08042	18,02		0	8.831	0,08042	19,13		8	8.311	0,08042	20,33
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01875	-26	18.374	0,08042	9,20	01876	-17	25.842	0,08042	6,54	01877	-4.378	35.962	0,08042	4,73
	I		0	0	0,08042	-		31	25.558	0,08042	6,61		604	79.175	0,08042	2,13
S	S		34	6.353	0,08042	26,59		19	10.496	0,08042	16,10		-1.704	18.052	0,08042	9,38
	I		0	0	0,08042	-		-34	1.469	0,08042	NS		398	18.381	0,08042	9,19

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
P	S	01878	-372	13.376	0,08042	12,64	01879	-8	22.406	0,08042	7,54	01880	0	23.708	0,08042	7,13
	I		2.469	49.621	0,08042	3,39		0	11.258	0,08042	15,01		0	0	0,08042	-
S	S		-528	12.657	0,08042	13,36		8	12.030	0,08042	14,04		0	10.206	0,08042	16,56
	I		1.263	9.272	0,08042	18,19		0	2.198	0,08042	76,87		0	0	0,08042	-
P	S	01881	0	21.258	0,08042	7,95	01882	100	16.921	0,08042	9,98	01883	21	9.577	0,08042	17,64
	I		0	0	0,08042	-		-120	2.303	0,08042	73,38		-25	766	0,08042	NS
S	S		0	8.829	0,08042	19,14		204	9.099	0,08042	18,56		-31	8.572	0,08042	19,71
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01884	12	8.498	0,08042	19,88	01885	21	10.138	0,08042	16,67	01886	-7	2.780	0,08042	60,78
	I		-9	9.445	0,08042	17,89		-16	27.243	0,08042	6,20		5	8.379	0,08042	20,16
S	S		-4	11.920	0,08042	14,17		24	12.013	0,08042	14,06		12	6.900	0,08042	24,49
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01887	-95	3.458	0,08042	48,87	01888	92	10.332	0,08042	16,35	01889	1	15.407	0,08042	10,97
	I		135	15.682	0,08042	10,77		-131	11.217	0,08042	15,07		0	0	0,08042	-
S	S		-23	5.928	0,08042	28,50		24	5.402	0,08042	31,28		-1	4.778	0,08042	35,36
	I		-10	2.566	0,08042	65,85		11	3.803	0,08042	44,43		0	0	0,08042	-
P	S	01890	0	17.837	0,08042	9,47	01891	0	10.266	0,08042	16,46	01892	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	5.832	0,08042	28,97
S	S		0	7.325	0,08042	23,07		0	13.598	0,08042	12,43		0	18.513	0,08042	9,13
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01893	0	0	0,08042	-	01894	0	3.263	0,08042	51,78	01895	0	13.405	0,08042	12,60
	I		0	8.452	0,08042	19,99		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	19.073	0,08042	8,86		0	15.020	0,08042	11,25		0	10.833	0,08042	15,60
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01896	0	17.983	0,08042	9,40	01897	0	17.288	0,08042	9,77	01898	0	11.681	0,08042	14,46
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.520	0,08042	17,75		0	11.052	0,08042	15,29		1	15.011	0,08042	11,26
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01899	1	4.377	0,08042	38,60	01900	0	0	0,08042	-	01901	140	9.425	0,08042	17,92
	I		0	0	0,08042	-		-49	10.431	0,08042	16,20		2	4.715	0,08042	35,83
S	S		-1	19.390	0,08042	8,71		3	12.499	0,08042	13,52		0	13.796	0,08042	12,25
	I		0	0	0,08042	-		156	45.167	0,08042	3,74		-11	43.155	0,08042	3,92
P	S	01902	-252	20.840	0,08042	8,11	01903	841	40.718	0,08042	4,14	01904	-77	10.924	0,08042	15,47
	I		166	12.080	0,08042	13,98		-549	59.740	0,08042	2,83		201	19.219	0,08042	8,79
S	S		-50	41.549	0,08042	4,07		78	66.257	0,08042	2,55		18	49.862	0,08042	3,39
	I		32	72.140	0,08042	2,34		-51	116.609	0,08042	1,45		6	89.476	0,08042	1,89
P	S	01905	80	3.025	0,08042	55,85	01906	0	12.523	0,08042	13,49	01907	0	16.805	0,08042	10,05
	I		-242	18.158	0,08042	9,31		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		9	39.307	0,08042	4,30		0	24.509	0,08042	6,89		0	18.036	0,08042	9,37
	I		-39	60.742	0,08042	2,78		0	13.142	0,08042	12,86		0	0	0,08042	-
P	S	01908	0	17.948	0,08042	9,41	01909	0	18.583	0,08042	9,09	01910	0	16.748	0,08042	10,09
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.285	0,08042	12,72		0	8.681	0,08042	19,46		0	3.687	0,08042	45,83
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01911	0	8.754	0,08042	19,30	01912	0	0	0,08042	-	01913	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		219	31.355	0,08042	5,39		-2	40.877	0,08042	4,13
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		18	7.132	0,08042	23,69		-317	30.679	0,08042	5,51		150	28.262	0,08042	5,98
P	S	01914	0	0	0,08042	-	01915	0	8.320	0,08042	20,31	01916	0	15.230	0,08042	11,09
	I		0	6.467	0,08042	26,13		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	8.313	0,08042	20,32		0	10.389	0,08042	16,26
	I		0	3.521	0,08042	47,99		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01917	0	19.142	0,08042	8,83	01918	0	19.189	0,08042	8,81	01919	0	12.803	0,08042	13,20
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.385	0,08042	16,27		0	10.148	0,08042	16,65		0	9.098	0,08042	18,57
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01920	0	18.706	0,08042	9,03	01921	-232	27.975	0,08042	6,04	01922	79	19.894	0,08042	8,49
	I		-2	6.304	0,08042	26,80		-568	44.356	0,08042	3,81		297	23.952	0,08042	7,05
S	S		0	8.182	0,08042	20,65		-468	12.502	0,08042	13,52		-1.411	13.586	0,08042	12,46
	I		0	0	0,08042	-		823	5.516	0,08042	30,60		694	1.771	0,08042	95,32
P	S	01923	1	22.036	0,08042	7,67	01924	0	20.142	0,08042	8,39	01925	-43	15.913	0,08042	10,62
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-1	12.502	0,08042	13,51		0	10.417	0,08042	16,22		-9	8.155	0,08042	20,72
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		11	5.624	0,08042	30,04
P	S	01926	91	18.535	0,08042	9,11	01927	2	8.099	0,08042	20,86	01928	194	19.458	0,08042	8,68
	I		-110	34.649	0,08042	4,88		0	0	0,08042	-		-149	29.997	0,08042	5,63
S	S		-57	8.840	0,08042	19,11		13	6.513	0,08042	25,94		116	16.667	0,08042	10,14
	I		69	27.585	0,08042	6,12		0	0	0,08042	-		-89	22.651	0,08042	7,46
P	S	01929	-159	12.603	0,08042	13,41	01930	-37	606	0,08042	NS	01931	47	10.952	0,08042	15,43
	I		122	22.459	0,08042	7,52		53	5.746	0,08042	29,40		-62	2.028	0,08042	83,32
S	S		-96	9.472	0,08042	17,84		0	0	0,08042	-		15	2.238	0,08042	75,49
	I		73	19.329	0,08042	8,74		21	17.536	0,08042	9,63		-21	20.310	0,08042	8,32
P	S	01932	0	14.849	0,08042	11,38	01933	0	15.036	0,08042	11,24	01934	0	7.850	0,08042	21,52
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	6.610	0,08042	25,56		0	11.877	0,08042	14,23		0	17.619	0,08042	9,59
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01935	0	1.194	0,08042	NS	01936	0	2.202	0,08042	76,73	01937	0	7.486	0,08042	22,57
	I		0	1.236	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	20.018	0,08042	8,44		0	18.470	0,08042	9,15		0	14.787	0,08042	11,43
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01938	0	11.306	0,08042	14,94	01939	0	12.381	0,08042	13,65	01940	0	10.919	0,08042	15,47
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	11.973	0,08042	14,11		0	11.763	0,08042	14,36		0	14.237	0,08042	11,87

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01941	0	7.316	0,08042	23,09	01942	0	2.621	0,08042	64,46	01943	-165	2.315	0,08042	73,00
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-3	28.736	0,08042	5,88
S	S		0	18.383	0,08042	9,19		0	21.755	0,08042	7,77		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-165	38.726	0,08042	4,36
P	S	01944	-48	9.379	0,08042	18,02	01945	898	31.411	0,08042	5,37	01946	73	7.740	0,08042	21,83
	I		0	0	0,08042	-		-558	42.195	0,08042	4,01		-70	15.317	0,08042	11,03
S	S		-17	6.385	0,08042	26,46		218	36.224	0,08042	4,66		57	29.451	0,08042	5,74
	I		5	35.807	0,08042	4,72		-141	75.887	0,08042	2,23		-21	69.328	0,08042	2,44
P	S	01947	-372	1.271	0,08042	3,07	01948	0	0	0,08042	-	01949	14	4.501	0,08042	37,54
	I		-170	53.870	0,16085	9,55		257	59.339	0,16085	12,07		-11	1.456	0,08042	NS
S	S		-280	26.976	0,08042	2,33		271	21.114	0,08042	2,46		6	15.003	0,08042	11,26
	I		524	84.166	0,16085	59,55		-313	77.375	0,16085	95,64		-9	26.985	0,08042	6,26
P	S	01950	0	15.844	0,08042	10,66	01951	0	16.950	0,08042	9,97	01952	0	16.499	0,08042	10,24
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.372	0,08042	13,66		0	11.212	0,08042	15,07		0	8.843	0,08042	19,11
	I		0	1.616	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01953	0	15.288	0,08042	11,05	01954	0	11.815	0,08042	14,30	01955	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-117	5.001	0,08042	33,79
S	S		0	5.981	0,08042	28,25		0	340	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	3.014	0,08042	56,06		298	22.046	0,08042	7,66
P	S	01956	0	0	0,08042	-	01957	0	0	0,08042	-	01958	0	5.880	0,08042	28,73
	I		-8	78.478	0,08042	2,15		10	11.096	0,08042	15,23		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	3.162	0,08042	53,43
	I		-32	64.471	0,08042	2,62		-293	19.567	0,08042	8,64		0	1.635	0,08042	NS
P	S	01959	0	12.125	0,08042	13,93	01960	0	15.616	0,08042	10,82	01961	0	17.003	0,08042	9,94
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	8.042	0,08042	21,01		0	9.404	0,08042	17,97		0	9.587	0,08042	17,62
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01962	0	14.636	0,08042	11,54	01963	0	12.593	0,08042	13,42	01964	7	20.155	0,08042	8,38
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		6	20.028	0,08042	8,44
S	S		0	9.176	0,08042	18,41		0	7.361	0,08042	22,95		-7	9.558	0,08042	17,68
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-7	199	0,08042	NS
P	S	01965	-3.295	30.520	0,08042	5,56	01966	-1.402	15.284	0,08042	11,08	01967	23	20.036	0,08042	8,43
	I		2.645	67.892	0,08042	2,48		1.718	36.917	0,08042	4,57		0	8.078	0,08042	20,92
S	S		-584	14.856	0,08042	11,38		239	12.382	0,08042	13,64		-25	12.535	0,08042	13,48
	I		516	15.400	0,08042	10,96		-341	5.511	0,08042	30,67		0	0	0,08042	-
P	S	01968	0	19.026	0,08042	8,88	01969	0	16.023	0,08042	10,54	01970	84	12.662	0,08042	13,34
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-101	7.991	0,08042	21,15
S	S		0	11.213	0,08042	15,07		0	10.218	0,08042	16,54		-105	11.074	0,08042	15,26
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		118	2.061	0,08042	81,97
P	S	01971	-203	8.974	0,08042	18,83	01972	-10	14.479	0,08042	11,67	01973	-14	18.443	0,08042	9,16
	I		0	0	0,08042	-		8	5.870	0,08042	28,78		2	27.505	0,08042	6,14
S	S		-25	10.031	0,08042	16,84		3	10.663	0,08042	15,85		-11	11.136	0,08042	15,17
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		2	3.302	0,08042	51,17
P	S	01974	6	5.305	0,08042	31,85	01975	0	0	0,08042	-	01976	-103	4.704	0,08042	35,92
	I		-4	6.271	0,08042	26,94		-119	30.022	0,08042	5,63		137	29.268	0,08042	5,77
S	S		-1	2.109	0,08042	80,11		-159	4.126	0,08042	40,96		164	5.348	0,08042	31,59
	I		0	0	0,08042	-		210	13.536	0,08042	12,48		-218	14.567	0,08042	11,60
P	S	01977	-1	9.485	0,08042	17,81	01978	0	13.520	0,08042	12,50	01979	0	11.952	0,08042	14,14
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		1	5.848	0,08042	28,89		0	8.054	0,08042	20,98		0	13.449	0,08042	12,56
	I		-2	1.361	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01980	0	6.965	0,08042	24,26	01981	0	4.162	0,08042	40,60	01982	0	4.899	0,08042	34,49
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.270	0,08042	10,38		0	16.394	0,08042	10,31		0	14.324	0,08042	11,80
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01983	0	6.807	0,08042	24,82	01984	0	8.058	0,08042	20,97	01985	0	8.052	0,08042	20,98
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	11.785	0,08042	14,34		0	10.523	0,08042	16,06		0	11.281	0,08042	14,98
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01986	0	6.591	0,08042	25,64	01987	0	3.636	0,08042	46,47	01988	11	808	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	835	0,08042	NS
S	S		0	13.937	0,08042	12,12		0	17.169	0,08042	9,84		-10	6.932	0,08042	24,37
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	13.164	0,08042	12,84
P	S	01989	35	6.988	0,08042	24,18	01990	-21	8.794	0,08042	19,21	01991	124	13.353	0,08042	12,65
	I		-43	362	0,08042	NS		77	1.407	0,08042	NS		-197	20.168	0,08042	8,38
S	S		9	7.497	0,08042	22,54		-200	9.172	0,08042	18,43		-134	10.097	0,08042	16,74
	I		0	15.075	0,08042	11,21		184	20.102	0,08042	8,40		137	28.978	0,08042	5,83
P	S	01992	0	0	0,08042	-	01993	0	0	0,08042	-	01994	1	9.682	0,08042	17,45
	I		-45	11.445	0,08042	14,76		-60	16.793	0,08042	10,06		0	0	0,08042	-
S	S		-41	2.575	0,08042	65,62		-16	3.119	0,08042	54,17		-1	5.403	0,08042	31,27
	I		128	29.023	0,08042	5,82		-35	23.391	0,08042	7,22		1	5.764	0,08042	29,31
P	S	01995	0	14.995	0,08042	11,27	01996	0	15.222	0,08042	11,10	01997	0	14.399	0,08042	11,73
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.785	0,08042	21,70		0	8.150	0,08042	20,73		0	7.060	0,08042	23,93
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	01998	0	11.606	0,08042	14,56	01999	2	3.980	0,08042	42,45	02000	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-71	18.891	0,08042	8,94
S	S		0	5.145	0,08042	32,84		-9	3.227	0,08042	52,36		49	5.237	0,08042	32,26
	I		0	0	0,08042	-		-14	1.578	0,08042	NS		52	4.847	0,08042	34,86
P	S	02001	0	0	0,08042	-	02002	-4	44	0,08042	NS	02003	0	8.185	0,08042	20,64
	I		40	22.316	0,08042	7,57		0	3.503	0,08042	48,23		0	0	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
S	S		-42	5.801	0,08042	29,13		2	4.736	0,08042	35,68		0	6.640	0,08042	25,45
	I		-45	4.518	0,08042	37,40		3	785	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	02004	0	12.052	0,08042	14,02	02005	0	14.098	0,08042	11,98	02006	0	14.042	0,08042	12,03
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.697	0,08042	21,95		0	8.055	0,08042	20,98		0	8.011	0,08042	21,09
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02007	0	9.216	0,08042	18,33	02008	0	13.819	0,08042	12,23	02009	299	21.732	0,08042	7,77
	I		0	0	0,08042	-		0	5.080	0,08042	33,26		-488	36.132	0,08042	4,68
S	S		0	7.006	0,08042	24,12		0	6.876	0,08042	24,57		-360	10.398	0,08042	16,26
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		577	4.332	0,08042	38,97
P	S	02010	109	16.956	0,08042	9,96	02011	1	17.884	0,08042	9,45	02012	0	15.628	0,08042	10,81
	I		-59	18.264	0,08042	9,25		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-1.159	11.412	0,08042	14,83		-1	10.677	0,08042	15,82		0	9.668	0,08042	17,48
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02013	1	12.490	0,08042	13,53	02014	-10	8.882	0,08042	19,02	02015	-11	8.921	0,08042	18,94
	I		0	0	0,08042	-		12	425	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		-2	10.946	0,08042	15,44		-2	12.432	0,08042	13,59		-12	12.474	0,08042	13,55
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02016	17	15.754	0,08042	10,72	02017	-17	11.188	0,08042	15,10	02018	0	0	0,08042	-
	I		-13	8.731	0,08042	19,35		13	8.699	0,08042	19,42		-1	5.511	0,08042	30,66
S	S		23	12.811	0,08042	13,19		-15	11.842	0,08042	14,27		0	10.530	0,08042	16,05
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02019	0	2.730	0,08042	61,89	02020	-1	7.049	0,08042	23,97	02021	0	7.858	0,08042	21,50
	I		0	21.325	0,08042	7,92		1	6.747	0,08042	25,04		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.896	0,08042	15,51		-1	8.722	0,08042	19,37		0	8.064	0,08042	20,95
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02022	0	11.679	0,08042	14,47	02023	0	9.607	0,08042	17,59	02024	0	6.269	0,08042	26,95
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.344	0,08042	16,33		0	12.477	0,08042	13,54		0	13.205	0,08042	12,80
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02025	0	4.630	0,08042	36,49	02026	0	4.738	0,08042	35,66	02027	0	5.352	0,08042	31,57
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.277	0,08042	13,76		0	10.439	0,08042	16,19		0	8.942	0,08042	18,90
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02028	0	5.648	0,08042	29,92	02029	0	5.189	0,08042	32,56	02030	0	3.661	0,08042	46,15
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	8.704	0,08042	19,41		0	10.067	0,08042	16,78		0	12.429	0,08042	13,59
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02031	0	729	0,08042	NS	02032	0	5.179	0,08042	32,62	02033	36	8.583	0,08042	19,68
	I		0	0	0,08042	-		0	405	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	15.147	0,08042	11,15		0	20.659	0,08042	8,18		-19	39.362	0,08042	4,29
	I		0	0	0,08042	-		0	12.641	0,08042	13,37		33	35.524	0,08042	4,76
P	S	02034	-296	57.784	0,08042	2,93	02035	-3	16.432	0,08042	10,28	02036	-1.104	5.691	0,08042	2,91
	I		627	59.068	0,08042	2,86		-155	20.788	0,08042	8,13		1.562	45.682	0,16085	7,26
S	S		114	87.892	0,08042	1,92		82	69.225	0,08042	2,44		-30	68.880	0,08042	1,67
	I		-83	94.544	0,08042	1,79		-22	79.672	0,08042	2,12		111	97.578	0,16085	14,16
P	S	02037	639	19.547	0,08042	2,50	02038	-6	3.516	0,08042	48,06	02039	0	16.872	0,08042	10,01
	I		-859	72.561	0,16085	33,61		6	278	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		-572	65.493	0,08042	1,71		6	29.540	0,08042	5,72		0	15.342	0,08042	11,01
	I		777	97.116	0,16085	14,54		-6	33.482	0,08042	5,05		0	7.295	0,08042	23,16
P	S	02040	0	17.594	0,08042	9,60	02041	0	15.137	0,08042	11,16	02042	0	11.911	0,08042	14,19
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.922	0,08042	17,03		0	7.757	0,08042	21,78		0	7.210	0,08042	23,43
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02043	0	6.868	0,08042	24,60	02044	0	0	0,08042	-	02045	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-1	2.551	0,08042	66,23		0	10.907	0,08042	15,49
S	S		0	8.133	0,08042	20,77		0	10.489	0,08042	16,11		0	12.251	0,08042	13,79
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02046	0	0	0,08042	-	02047	0	4.250	0,08042	39,76	02048	0	8.865	0,08042	19,06
	I		0	5.101	0,08042	33,12		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	11.226	0,08042	15,05		0	8.956	0,08042	18,87		0	7.442	0,08042	22,70
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02049	0	11.502	0,08042	14,69	02050	0	12.671	0,08042	13,33	02051	0	11.068	0,08042	15,27
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	6.857	0,08042	24,64		0	6.775	0,08042	24,94		0	6.436	0,08042	26,25
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02052	0	9.558	0,08042	17,68	02053	7	16.310	0,08042	10,36	02054	-1.326	24.734	0,08042	6,84
	I		0	0	0,08042	-		3	17.043	0,08042	9,91		1.223	55.422	0,08042	3,04
S	S		0	4.756	0,08042	35,53		-7	7.834	0,08042	21,57		133	12.194	0,08042	13,85
	I		0	0	0,08042	-		-4	838	0,08042	NS		-145	12.381	0,08042	13,65
P	S	02055	-586	12.775	0,08042	13,24	02056	29	16.806	0,08042	10,05	02057	0	15.597	0,08042	10,83
	I		632	30.422	0,08042	5,55		-15	6.787	0,08042	24,90		0	0	0,08042	-
S	S		906	10.151	0,08042	16,62		-33	9.964	0,08042	16,96		0	8.837	0,08042	19,12
	I		-885	4.238	0,08042	39,91		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02058	0	12.585	0,08042	13,43	02059	-12	9.008	0,08042	18,76	02060	23	5.726	0,08042	29,51
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.031	0,08042	18,71		-5	11.267	0,08042	15,00		5	11.817	0,08042	14,30
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02061	0	13.119	0,08042	12,88	02062	0	15.009	0,08042	11,26	02063	0	3.878	0,08042	43,57
	I		0	2.832	0,08042	59,66		0	9.872	0,08042	17,12		-1	3.491	0,08042	48,40
S	S		-2	10.986	0,08042	15,38		0	11.618	0,08042	14,54		1	10.298	0,08042	16,41
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02064	-4	1.611	0,08042	NS	02065	4	4.808	0,08042	35,14	02066	0	6.977	0,08042	24,22

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		17	15.607	0,08042	10,83		-17	16.096	0,08042	10,50		0	0	0,08042	-
S	S		-19	11.308	0,08042	14,94		19	10.575	0,08042	15,98		0	8.036	0,08042	21,03
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02067	0	9.946	0,08042	16,99	02068	0	10.637	0,08042	15,88	02069	0	7.791	0,08042	21,69
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	8.480	0,08042	19,92		0	10.226	0,08042	16,52		0	11.298	0,08042	14,95
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02070	0	5.180	0,08042	32,62	02071	0	4.203	0,08042	40,20	02072	0	4.292	0,08042	39,37
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	11.034	0,08042	15,31		0	9.686	0,08042	17,44		0	8.154	0,08042	20,72
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02073	0	4.571	0,08042	36,96	02074	0	4.504	0,08042	37,51	02075	0	3.716	0,08042	45,47
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.401	0,08042	22,83		0	7.926	0,08042	21,32		0	9.585	0,08042	17,63
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02076	0	1.616	0,08042	NS	02077	0	3.045	0,08042	55,49	02078	0	6.537	0,08042	25,85
	I		0	0	0,08042	-		0	1.481	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	11.845	0,08042	14,26		0	19.018	0,08042	8,88		0	29.072	0,08042	5,81
	I		0	0	0,08042	-		0	5.720	0,08042	29,54		0	16.393	0,08042	10,31
P	S	02079	127	21.429	0,08042	7,88	02080	-125	48.469	0,08042	3,49	02081	-35	11.691	0,08042	14,45
	I		-300	14.180	0,08042	11,92		293	50.758	0,08042	3,33		45	22.011	0,08042	7,68
S	S		-48	50.626	0,08042	3,34		125	69.488	0,08042	2,43		39	61.411	0,08042	2,75
	I		145	40.007	0,08042	4,22		-283	61.988	0,08042	2,73		-50	55.933	0,08042	3,02
P	S	02082	1.463	33.332	0,08042	5,06	02083	-601	4.092	0,08042	41,32	02084	1	11.900	0,08042	14,20
	I		-2.100	78.057	0,08042	2,17		864	13.647	0,08042	12,37		0	0	0,08042	-
S	S		-146	65.850	0,08042	2,57		667	43.155	0,08042	3,91		0	24.027	0,08042	7,03
	I		202	68.561	0,08042	2,46		-968	35.238	0,08042	4,80		-1	13.053	0,08042	12,94
P	S	02085	0	17.624	0,08042	9,59	02086	0	15.884	0,08042	10,64	02087	0	12.465	0,08042	13,55
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.303	0,08042	12,70		0	8.594	0,08042	19,66		0	7.448	0,08042	22,69
	I		0	867	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02088	0	8.505	0,08042	19,87	02089	0	3.555	0,08042	47,53	02090	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	2.535	0,08042	66,65
S	S		0	8.635	0,08042	19,57		0	11.228	0,08042	15,05		0	13.549	0,08042	12,47
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02091	0	0	0,08042	-	02092	0	1.950	0,08042	86,65	02093	0	6.207	0,08042	27,22
	I		0	3.411	0,08042	49,53		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.885	0,08042	12,17		0	11.595	0,08042	14,57		0	8.740	0,08042	19,33
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02094	0	9.249	0,08042	18,27	02095	0	11.220	0,08042	15,06	02096	0	11.481	0,08042	14,72
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.046	0,08042	23,98		0	6.315	0,08042	26,76		0	6.102	0,08042	27,69
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02097	0	7.671	0,08042	22,03	02098	-1	12.339	0,08042	13,69	02099	377	20.890	0,08042	8,08
	I		0	0	0,08042	-		0	5.180	0,08042	32,62		-996	33.100	0,08042	5,11
S	S		0	5.466	0,08042	30,91		1	5.502	0,08042	30,71		-427	8.987	0,08042	18,81
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		855	4.978	0,08042	33,90
P	S	02100	349	15.446	0,08042	10,93	02101	1	16.175	0,08042	10,45	02102	0	13.827	0,08042	12,22
	I		-91	17.428	0,08042	9,70		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-1.915	9.674	0,08042	17,51		-2	8.730	0,08042	19,35		0	7.903	0,08042	21,38
	I		1.030	789	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02103	13	9.704	0,08042	17,41	02104	129	6.016	0,08042	28,08	02105	0	8.026	0,08042	21,05
	I		0	0	0,08042	-		-210	11.138	0,08042	15,17		0	0	0,08042	-
S	S		-28	7.378	0,08042	22,90		212	7.996	0,08042	21,12		2	7.800	0,08042	21,66
	I		36	145	0,08042	NS		-280	2.350	0,08042	71,92		0	0	0,08042	-
P	S	02106	-43	17.648	0,08042	9,57	02107	38	12.972	0,08042	13,02	02108	0	0	0,08042	-
	I		-23	13.652	0,08042	12,38		21	12.335	0,08042	13,70		-11	8.484	0,08042	19,92
S	S		52	9.325	0,08042	18,12		-57	5.818	0,08042	29,04		-3	2.140	0,08042	78,95
	I		28	775	0,08042	NS		-32	327	0,08042	NS		12	4.318	0,08042	39,13
P	S	02109	3	1.276	0,08042	NS	02110	-2	6.268	0,08042	26,96	02111	0	8.269	0,08042	20,43
	I		-15	42.785	0,08042	3,95		10	9.049	0,08042	18,67		0	0	0,08042	-
S	S		5	3.552	0,08042	47,57		2	4.455	0,08042	37,93		0	5.714	0,08042	29,57
	I		-15	13.075	0,08042	12,92		-11	6.110	0,08042	27,65		0	0	0,08042	-
P	S	02112	0	11.451	0,08042	14,76	02113	0	8.979	0,08042	18,82	02114	0	5.628	0,08042	30,02
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	8.333	0,08042	20,28		0	10.926	0,08042	15,46		0	11.586	0,08042	14,58
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02115	0	4.107	0,08042	41,14	02116	0	4.257	0,08042	39,69	02117	0	4.816	0,08042	35,08
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.633	0,08042	15,89		0	8.891	0,08042	19,00		0	7.537	0,08042	22,42
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02118	0	5.062	0,08042	33,38	02119	0	4.616	0,08042	36,60	02120	0	3.214	0,08042	52,57
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.410	0,08042	22,80		0	8.659	0,08042	19,51		0	10.798	0,08042	15,65
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02121	0	653	0,08042	NS	02122	0	3.751	0,08042	45,04	02123	-8	6.675	0,08042	25,31
	I		0	0	0,08042	-		0	837	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.052	0,08042	12,95		0	15.035	0,08042	11,24		9	20.037	0,08042	8,43
	I		0	0	0,08042	-		0	1.222	0,08042	NS		-21	3.970	0,08042	42,56
P	S	02124	14	21.043	0,08042	8,03	02125	-5	14.960	0,08042	11,29	02126	28	10.178	0,08042	16,60
	I		-32	16.265	0,08042	10,39		13	15.343	0,08042	11,01		-41	22.091	0,08042	7,65
S	S		-15	24.605	0,08042	6,87		6	30.188	0,08042	5,60		-31	31.472	0,08042	5,37
	I		36	5.239	0,08042	32,25		-14	7.483	0,08042	22,58		45	5.083	0,08042	33,24

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
P	S	02127	-29	9.236	0,08042	18,29	02128	0	2.637	0,08042	64,07	02129	0	13.575	0,08042	12,45
	I		42	21.852	0,08042	7,73		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		32	27.063	0,08042	6,24		-1	20.901	0,08042	8,08		0	13.675	0,08042	12,36
	I		-47	1.231	0,08042	NS		1	450	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	02130	0	15.108	0,08042	11,18	02131	0	12.840	0,08042	13,16	02132	0	9.567	0,08042	17,66
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	8.631	0,08042	19,58		0	6.738	0,08042	25,08		0	7.709	0,08042	21,92
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02133	0	5.731	0,08042	29,48	02134	0	1.323	0,08042	NS	02135	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	2.163	0,08042	78,11
S	S		0	10.351	0,08042	16,32		0	13.321	0,08042	12,68		0	14.875	0,08042	11,36
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02136	0	364	0,08042	NS	02137	0	4.299	0,08042	39,30	02138	0	7.622	0,08042	22,17
	I		0	810	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	13.741	0,08042	12,30		0	10.784	0,08042	15,67		0	8.113	0,08042	20,83
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02139	0	10.033	0,08042	16,84	02140	0	11.317	0,08042	14,93	02141	0	9.943	0,08042	16,99
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	6.460	0,08042	26,15		0	5.947	0,08042	28,41		0	5.927	0,08042	28,51
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02142	0	9.078	0,08042	18,61	02143	14	16.593	0,08042	10,18	02144	-3.572	26.579	0,08042	6,39
	I		0	0	0,08042	-		-5	16.398	0,08042	10,30		2.590	53.451	0,08042	3,15
S	S		0	4.894	0,08042	34,52		-16	6.767	0,08042	24,97		-385	11.760	0,08042	14,37
	I		0	0	0,08042	-		6	1.336	0,08042	NS		100	13.451	0,08042	12,56
P	S	02145	-1.314	11.284	0,08042	15,00	02146	28	15.844	0,08042	10,66	02147	0	15.177	0,08042	11,13
	I		1.867	31.634	0,08042	5,33		-31	7.528	0,08042	22,45		0	0	0,08042	-
S	S		1.022	8.370	0,08042	20,16		-25	8.839	0,08042	19,12		0	8.044	0,08042	21,00
	I		-885	5.852	0,08042	28,91		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02148	0	12.061	0,08042	14,01	02149	-111	3.118	0,08042	54,20	02150	38	5.700	0,08042	29,64
	I		0	0	0,08042	-		179	14.228	0,08042	11,87		-62	5.926	0,08042	28,51
S	S		0	5.657	0,08042	29,87		0	0	0,08042	-		50	2.144	0,08042	78,80
	I		0	1.206	0,08042	NS		109	20.371	0,08042	8,29		-65	12.257	0,08042	13,79
P	S	02151	12	12.997	0,08042	13,00	02152	-36	5.670	0,08042	29,80	02153	-27	115	0,08042	NS
	I		7	4.006	0,08042	42,18		19	3.009	0,08042	56,15		121	39.407	0,08042	4,29
S	S		5	8.262	0,08042	20,45		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		3	7.510	0,08042	22,50		8	7.666	0,08042	22,04		72	47.287	0,08042	3,57
P	S	02154	25	4.097	0,08042	41,24	02155	0	8.119	0,08042	20,81	02156	0	11.971	0,08042	14,11
	I		-113	35.595	0,08042	4,75		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	4.129	0,08042	40,92		0	6.030	0,08042	28,02
	I		-67	45.732	0,08042	3,69		0	6.370	0,08042	26,52		0	0	0,08042	-
P	S	02157	0	10.125	0,08042	16,69	02158	0	5.450	0,08042	31,00	02159	0	2.971	0,08042	56,87
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	18	0,08042	NS
S	S		0	10.495	0,08042	16,10		0	12.857	0,08042	13,14		0	12.793	0,08042	13,21
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02160	0	3.952	0,08042	42,75	02161	0	5.761	0,08042	29,33	02162	0	6.837	0,08042	24,71
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.886	0,08042	15,52		0	8.728	0,08042	19,36		0	7.790	0,08042	21,69
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02163	0	6.780	0,08042	24,92	02164	0	5.434	0,08042	31,09	02165	0	2.726	0,08042	61,98
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	8.648	0,08042	19,54		0	10.979	0,08042	15,39		0	13.993	0,08042	12,07
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02166	0	664	0,08042	NS	02167	0	3.104	0,08042	54,43	02168	0	7.391	0,08042	22,86
	I		0	603	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	1.201	0,08042	NS
S	S		0	7.384	0,08042	22,88		0	8.478	0,08042	19,93		0	11.410	0,08042	14,81
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02169	0	9.654	0,08042	17,50	02170	0	3.523	0,08042	47,96	02171	0	1.455	0,08042	NS
	I		0	5.971	0,08042	28,30		0	7.007	0,08042	24,11		0	10.861	0,08042	15,56
S	S		0	15.083	0,08042	11,20		0	18.145	0,08042	9,31		0	19.309	0,08042	8,75
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02172	0	309	0,08042	NS	02173	0	8.789	0,08042	19,22	02174	0	12.888	0,08042	13,11
	I		0	1.597	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	16.393	0,08042	10,31		0	11.614	0,08042	14,55		0	8.227	0,08042	20,54
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02175	0	12.693	0,08042	13,31	02176	0	10.562	0,08042	16,00	02177	0	7.433	0,08042	22,73
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	6.864	0,08042	24,62		0	7.134	0,08042	23,68		0	9.028	0,08042	18,72
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02178	0	3.249	0,08042	52,00	02179	0	0	0,08042	-	02180	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	4.295	0,08042	39,34		0	4.562	0,08042	37,04
S	S		0	12.050	0,08042	14,02		0	14.626	0,08042	11,55		0	14.908	0,08042	11,33
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02181	0	2.175	0,08042	77,68	02182	0	6.423	0,08042	26,31	02183	0	9.741	0,08042	17,35
	I		0	215	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	12.582	0,08042	13,43		0	9.187	0,08042	18,39		0	6.853	0,08042	24,66
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02184	0	11.809	0,08042	14,31	02185	0	11.964	0,08042	14,12	02186	0	7.550	0,08042	22,38
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	5.761	0,08042	29,33		0	5.549	0,08042	30,45		0	5.245	0,08042	32,21
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02187	0	13.267	0,08042	12,74	02188	365	21.572	0,08042	7,83	02189	456	12.940	0,08042	13,05
	I		0	5.433	0,08042	31,10		-180	31.216	0,08042	5,41		73	19.663	0,08042	8,59
S	S		0	4.416	0,08042	38,26		-842	8.615	0,08042	19,63		-1.322	8.941	0,08042	18,93

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		0	0	0,08042	-		664	4.776	0,08042	35,35		1.270	3.381	0,08042	49,89
P	S	02190	0	15.835	0,08042	10,67	02191	0	14.780	0,08042	11,43	02192	-25	10.152	0,08042	16,64
	I		1	836	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	8.391	0,08042	20,14		0	6.811	0,08042	24,81		27	5.162	0,08042	32,73
	I		-2	390	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02193	-73	5.354	0,08042	31,56	02194	0	5.811	0,08042	29,08	02195	152	12.172	0,08042	13,88
	I		119	5.975	0,08042	28,27		0	0	0,08042	-		-80	12.481	0,08042	13,54
S	S		30	5.524	0,08042	30,59		0	6.387	0,08042	26,45		-39	8.526	0,08042	19,82
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02196	-139	8.855	0,08042	19,08	02197	3	1.156	0,08042	NS	02198	-2	4.528	0,08042	37,31
	I		74	10.862	0,08042	15,55		5	6.470	0,08042	26,11		8	26.512	0,08042	6,37
S	S		143	6.520	0,08042	25,91		-3	3.942	0,08042	42,86		5	6.451	0,08042	26,19
	I		0	0	0,08042	-		-5	4.049	0,08042	41,73		3	4.949	0,08042	34,14
P	S	02199	2	8.218	0,08042	20,56	02200	0	11.072	0,08042	15,26	02201	0	11.108	0,08042	15,21
	I		-10	3.357	0,08042	50,33		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		5	4.269	0,08042	39,58		0	4.718	0,08042	35,81		0	8.560	0,08042	19,74
	I		3	4.831	0,08042	34,97		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02202	0	4.949	0,08042	34,14	02203	0	0	0,08042	-	02204	0	826	0,08042	NS
	I		0	0	0,08042	-		0	3.427	0,08042	49,30		0	783	0,08042	NS
S	S		0	12.614	0,08042	13,39		0	14.427	0,08042	11,71		0	12.911	0,08042	13,09
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02205	0	5.951	0,08042	28,39	02206	0	9.260	0,08042	18,25	02207	0	10.257	0,08042	16,47
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.835	0,08042	17,18		0	7.860	0,08042	21,50		0	8.013	0,08042	21,09
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02208	0	8.904	0,08042	18,98	02209	0	5.547	0,08042	30,46	02210	0	2.089	0,08042	80,88
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	10.296	0,08042	16,41		0	13.718	0,08042	12,32		0	17.065	0,08042	9,90
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02211	0	1.471	0,08042	NS	02212	0	3.535	0,08042	47,80	02213	0	4.808	0,08042	35,14
	I		0	313	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	8.322	0,08042	20,30		0	12.612	0,08042	13,40		0	17.921	0,08042	9,43
	I		0	574	0,08042	NS		0	1.340	0,08042	NS		0	2.194	0,08042	77,01
P	S	02214	0	494	0,08042	NS	02215	0	0	0,08042	-	02216	0	0	0,08042	-
	I		0	1.293	0,08042	NS		0	7.736	0,08042	21,84		0	7.438	0,08042	22,72
S	S		0	22.910	0,08042	7,38		0	25.686	0,08042	6,58		0	24.190	0,08042	6,98
	I		0	1.629	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02217	0	5.118	0,08042	33,01	02218	0	10.533	0,08042	16,04	02219	0	12.340	0,08042	13,69
	I		0	1.063	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	18.736	0,08042	9,02		0	12.583	0,08042	13,43		0	8.496	0,08042	19,89
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02220	0	11.731	0,08042	14,40	02221	0	9.582	0,08042	17,63	02222	0	5.424	0,08042	31,15
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	6.728	0,08042	25,11		0	6.906	0,08042	24,47		0	8.910	0,08042	18,96
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02223	0	0	0,08042	-	02224	0	0	0,08042	-	02225	0	0	0,08042	-
	I		0	5.907	0,08042	28,60		0	14.042	0,08042	12,03		0	6.633	0,08042	25,47
S	S		0	12.256	0,08042	13,79		0	14.288	0,08042	11,83		0	12.598	0,08042	13,41
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02226	0	4.694	0,08042	36,00	02227	0	9.896	0,08042	17,07	02228	0	12.949	0,08042	13,05
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	9.092	0,08042	18,58		0	6.363	0,08042	26,55		0	5.044	0,08042	33,50
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02229	0	14.100	0,08042	11,98	02230	-9	11.610	0,08042	14,55	02231	7	12.186	0,08042	13,87
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	4.299	0,08042	39,30		15	3.449	0,08042	48,99		-10	2.708	0,08042	62,39
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02232	36	22.456	0,08042	7,52	02233	-240	33.287	0,08042	5,08	02234	-1.155	6.335	0,08042	26,71
	I		23	21.055	0,08042	8,02		706	56.569	0,08042	2,98		3.069	38.472	0,08042	4,37
S	S		-40	6.433	0,08042	26,27		461	13.094	0,08042	12,90		56	6.481	0,08042	26,07
	I		-26	3.237	0,08042	52,20		-287	15.351	0,08042	11,01		-410	9.280	0,08042	18,22
P	S	02235	-40	15.273	0,08042	11,06	02236	-1	16.983	0,08042	9,95	02237	0	14.495	0,08042	11,66
	I		68	11.207	0,08042	15,08		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		44	6.809	0,08042	24,81		1	6.278	0,08042	26,91		0	6.044	0,08042	27,96
	I		-76	5.029	0,08042	33,60		-1	843	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	02238	13	9.863	0,08042	17,13	02239	-14	5.355	0,08042	31,55	02240	1	4.515	0,08042	37,42
	I		0	0	0,08042	-		18	68	0,08042	NS		-1	5.024	0,08042	33,63
S	S		3	6.787	0,08042	24,89		-3	7.091	0,08042	23,83		1	7.746	0,08042	21,81
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02241	0	2.600	0,08042	64,99	02242	-1	1.636	0,08042	NS	02243	2	4.816	0,08042	35,08
	I		0	12.666	0,08042	13,34		1	3.835	0,08042	44,06		-10	3.894	0,08042	43,39
S	S		0	8.508	0,08042	19,86		-1	7.143	0,08042	23,65		11	7.829	0,08042	21,58
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02244	-2	9.053	0,08042	18,66	02245	0	11.018	0,08042	15,34	02246	0	12.598	0,08042	13,41
	I		10	1.061	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-11	7.613	0,08042	22,19		0	6.055	0,08042	27,90		0	6.132	0,08042	27,55
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02247	1	6.096	0,08042	27,72	02248	0	0	0,08042	-	02249	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	8.854	0,08042	19,08		0	10.253	0,08042	16,48
S	S		-1	8.177	0,08042	20,66		0	10.961	0,08042	15,41		0	11.079	0,08042	15,25
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02250	0	2.225	0,08042	75,94	02251	0	10.855	0,08042	15,57	02252	0	14.642	0,08042	11,54
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
S	S		0	8.216	0,08042	20,56		0	5.739	0,08042	29,44		0	5.522	0,08042	30,60
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02253	0	13.996	0,08042	12,07	02254	0	9.188	0,08042	18,39	02255	0	2.455	0,08042	68,82
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	6.857	0,08042	24,64		0	9.950	0,08042	16,98		-4	13.756	0,08042	12,28
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
P	S	02256	0	0	0,08042	-	02257	0	2.559	0,08042	66,03	02258	0	4.491	0,08042	37,62
	I		0	473	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	6.056	0,08042	27,90		0	9.030	0,08042	18,71		0	13.031	0,08042	12,97
	I		0	3.047	0,08042	55,45		0	4.294	0,08042	39,35		0	6.728	0,08042	25,11
P	S	02259	-1	2.085	0,08042	81,04	02260	0	0	0,08042	-	02261	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-11	12.447	0,08042	13,57		12	22.902	0,08042	7,38
S	S		0	16.870	0,08042	10,02		34	21.144	0,08042	7,99		-37	23.871	0,08042	7,08
	I		0	11.049	0,08042	15,29		13	15.208	0,08042	11,11		-14	16.405	0,08042	10,30
P	S	02262	-3	519	0,08042	NS	02263	0	7.644	0,08042	22,10	02264	0	12.032	0,08042	14,04
	I		-1	10.688	0,08042	15,81		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		3	19.660	0,08042	8,59		0	12.895	0,08042	13,10		0	8.810	0,08042	19,18
	I		1	13.611	0,08042	12,41		0	7.737	0,08042	21,84		0	2.732	0,08042	61,85
P	S	02265	0	13.055	0,08042	12,94	02266	0	12.308	0,08042	13,73	02267	0	9.310	0,08042	18,15
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	6.394	0,08042	26,42		0	5.029	0,08042	33,60		0	4.235	0,08042	39,90
	I		0	452	0,08042	NS		0	206	0,08042	NS		0	2.150	0,08042	78,59
P	S	02268	0	945	0,08042	NS	02269	0	0	0,08042	-	02270	0	0	0,08042	-
	I		0	2.745	0,08042	61,55		4	26.016	0,08042	6,49		-24	26.258	0,08042	6,43
S	S		0	4.489	0,08042	37,64		11	8.135	0,08042	20,77		-11	8.012	0,08042	21,09
	I		0	6.275	0,08042	26,93		-5	8.700	0,08042	19,42		5	8.708	0,08042	19,40
P	S	02271	0	0	0,08042	-	02272	0	9.326	0,08042	18,12	02273	0	14.124	0,08042	11,96
	I		0	4.279	0,08042	39,49		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	3.995	0,08042	42,29		0	3.273	0,08042	51,62		0	3.461	0,08042	48,82
	I		0	6.287	0,08042	26,87		0	2.209	0,08042	76,49		0	185	0,08042	NS
P	S	02274	-1	16.191	0,08042	10,44	02275	-27	15.389	0,08042	10,98	02276	-392	9.028	0,08042	18,72
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		1	2.904	0,08042	58,18		12	2.338	0,08042	72,27		1.005	4.695	0,08042	35,94
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		819	2.770	0,08042	60,93
P	S	02277	1.487	25.538	0,08042	6,60	02278	-1.378	33.373	0,08042	5,07	02279	-105	10.305	0,08042	16,40
	I		-1.496	16.579	0,08042	10,21		946	44.626	0,08042	3,78		-15	27.040	0,08042	6,25
S	S		-1.650	8.208	0,08042	20,63		576	12.047	0,08042	14,01		0	0	0,08042	-
	I		1.659	9.770	0,08042	17,26		-1.293	18.008	0,08042	9,40		-65	13.946	0,08042	12,12
P	S	02280	-2	17.910	0,08042	9,43	02281	0	17.634	0,08042	9,58	02282	12	13.792	0,08042	12,25
	I		1	3.680	0,08042	45,91		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		2	2.359	0,08042	71,62		0	3.674	0,08042	45,99		-17	4.059	0,08042	41,63
	I		-1	6.325	0,08042	26,71		0	1.915	0,08042	88,23		17	453	0,08042	NS
P	S	02283	-30	8.897	0,08042	18,99	02284	21	1.473	0,08042	NS	02285	0	0	0,08042	-
	I		30	4.037	0,08042	41,85		-7	1.156	0,08042	NS		102	17.999	0,08042	9,39
S	S		44	2.662	0,08042	63,47		0	0	0,08042	-		-114	1.344	0,08042	NS
	I		-45	578	0,08042	NS		-9	2.211	0,08042	76,42		225	4.609	0,08042	36,65
P	S	02286	0	0	0,08042	-	02287	-2	2.240	0,08042	75,43	02288	0	9.372	0,08042	18,03
	I		-17	14.280	0,08042	11,83		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		101	2.795	0,08042	60,44		-6	4.067	0,08042	41,54		0	7.531	0,08042	22,44
	I		-200	3.728	0,08042	45,33		14	395	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
P	S	02289	0	13.381	0,08042	12,63	02290	0	16.015	0,08042	10,55	02291	0	10.658	0,08042	15,85
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	7.694	0,08042	21,96		0	4.772	0,08042	35,41		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	3.318	0,08042	50,92
P	S	02292	0	0	0,08042	-	02293	0	0	0,08042	-	02294	0	0	0,08042	-
	I		-1	9.678	0,08042	17,46		-34	35.961	0,08042	4,70		12	12.702	0,08042	13,30
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-2	7.154	0,08042	23,62		30	8.173	0,08042	20,67		-6	7.423	0,08042	22,76
P	S	02295	0	9.120	0,08042	18,53	02296	0	18.569	0,08042	9,10	02297	0	20.461	0,08042	8,26
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	736	0,08042	NS		0	1.582	0,08042	NS
	I		0	4.072	0,08042	41,49		0	654	0,08042	NS		0	358	0,08042	NS
P	S	02298	7	15.600	0,08042	10,83	02299	-43	741	0,08042	NS	02300	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		49	2.535	0,08042	66,65		3	5.832	0,08042	28,97
S	S		-8	417	0,08042	NS		47	1.297	0,08042	NS		-66	207	0,08042	NS
	I		9	2.436	0,08042	69,36		-54	4.435	0,08042	38,10		76	5.878	0,08042	28,74
P	S	02301	0	1.206	0,08042	NS	02302	0	4.461	0,08042	37,88	02303	0	5.425	0,08042	31,14
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	4.806	0,08042	35,16		0	7.256	0,08042	23,29		0	8.424	0,08042	20,06
	I		0	4.103	0,08042	41,18		0	6.154	0,08042	27,46		0	10.863	0,08042	15,55
P	S	02304	0	0	0,08042	-	02305	0	0	0,08042	-	02306	0	0	0,08042	-
	I		1	4.246	0,08042	39,79		1.339	38.131	0,08042	4,42		-72	36.189	0,08042	4,67
S	S		-1	6.334	0,08042	26,68		112	864	0,08042	NS		298	13.679	0,08042	12,35
	I		0	22.832	0,08042	7,40		41	55.673	0,08042	3,03		109	61.304	0,08042	2,76
P	S	02307	42	2.430	0,08042	69,53	02308	1	11.681	0,08042	14,46	02309	0	14.221	0,08042	11,88
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		-24	4.019	0,08042	42,04		0	5.331	0,08042	31,69		0	5.100	0,08042	33,13
	I		-9	19.616	0,08042	8,61		0	6.991	0,08042	24,17		0	2.575	0,08042	65,62
P	S	02310	0	14.662	0,08042	11,52	02311	0	13.576	0,08042	12,45	02312	0	8.228	0,08042	20,53
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	4.005	0,08042	42,19		0	1.929	0,08042	87,59		0	0	0,08042	-
	I		0	1.541	0,08042	NS		0	3.591	0,08042	47,05		0	11.642	0,08042	14,51
P	S	02313	0	0	0,08042	-	02314	0	0	0,08042	-	02315	0	0	0,08042	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		-1	17.925	0,08042	9,43		-8	92.857	0,08042	1,82		6	20.677	0,08042	8,17
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		1	32.956	0,08042	5,13		-5	78.860	0,08042	2,14		-4	32.262	0,08042	5,24
P	S	02316	0	6.520	0,08042	25,91	02317	0	14.736	0,08042	11,47	02318	0	17.536	0,08042	9,64
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	240	0,08042	NS		0	1.641	0,08042	NS
	I		0	11.435	0,08042	14,78		0	3.312	0,08042	51,01		0	522	0,08042	NS
P	S	02319	-19	18.109	0,08042	9,33	02320	-1.388	14.325	0,08042	11,82	02321	1.585	19.419	0,08042	8,68
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-2.093	3.843	0,08042	44,09
S	S		-5	1.259	0,08042	NS		-509	5.748	0,08042	29,41		10.786	18.950	0,08042	8,79
	I		0	0	0,08042	-		1.539	5.326	0,08042	31,66		-67.008	21.894	0,08042	8,40
P	S	02322	-5.290	50.160	0,08042	3,39	02323	7.653	37.530	0,08042	4,46	02324	0	0	0,08042	-
	I		7.081	50.644	0,08042	3,30		-4.292	74.214	0,08042	2,29		-8.421	51.289	0,08042	3,33
S	S		-22.437	29.494	0,08042	5,90		-2.977	11.976	0,08042	14,16		0	0	0,08042	-
	I		80.382	45.774	0,08042	3,30		358	57.418	0,08042	2,94		92	34.044	0,08042	4,96
P	S	02325	11	15.674	0,08042	10,78	02326	0	19.270	0,08042	8,77	02327	-8	16.787	0,08042	10,07
	I		-50	12.293	0,08042	13,75		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		9	331	0,08042	NS
	I		55	12.313	0,08042	13,72		1	5.088	0,08042	33,21		-9	5.665	0,08042	29,83
P	S	02328	138	9.272	0,08042	18,22	02329	-164	7.092	0,08042	23,83	02330	-254	2.089	0,08042	80,91
	I		-140	11.272	0,08042	14,99		166	8.310	0,08042	20,33		128	12.252	0,08042	13,79
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		424	18.306	0,08042	9,22		-254	17.374	0,08042	9,73		205	18.612	0,08042	9,08
P	S	02331	0	0	0,08042	-	02332	0	0	0,08042	-	02333	0	9.990	0,08042	16,91
	I		14	58.069	0,08042	2,91		74	3.549	0,08042	47,60		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	821	0,08042	NS
	I		-112	45.080	0,08042	3,75		-434	13.729	0,08042	12,31		0	3.400	0,08042	49,69
P	S	02334	0	15.382	0,08042	10,98	02335	0	18.652	0,08042	9,06	02336	0	17.257	0,08042	9,79
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	5.170	0,08042	32,68		0	4.119	0,08042	41,02		0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	116	0,08042	NS		0	4.366	0,08042	38,70
P	S	02337	0	4.014	0,08042	42,09	02338	0	0	0,08042	-	02339	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-433	56.905	0,08042	2,97		244	71.956	0,08042	2,35
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	19.101	0,08042	8,85		230	63.634	0,08042	2,65		-679	59.330	0,08042	2,85
P	S	02340	0	1.505	0,08042	NS	02341	0	19.325	0,08042	8,74	02342	0	25.186	0,08042	6,71
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		4	24.007	0,08042	7,04		0	6.741	0,08042	25,06		0	2.548	0,08042	66,31
P	S	02343	0	24.219	0,08042	6,98	02344	-81	12.803	0,08042	13,20	02345	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		-3	41.265	0,08042	4,09
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	6.126	0,08042	27,58		-61	21.234	0,08042	7,96		11	51.289	0,08042	3,29
P	S	02346	0	147	0,08042	NS	02347	0	3.122	0,08042	54,12	02348	0	6.365	0,08042	26,55
	I		0	347	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	1.328	0,08042	NS		0	2.907	0,08042	58,12		0	3.689	0,08042	45,80
	I		0	3.113	0,08042	54,28		0	4.117	0,08042	41,04		0	6.483	0,08042	26,06
P	S	02349	0	4.535	0,08042	37,26	02350	0	0	0,08042	-	02351	0	0	0,08042	-
	I		0	389	0,08042	NS		65	16.834	0,08042	10,04		-1.292	98.077	0,08042	1,73
S	S		0	95	0,08042	NS		0	0	0,08042	-		104	312	0,08042	NS
	I		0	12.127	0,08042	13,93		-73	25.059	0,08042	6,74		285	99.433	0,08042	1,70
P	S	02352	0	0	0,08042	-	02353	0	9.093	0,08042	18,58	02354	0	14.584	0,08042	11,59
	I		-25	10.869	0,08042	15,55		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	2.219	0,08042	76,14
	I		-533	30.611	0,08042	5,52		0	6.886	0,08042	24,54		0	3.580	0,08042	47,20
P	S	02355	0	15.961	0,08042	10,59	02356	0	16.012	0,08042	10,55	02357	0	13.386	0,08042	12,62
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	2.735	0,08042	61,78		0	1.706	0,08042	99,04		0	0	0,08042	-
	I		0	2.085	0,08042	81,04		0	2.599	0,08042	65,01		0	6.636	0,08042	25,46
P	S	02358	0	3.115	0,08042	54,24	02359	0	0	0,08042	-	02360	0	0	0,08042	-
	I		0	2.099	0,08042	80,50		95	54.654	0,08042	3,09		-556	65.024	0,08042	2,60
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	19.011	0,08042	8,89		57	65.981	0,08042	2,56		-333	73.884	0,08042	2,29
P	S	02361	0	0	0,08042	-	02362	0	13.148	0,08042	12,85	02363	0	17.613	0,08042	9,59
	I		1	4.721	0,08042	35,79		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	20.294	0,08042	8,33		0	6.435	0,08042	26,26		0	2.042	0,08042	82,74
P	S	02364	0	18.647	0,08042	9,06	02365	10	16.896	0,08042	10,00	02366	-1.974	9.778	0,08042	17,32
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	211	0,08042	NS		-14	2.013	0,08042	83,94		-263	8.740	0,08042	19,34
	I		0	352	0,08042	NS		-11	2.571	0,08042	65,72		4.092	12.109	0,08042	13,88
P	S	02367	-6.875	39.942	0,08042	4,27	02368	-10.598	22.573	0,08042	7,59	02369	0	0	0,08042	-
	I		12.774	34.949	0,08042	4,75		9.294	35.889	0,08042	4,65		-2.391	49.119	0,08042	3,45
S	S		-16.155	19.087	0,08042	9,04		-16.939	7.552	0,08042	22,88		0	0	0,08042	-
	I		35.130	29.915	0,08042	5,39		25.146	32.998	0,08042	4,95		1.686	41.468	0,08042	4,07
P	S	02370	142	4.463	0,08042	37,85	02371	2	16.929	0,08042	9,98	02372	0	17.962	0,08042	9,41
	I		-178	19.763	0,08042	8,55		-3	3.392	0,08042	49,81		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-109	15.604	0,08042	10,83		2	5.022	0,08042	33,64		0	3.942	0,08042	42,86
P	S	02373	-192	13.704	0,08042	12,33	02374	326	8.125	0,08042	20,79	02375	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-331	17.587	0,08042	9,61		-1	2.131	0,08042	79,29
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-175	7.649	0,08042	22,09		-25	15.041	0,08042	11,23		10	16.059	0,08042	10,52

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
P	S	02376	0	0	0,08042	-	02377	0	0	0,08042	-	02378	-6	5.231	0,08042	32,30
	I		-269	49.938	0,08042	3,38		219	28.283	0,08042	5,97		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		740	39.787	0,08042	4,24		-776	32.075	0,08042	5,27		7	8.573	0,08042	19,71
P	S	02379	0	14.645	0,08042	11,54	02380	0	18.786	0,08042	8,99	02381	0	19.415	0,08042	8,70
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	774	0,08042	NS		0	2.301	0,08042	73,43		0	0	0,08042	-
	I		0	1.977	0,08042	85,46		0	682	0,08042	NS		0	2.559	0,08042	66,03
P	S	02382	0	11.602	0,08042	14,56	02383	0	0	0,08042	-	02384	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-27	18.045	0,08042	9,36		705	111.331	0,08042	1,52
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	11.144	0,08042	15,16		30	37.070	0,08042	4,56		-63	87.382	0,08042	1,93
P	S	02385	0	0	0,08042	-	02386	0	12.862	0,08042	13,14	02387	0	24.658	0,08042	6,85
	I		-377	18.669	0,08042	9,05		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		337	41.213	0,08042	4,10		0	14.735	0,08042	11,47		0	4.478	0,08042	37,73
P	S	02388	0	27.335	0,08042	6,18	02389	-7	21.319	0,08042	7,93	02390	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		8	16.043	0,08042	10,53
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	4.094	0,08042	41,27		8	13.373	0,08042	12,63		-366	42.884	0,08042	3,94
P	S	02391	0	0	0,08042	-	02392	0	1.083	0,08042	NS	02393	0	5.001	0,08042	33,79
	I		-74	26.185	0,08042	6,45		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	201	0,08042	NS		0	939	0,08042	NS
	I		404	55.396	0,08042	3,05		0	2.167	0,08042	77,97		0	2.759	0,08042	61,24
P	S	02394	0	5.727	0,08042	29,50	02395	0	0	0,08042	-	02396	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	6.336	0,08042	26,67		-67	32.554	0,08042	5,19
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		14	3.287	0,08042	51,40
	I		0	4.054	0,08042	41,68		0	5.854	0,08042	28,86		38	13.044	0,08042	12,95
P	S	02397	0	0	0,08042	-	02398	-44	1.545	0,08042	NS	02399	0	11.887	0,08042	14,21
	I		52	30.950	0,08042	5,46		15	1.215	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
S	S		-21	4.283	0,08042	39,45		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		-58	13.166	0,08042	12,83		24	6.253	0,08042	27,02		0	2.686	0,08042	62,90
P	S	02400	0	15.998	0,08042	10,56	02401	0	16.904	0,08042	10,00	02402	0	15.386	0,08042	10,98
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	747	0,08042	NS		0	809	0,08042	NS		0	0	0,08042	-
	I		0	2.194	0,08042	77,01		0	1.778	0,08042	95,03		0	2.764	0,08042	61,13
P	S	02403	0	7.936	0,08042	21,29	02404	0	0	0,08042	-	02405	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		-7	15.365	0,08042	11,00		-4	48.256	0,08042	3,50
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		2	1.338	0,08042	NS
	I		0	5.898	0,08042	28,65		2	10.975	0,08042	15,40		-5	8.851	0,08042	19,09
P	S	02406	0	0	0,08042	-	02407	0	5.238	0,08042	32,26	02408	0	15.317	0,08042	11,03
	I		-3	21.283	0,08042	7,94		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	12.288	0,08042	13,75		0	5.564	0,08042	30,37		0	2.304	0,08042	73,33
P	S	02409	0	17.995	0,08042	9,39	02410	15	17.060	0,08042	9,90	02411	1.293	11.627	0,08042	14,51
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		488	325	0,08042	NS
	I		0	1.341	0,08042	NS		-15	998	0,08042	NS		-1.558	2.704	0,08042	62,61
P	S	02412	-606	14.109	0,08042	11,99	02413	1.441	19.557	0,08042	8,62	02414	-654	1.393	0,08042	NS
	I		-3.276	4.454	0,08042	38,10		2.248	23.912	0,08042	7,04		-91	29.255	0,08042	5,78
S	S		0	0	0,08042	-		-1.603	305	0,08042	NS		728	793	0,08042	NS
	I		3.646	3.555	0,08042	47,30		-2.498	5.362	0,08042	31,62		111	5.287	0,08042	31,95
P	S	02415	0	0	0,08042	-	02416	0	9.181	0,08042	18,40	02417	0	15.886	0,08042	10,64
	I		111	16.341	0,08042	10,34		0	8.038	0,08042	21,02		0	95	0,08042	NS
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		120	4.267	0,08042	39,59		0	3.684	0,08042	45,86		0	2.323	0,08042	72,73
P	S	02418	7	14.786	0,08042	11,43	02419	-17	9.982	0,08042	16,93	02420	9	2.336	0,08042	72,33
	I		0	0	0,08042	-		18	3.410	0,08042	49,55		-9	3.670	0,08042	46,04
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		1	1.736	0,08042	97,33		19	2.790	0,08042	60,56		-12	4.783	0,08042	35,33
P	S	02421	0	0	0,08042	-	02422	0	0	0,08042	-	02423	0	0	0,08042	-
	I		-6	14.954	0,08042	11,30		5	26.214	0,08042	6,45		2	6.620	0,08042	25,52
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		6	5.823	0,08042	29,02		-5	5.134	0,08042	32,91		-2	3.697	0,08042	45,70
P	S	02424	0	9.358	0,08042	18,06	02425	0	16.458	0,08042	10,27	02426	0	18.597	0,08042	9,09
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	2.228	0,08042	75,84		0	1.451	0,08042	NS		0	1.342	0,08042	NS
P	S	02427	0	13.987	0,08042	12,08	02428	0	0	0,08042	-	02429	0	0	0,08042	-
	I		0	0	0,08042	-		0	2.644	0,08042	63,90		14	35.602	0,08042	4,75
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	2.831	0,08042	59,68		0	8.826	0,08042	19,14		-16	9.773	0,08042	17,29
P	S	02430	0	0	0,08042	-	02431	0	0	0,08042	-	02432	0	17.400	0,08042	9,71
	I		-18	39.597	0,08042	4,27		3	4.373	0,08042	38,64		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		20	9.644	0,08042	17,52		-3	7.983	0,08042	21,17		0	4.494	0,08042	37,60
P	S	02433	0	25.356	0,08042	6,66	02434	0	23.678	0,08042	7,14	02435	3	10.997	0,08042	15,36
	I		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-
	I		0	2.978	0,08042	56,74		0	3.716	0,08042	45,47		-4	5.591	0,08042	30,22
P	S	02436	0	0	0,08042	-	02437	0	0	0,08042	-	02438	0	0	0,08042	-
	I		-3	5.272	0,08042	32,05		-4.387	160.316	0,16085	3,11		-856	101.347	0,08042	1,67
S	S		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-		0	0	0,08042	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²]			[N]	[N·m]	[cm²]	
	I		5	8.291	0,08042	20,38		-2.188	164.512	0,16085	2,95		240	96.599	0,08042	1,75

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Pos Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
A_s Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.

VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLD (Fondazione)

Platee - Taglio fuori piano allo SLD

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
Fondazione		**Platea 1**						
00008	P	38.514	5,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	81.695	2,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00010	P	53.105	4,32	229.386	0	0	0,00	0,00000
	S	51.945	4,42	229.398	0	0	0,00	0,00000
00023	P	29.000	6,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	49.414	5,11	252.469	0	0	0,00	0,00000
00024	P	33.404	6,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.549	8,98	229.383	0	0	0,00	0,00000
00053	P	56.360	4,07	229.383	0	0	0,00	0,01446
	S	239.706	1,36	1.800.850	326.412	0	2,50	0,06859
00055	P	116.508	1,72	200.444	0	0	0,00	0,05185
	S	218.715	1,49	1.800.860	324.933	0	2,50	0,06828
00056	P	4.631	49,53	229.383	0	0	0,00	0,00000
	S	77.809	2,95	229.383	0	0	0,00	0,00000
00057	P	29.055	7,89	229.383	0	0	0,00	0,00000
	S	33.687	6,81	229.383	0	0	0,00	0,00000
00070	P	56.372	3,55	200.393	0	0	0,00	0,00000
	S	153.736	1,49	229.387	0	0	0,00	0,00000
00071	P	99.845	2,36	235.586	0	0	0,00	0,06698
	S	51.067	4,49	229.383	0	0	0,00	0,05104
00072	P	77.081	2,98	229.383	0	0	0,00	0,07675
	S	91.480	2,51	229.392	0	0	0,00	0,00853
00073	P	48.162	4,76	229.383	0	0	0,00	0,06886
	S	30.817	7,44	229.389	0	0	0,00	0,06407
00074	P	109.280	2,16	235.586	0	0	0,00	0,07463
	S	77.314	2,97	229.383	0	0	0,00	0,06324
00075	P	115.098	1,99	229.390	0	0	0,00	0,07371
	S	93.885	2,44	229.383	0	0	0,00	0,05221
00076	P	53.504	3,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	91.910	2,18	200.388	0	0	0,00	0,00000
00077	P	61.631	3,82	235.586	0	0	0,00	0,07204
	S	52.130	4,40	229.384	0	0	0,00	0,05859
00078	P	20.352	9,85	200.399	0	0	0,00	0,00000
	S	37.275	6,15	229.396	0	0	0,00	0,00000
00079	P	34.482	6,65	229.384	0	0	0,00	0,00000
	S	58.341	3,93	229.384	0	0	0,00	0,00000
00080	P	63.052	3,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	37.684	5,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00081	P	48.167	4,76	229.384	0	0	0,00	0,00000
	S	27.424	8,36	229.384	0	0	0,00	0,00000
00082	P	60.394	3,80	229.383	0	0	0,00	0,00000
	S	50.404	4,55	229.391	0	0	0,00	0,00000
00086	P	54.975	4,46	245.252	0	0	0,00	0,00000
	S	38.839	6,31	245.252	0	0	0,00	0,00000
00094	P	17.793	11,26	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	32.153	6,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
00095	P	10.775	18,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.461	10,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00096	P	103.125	2,28	235.586	0	0	0,00	0,06759
	S	86.040	2,74	235.586	0	0	0,00	0,00859
00097	P	60.129	3,33	200.438	0	0	0,00	0,00000
	S	64.527	3,11	200.438	0	0	0,00	0,00000
00098	P	38.796	5,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.273	21,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00099	P	18.269	10,97	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	26.843	7,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00100	P	34.475	5,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.261	12,32	200.409	0	0	0,00	0,00000
00102	P	27.565	7,27	200.395	0	0	0,00	0,00000
	S	18.549	10,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00103	P	60.482	3,46	209.065	0	0	0,00	0,00000
	S	5.631	35,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00104	P	25.760	7,94	204.478	0	0	0,00	0,00000
	S	12.848	15,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00105	P	4.037	49,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.966	5,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
00106	P	10.673	18,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	68.147	2,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00111	P	27.517	7,28	200.393	0	0	0,00	0,00000
	S	46.447	4,31	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00112	P	44.896	4,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.952	9,13	200.386	0	0	0,00	0,00000
00113	P	4.985	40,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.798	16,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00114	P	1.615	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.004	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00320	P	41.347	5,55	229.383	0	0	0,00	0,00000
	S	94.217	2,44	229.419	0	0	0,00	0,00000
00321	P	26.929	8,52	229.405	0	0	0,00	0,00000
	S	113.028	2,03	229.383	0	0	0,00	0,00000
00322	P	23.890	9,60	229.387	0	0	0,00	0,00000
	S	105.034	2,18	229.383	0	0	0,00	0,00000
00323	P	28.414	8,07	229.385	0	0	0,00	0,00000
	S	74.922	3,06	229.409	0	0	0,00	0,00000
00596	P	23.849	8,41	200.462	0	0	0,00	0,00000
	S	82.279	2,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00597	P	16.700	12,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	108.106	1,85	200.437	0	0	0,00	0,00000
00598	P	13.931	14,38	200.394	0	0	0,00	0,00000
	S	102.901	1,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00599	P	14.830	13,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	66.730	3,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
00618	P	41.633	4,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	52.747	3,80	200.441	0	0	0,00	0,00000
00619	P	31.063	6,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.659	6,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
00620	P	19.819	10,11	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	25.808	7,77	200.534	0	0	0,00	0,00000
00621	P	22.485	8,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.107	9,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00622	P	22.218	9,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.052	13,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00623	P	24.634	8,14	200.459	0	0	0,00	0,00000
	S	24.228	8,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
00624	P	23.857	8,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.538	9,76	200.396	0	0	0,00	0,00000
00625	P	22.450	8,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.678	12,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00626	P	26.103	7,68	200.451	0	0	0,00	0,00000
	S	23.246	8,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
00627	P	22.979	8,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.759	12,72	200.415	0	0	0,00	0,00000
00628	P	25.565	7,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.025	14,29	200.404	0	0	0,00	0,00000
00629	P	34.613	5,79	200.429	0	0	0,00	0,00000
	S	21.548	9,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
00630	P	32.344	6,20	200.395	0	0	0,00	0,00000
	S	15.220	13,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00631	P	33.652	5,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.735	9,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00632	P	35.636	5,62	200.406	0	0	0,00	0,00000
	S	31.703	6,32	200.396	0	0	0,00	0,00000
00633	P	35.490	5,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	37.522	5,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00634	P	34.118	5,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	56.203	3,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00635	P	51.086	3,93	200.580	0	0	0,00	0,00000
	S	81.914	2,45	200.401	0	0	0,00	0,00000
00657	P	3.080	65,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.591	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00658	P	4.275	46,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	543	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00659	P	5.640	35,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.399	45,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
00660	P	4.182	47,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.914	68,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00661	P	514	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.845	52,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00662	P	7.608	26,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	871	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00663	P	18.045	11,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.756	34,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00664	P	17.560	11,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.057	13,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
00665	P	6.944	28,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.059	7,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00666	P	21.393	9,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.079	18,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00667	P	19.567	10,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.133	32,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00668	P	15.101	13,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.689	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00669	P	5.470	36,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.990	67,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00670	P	7.060	28,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.083	96,20	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00671	P	2.868	69,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.005	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00672	P	2.005	99,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.649	75,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00673	P	3.975	50,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.926	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00674	P	4.814	41,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.717	73,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
00675	P	8.560	23,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.460	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00676	P	13.458	14,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.148	63,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00677	P	17.809	11,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.100	32,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
00678	P	19.001	10,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.126	8,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00679	P	4.724	42,42	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	25.246	7,94	200.386	0	0	0,00	0,00000
00680	P	21.984	9,12	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	20.826	9,62	200.386	0	0	0,00	0,00000
00681	P	21.597	9,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.202	47,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
00682	P	12.091	16,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.471	21,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00683	P	9.547	20,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.443	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00684	P	12.513	16,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.995	50,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
00685	P	7.492	26,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.744	73,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00686	P	4.276	46,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	690	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00687	P	1.972	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.202	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00688	P	781	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.298	NS	200.386	0	0	0,00	0,00000
00689	P	3.110	64,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.555	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00690	P	5.984	33,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.591	77,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00691	P	8.566	23,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.213	17,87	200.387	0	0	0,00	0,00000
00692	P	5.638	35,54	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	9.302	21,54	200.387	0	0	0,00	0,00000
00693	P	3.579	55,99	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	11.211	17,87	200.393	0	0	0,00	0,00000
00694	P	5.209	38,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.325	13,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00695	P	13.471	14,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.006	25,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00696	P	8.537	23,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.894	40,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00697	P	11.604	17,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.528	56,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
00698	P	6.048	33,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	467	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00699	P	4.192	47,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.303	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00700	P	3.263	61,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.140	93,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00701	P	4.944	40,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	488	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00702	P	6.101	32,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.031	39,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
00703	P	4.685	42,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.698	42,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00704	P	5.256	38,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	663	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00705	P	11.403	17,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.443	23,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00706	P	3.297	60,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.411	13,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00707	P	10.625	18,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.208	19,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
00708	P	12.471	16,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.931	33,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00709	P	7.465	26,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.423	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00710	P	6.363	31,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.723	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00711	P	4.365	45,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.586	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00712	P	954	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.056	97,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
00713	P	1.382	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.414	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00714	P	4.623	43,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.226	90,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00715	P	6.903	29,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.432	31,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
00716	P	14.439	13,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.637	75,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00717	P	14.445	13,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.126	32,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00718	P	19.605	10,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.844	14,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00719	P	2.511	79,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.312	6,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00720	P	16.618	12,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.757	22,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
00721	P	23.024	8,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.080	11,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00722	P	17.171	11,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.505	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00723	P	9.795	20,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.010	49,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00724	P	5.958	33,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.234	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00725	P	4.094	48,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	355	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00726	P	2.306	86,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.624	43,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00727	P	3.132	63,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.493	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00728	P	7.141	28,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.537	19,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
00729	P	2.413	83,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.076	28,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
00730	P	1.676	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.005	15,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
00731	P	2.769	72,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.795	7,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
00732	P	18.040	11,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	41.688	4,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00733	P	48.069	4,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.452	10,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00734	P	65.106	3,08	200.416	0	0	0,00	0,00000
	S	81.348	2,46	200.452	0	0	0,00	0,00000
00735	P	15.336	13,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	88.074	2,28	200.393	0	0	0,00	0,00000
00736	P	5.685	35,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	50.051	4,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
00737	P	7.605	26,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.947	7,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
00738	P	1.747	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.271	7,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
00739	P	6.419	31,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.731	17,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
00740	P	362	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.747	53,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00741	P	1.932	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.926	51,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00742	P	1.812	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.352	85,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
00743	P	1.273	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	576	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00744	P	1.892	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.769	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00745	P	2.860	70,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.978	67,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
00746	P	5.122	39,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.537	13,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
00747	P	4.042	49,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.857	9,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
00748	P	23.883	8,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	45.908	4,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00749	P	6.820	29,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	92.221	2,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00750	P	24.722	8,11	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	103.710	1,93	200.395	0	0	0,00	0,00000
00751	P	62.909	3,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	80.927	2,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00752	P	68.837	2,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.737	9,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00753	P	49.848	4,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	95.692	2,09	200.409	0	0	0,00	0,00000
00754	P	11.062	18,12	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	98.046	2,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00755	P	19.376	10,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	77.271	2,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
00756	P	7.661	26,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.132	6,44	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00757	P	691	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.507	7,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00758	P	6.049	33,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.191	14,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
00759	P	703	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.024	39,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00760	P	3.041	65,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.600	30,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00761	P	1.810	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.582	35,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00762	P	4.582	43,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.824	52,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00763	P	3.592	55,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.725	17,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
00764	P	4.444	45,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.330	16,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
00765	P	6.401	31,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.616	5,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
00766	P	4.741	42,27	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	66.130	3,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
00767	P	49.114	4,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	75.216	2,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00768	P	39.824	5,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.737	5,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
00769	P	60.365	3,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	92.755	2,16	200.541	0	0	0,00	0,00000
00770	P	128.758	1,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	112.578	1,78	200.409	0	0	0,00	0,00000
00771	P	117.480	1,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.693	13,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
00772	P	95.999	2,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.552	18,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
00773	P	50.330	3,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.533	10,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00774	P	11.939	16,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.591	20,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00775	P	19.877	10,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.639	9,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00776	P	53.592	3,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.108	11,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00777	P	96.454	2,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.464	23,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
00778	P	117.888	1,70	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	22.952	8,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00779	P	169.933	1,18	200.385	0	0	0,00	0,05529
	S	86.699	2,31	200.479	0	0	0,00	0,06294
00780	P	36.274	6,32	229.384	0	0	0,00	0,05529
	S	172.302	1,16	200.385	0	0	0,00	0,06294
00781	P	153.870	1,30	200.421	0	0	0,00	0,05529
	S	84.238	2,38	200.509	0	0	0,00	0,06294
00782	P	148.407	1,35	200.389	0	0	0,00	0,05529
	S	4.959	40,41	200.386	0	0	0,00	0,06294
00783	P	95.750	2,09	200.393	0	0	0,00	0,00000
	S	31.424	6,38	200.393	0	0	0,00	0,00000
00784	P	54.730	3,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.493	80,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
00785	P	34.092	5,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.608	11,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
00786	P	4.441	45,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.862	18,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00787	P	29.495	6,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.146	9,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00788	P	73.400	2,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.528	6,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00789	P	104.355	1,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.131	8,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00790	P	161.575	1,24	200.385	0	0	0,00	0,07204
	S	9.518	21,05	200.385	0	0	0,00	0,05859
00791	P	194.970	1,03	200.385	0	0	2,50	0,07204
	S	47.579	4,21	200.386	0	0	0,00	0,05859
00792	P	171.200	1,38	235.586	0	0	0,00	0,07204
	S	181.691	1,10	200.386	0	0	0,00	0,05859
00793	P	241.349	1,42	1.800.935	342.802	0	2,50	0,07204
	S	114.875	1,75	200.627	0	0	0,00	0,05859
00794	P	176.889	1,13	200.385	0	0	0,00	0,07204
	S	13.702	14,62	200.385	0	0	0,00	0,05859
00795	P	145.081	1,38	200.385	0	0	0,00	0,07204
	S	32.398	6,19	200.385	0	0	0,00	0,05859
00796	P	79.985	2,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.548	5,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
00797	P	40.277	4,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.782	34,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
00798	P	18.589	10,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.605	10,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
00799	P	14.110	14,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.950	25,21	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	CtgΘ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00800	P	46.276	4,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.936	9,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
00801	P	96.687	2,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.789	6,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00802	P	124.826	1,61	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	18.289	10,96	200.386	0	0	0,00	0,00000
00803	P	195.896	1,02	200.388	0	0	2,50	0,06886
	S	38.571	5,20	200.385	0	0	0,00	0,06407
00804	P	172.534	1,33	229.412	0	0	0,00	0,06886
	S	126.739	1,58	200.467	0	0	0,00	0,06407
00805	P	149.574	1,53	229.383	0	0	0,00	0,06886
	S	169.226	1,18	200.385	0	0	0,00	0,06407
00806	P	187.921	1,07	200.387	0	0	0,00	0,06886
	S	39.338	5,09	200.387	0	0	0,00	0,06407
00807	P	140.685	1,42	200.385	0	0	0,00	0,06886
	S	28.943	6,92	200.385	0	0	0,00	0,06407
00808	P	80.394	2,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.263	17,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00809	P	64.043	3,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.576	23,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
00810	P	26.049	7,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.356	23,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00811	P	2.986	67,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.039	11,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
00812	P	25.732	7,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.733	42,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
00813	P	58.622	3,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.627	8,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
00814	P	114.277	1,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.232	9,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
00815	P	140.901	1,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.136	14,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
00816	P	215.037	1,65	1.800.934	355.125	0	2,50	0,07463
	S	79.026	2,54	200.528	0	0	0,00	0,06324
00817	P	179.267	1,31	235.665	0	0	0,00	0,07463
	S	199.383	1,01	200.433	0	0	2,50	0,06324
00818	P	180.330	1,11	200.385	0	0	0,00	0,07463
	S	55.784	3,59	200.391	0	0	0,00	0,06324
00819	P	151.129	1,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.847	15,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
00820	P	99.107	2,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.925	8,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00821	P	51.879	3,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.057	49,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
00822	P	34.933	5,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.814	16,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
00823	P	4.773	41,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.498	26,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
00824	P	27.674	7,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.869	13,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00825	P	45.620	4,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	769	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00826	P	89.142	2,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.228	7,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00827	P	157.984	1,27	200.385	0	0	0,00	0,07371
	S	10.428	19,22	200.385	0	0	0,00	0,05221
00828	P	180.797	1,11	200.393	0	0	0,00	0,07371
	S	51.318	3,91	200.403	0	0	0,00	0,05221
00829	P	212.667	1,08	229.383	0	0	2,50	0,07371
	S	186.666	1,07	200.385	0	0	0,00	0,05221
00830	P	202.338	1,73	1.800.850	350.759	0	2,50	0,07371
	S	92.723	2,16	200.428	0	0	0,00	0,05221
00831	P	123.890	1,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.127	9,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
00832	P	119.584	1,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.739	20,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
00833	P	65.307	3,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.403	11,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
00834	P	33.913	5,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.848	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
00835	P	23.734	8,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.376	14,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
00836	P	3.791	52,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.411	45,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00837	P	14.730	13,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.349	16,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
00838	P	39.828	5,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.492	57,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
00839	P	83.566	2,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.212	9,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
00840	P	164.130	1,22	200.412	0	0	0,00	0,00000
	S	43.969	4,56	200.441	0	0	0,00	0,00000
00841	P	44.812	4,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	140.238	1,43	200.386	0	0	0,00	0,00000
00842	P	68.078	2,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	60.911	3,29	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00843	P	53.514	3,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	142.672	1,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
00844	P	33.191	6,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	106.199	1,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
00845	P	10.473	19,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	95.384	2,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
00846	P	34.629	5,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	50.931	3,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
00847	P	3.099	64,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.358	9,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
00848	P	7.689	26,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.206	16,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
00849	P	9.269	21,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.990	16,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
00850	P	3.327	60,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.318	6,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
00851	P	16.358	12,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	41.869	4,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
00852	P	7.473	26,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	69.150	2,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
00853	P	8.579	23,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	88.070	2,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00854	P	22.853	8,77	200.395	0	0	0,00	0,00000
	S	121.163	1,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00855	P	142.955	1,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	57.407	3,49	200.468	0	0	0,00	0,00000
00856	P	47.527	4,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	148.753	1,35	200.386	0	0	0,00	0,00000
00857	P	37.227	5,38	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	102.865	1,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
00858	P	11.740	17,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	68.508	2,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00859	P	8.281	24,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	61.002	3,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00860	P	26.208	7,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.171	6,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
00861	P	9.118	21,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.966	11,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
00862	P	3.410	58,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.201	8,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
00863	P	8.012	25,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.632	5,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
00864	P	27.462	7,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	44.778	4,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
00865	P	70.809	2,83	200.441	0	0	0,00	0,00000
	S	46.247	4,33	200.427	0	0	0,00	0,00000
00866	P	51.693	3,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	68.613	2,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
00867	P	9.711	20,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	62.228	3,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
00868	P	13.979	14,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	42.419	4,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
00869	P	6.289	31,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.765	9,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
00870	P	7.400	27,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.320	11,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
00871	P	5.001	40,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.736	22,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00872	P	6.463	31,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.655	43,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
00873	P	959	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.582	26,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
00874	P	4.024	49,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.415	37,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
00875	P	2.513	79,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.558	30,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
00876	P	3.154	63,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.693	29,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
00877	P	2.940	68,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.683	35,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
00878	P	1.779	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.832	34,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
00879	P	1.599	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.706	54,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
00880	P	1.291	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.785	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01176	P	2.128	94,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.155	15,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
01177	P	66.911	2,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.078	7,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
01178	P	95.891	2,09	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	70.934	2,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01179	P	1.332	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	758	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01180	P	99.708	2,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	67.964	2,95	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	CtgΘ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01181	P	71.574	2,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.949	8,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
01182	P	22.147	9,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.554	23,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
01183	P	5.399	37,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.458	44,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
01184	P	4.664	42,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.623	55,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01185	P	13.201	15,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.674	42,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01186	P	40.438	4,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.069	33,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01187	P	127.869	1,57	200.385	0	0	0,00	0,07371
	S	34.988	5,73	200.392	0	0	0,00	0,05221
01188	P	227.892	1,01	229.383	0	0	2,50	0,07371
	S	50.879	3,94	200.386	0	0	0,00	0,05221
01189	P	75.894	2,64	200.385	0	0	0,00	0,07371
	S	12.750	15,72	200.385	0	0	0,00	0,05221
01190	P	25.729	7,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.583	30,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
01191	P	6.659	30,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.719	42,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
01192	P	5.150	38,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.372	37,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
01193	P	24.402	8,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.050	28,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
01194	P	77.045	2,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.687	18,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
01195	P	226.254	1,04	235.586	0	0	2,50	0,07463
	S	34.819	5,76	200.385	0	0	0,00	0,06324
01196	P	135.554	1,48	200.385	0	0	0,00	0,07463
	S	37.599	5,33	200.385	0	0	0,00	0,06324
01197	P	44.204	4,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.224	27,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01198	P	14.317	14,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.419	31,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
01199	P	1.869	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.446	36,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
01200	P	11.103	18,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.796	25,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01201	P	40.807	4,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.360	19,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01202	P	128.478	1,56	200.395	0	0	0,00	0,00000
	S	11.092	18,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01203	P	106.056	1,89	200.408	0	0	0,00	0,00000
	S	11.950	16,77	200.393	0	0	0,00	0,00000
01204	P	30.384	6,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.026	24,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01205	P	8.700	23,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.175	27,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01206	P	3.591	55,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.885	34,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
01207	P	18.948	10,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.429	23,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01208	P	58.939	3,40	200.385	0	0	0,00	0,07204
	S	8.737	22,94	200.385	0	0	0,00	0,05859
01209	P	170.007	1,18	200.385	0	0	0,00	0,07204
	S	57.452	3,49	200.385	0	0	0,00	0,05859
01210	P	205.243	1,15	235.586	0	0	2,50	0,07204
	S	36.498	5,49	200.388	0	0	0,00	0,05859
01211	P	67.649	2,96	200.386	0	0	0,00	0,07204
	S	13.399	14,96	200.385	0	0	0,00	0,05859
01212	P	20.709	9,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.471	26,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01213	P	3.647	54,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.313	27,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
01214	P	10.254	19,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.155	32,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01215	P	33.590	5,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.984	28,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01216	P	101.120	1,98	200.385	0	0	0,00	0,05529
	S	4.009	49,98	200.385	0	0	0,00	0,06294
01217	P	120.231	1,67	200.385	0	0	0,00	0,05529
	S	14.095	14,22	200.422	0	0	0,00	0,06294
01218	P	41.093	4,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.109	28,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
01219	P	12.921	15,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.937	25,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01220	P	9.113	21,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.111	21,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
01221	P	37.413	5,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.071	24,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01222	P	111.777	1,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.279	7,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
01223	P	18.938	10,58	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	75.186	2,67	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01224	P	21.019	9,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.670	12,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
01225	P	8.000	25,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.132	63,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
01226	P	3.679	54,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.867	34,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01227	P	6.750	29,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.729	42,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01228	P	16.212	12,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.023	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01229	P	38.233	5,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.262	8,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
01230	P	20.140	9,95	200.426	0	0	0,00	0,00000
	S	126.554	1,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
01231	P	49.788	4,02	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	60.978	3,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01232	P	29.374	6,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.226	21,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
01233	P	10.645	18,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.002	50,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01234	P	1.162	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.490	30,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
01235	P	9.363	21,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.958	50,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
01236	P	27.174	7,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.190	24,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01237	P	48.962	4,09	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	57.243	3,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
01238	P	22.089	9,07	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	126.848	1,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
01239	P	40.282	4,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.298	7,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01240	P	17.078	11,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.157	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01241	P	5.107	39,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.263	38,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01242	P	2.927	68,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.888	34,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
01243	P	14.093	14,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.612	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01244	P	35.183	5,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.676	10,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01245	P	47.912	4,18	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	86.428	2,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01246	P	47.985	4,18	200.405	0	0	0,00	0,00000
	S	80.780	2,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01247	P	27.941	7,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.410	19,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01248	P	9.902	20,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.549	56,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
01249	P	1.843	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.530	36,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
01250	P	5.703	35,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.422	45,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01251	P	19.368	10,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.179	63,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
01252	P	43.926	4,56	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	35.912	5,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
01253	P	10.791	18,57	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	119.283	1,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
01254	P	44.162	4,54	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	43.380	4,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
01255	P	22.106	9,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.817	41,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
01256	P	5.483	36,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.161	48,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
01257	P	2.535	79,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.612	43,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
01258	P	12.067	16,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.437	82,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
01259	P	33.571	5,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.992	16,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01260	P	55.161	3,63	200.430	0	0	0,00	0,00000
	S	88.921	2,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01261	P	51.904	3,86	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	98.562	2,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
01262	P	41.601	4,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.357	11,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
01263	P	16.093	12,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.625	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01264	P	3.393	59,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.567	56,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01265	P	10.960	18,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.616	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01266	P	34.634	5,79	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	21.158	9,47	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01267	P	48.646	4,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	72.232	2,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01268	P	14.580	13,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.633	5,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01269	P	6.720	29,82	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	12.266	16,34	200.386	0	0	0,00	0,00000
01270	P	4.449	45,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.163	38,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
01271	P	3.596	55,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.632	26,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
01272	P	4.042	49,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.057	24,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01273	P	5.644	35,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.135	32,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01274	P	10.369	19,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.449	58,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01275	P	10.688	18,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.425	9,81	200.386	0	0	0,00	0,00000
01276	P	6.327	31,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.749	6,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01277	P	13.674	14,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.546	19,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01278	P	9.256	21,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.725	42,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01279	P	3.218	62,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.974	22,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
01280	P	2.222	90,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.976	22,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01281	P	7.892	25,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.842	41,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
01282	P	12.338	16,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.601	23,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
01283	P	6.243	32,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.901	6,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01284	P	11.209	17,88	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	20.184	9,93	200.386	0	0	0,00	0,00000
01285	P	11.098	18,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.603	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01286	P	5.110	39,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.565	26,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
01287	P	946	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.439	21,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
01288	P	3.651	54,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.165	24,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
01289	P	9.426	21,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.113	94,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01290	P	10.950	18,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.479	13,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
01291	P	3.617	55,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.306	6,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
01292	P	12.995	15,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.663	20,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01293	P	8.548	23,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.787	41,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
01294	P	2.656	75,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.204	21,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01295	P	892	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.651	20,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
01296	P	5.122	39,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.870	29,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
01297	P	10.587	18,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.753	72,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
01298	P	9.160	21,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.309	8,98	200.387	0	0	0,00	0,00000
01299	P	7.407	27,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.323	7,91	200.386	0	0	0,00	0,00000
01300	P	11.133	18,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.097	39,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01301	P	5.674	35,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.534	30,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01302	P	398	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.940	22,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01303	P	4.238	47,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.667	26,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
01304	P	10.927	18,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.555	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01305	P	15.419	13,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.992	14,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01306	P	4.453	45,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.819	5,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
01307	P	16.282	12,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.060	9,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
01308	P	14.221	14,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.829	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01309	P	6.323	31,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.083	28,29	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01310	P	2.712	73,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.244	27,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01311	P	6.921	28,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.888	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01312	P	8.726	22,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.343	13,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01313	P	3.768	53,18	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	25.696	7,80	200.391	0	0	0,00	0,00000
01314	P	5.131	39,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.056	39,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
01315	P	2.641	75,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.070	28,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01316	P	4.681	42,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.932	25,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
01317	P	4.001	50,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.085	24,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
01318	P	2.799	71,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.776	25,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01319	P	2.601	77,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.479	30,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01320	P	3.003	66,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.870	69,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01321	P	1.085	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.474	23,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
01322	P	4.103	48,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.932	40,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
01323	P	3.813	52,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.397	31,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01324	P	2.091	95,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.901	22,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
01325	P	491	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.778	20,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
01326	P	1.424	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.997	22,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
01327	P	3.124	64,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.572	30,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
01328	P	3.537	56,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.316	60,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
01329	P	1.697	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.078	28,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01330	P	3.595	55,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.928	51,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
01331	P	2.490	80,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.947	25,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
01332	P	979	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.487	21,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
01333	P	254	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.792	20,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
01334	P	1.711	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.574	23,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01335	P	3.046	65,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.269	38,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
01336	P	2.365	84,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.125	39,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01337	P	3.321	60,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.011	66,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
01338	P	3.123	64,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.663	30,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01339	P	1.665	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.383	21,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
01340	P	409	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.369	19,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
01341	P	647	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.998	20,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01342	P	2.150	93,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.122	24,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01343	P	3.312	60,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.646	75,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
01344	P	559	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.169	32,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01345	P	3.116	64,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.512	79,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01346	P	2.153	93,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.943	25,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
01347	P	501	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.566	20,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
01348	P	1.111	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.456	21,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
01349	P	2.506	79,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.467	26,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
01350	P	4.043	49,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.378	59,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01351	P	3.893	51,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.647	30,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01352	P	3.928	51,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.653	20,76	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01353	P	5.568	35,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.470	57,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
01354	P	4.417	45,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.213	27,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
01355	P	2.361	84,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.986	22,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
01356	P	1.420	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.558	23,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01357	P	2.017	99,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.544	36,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
01358	P	2.759	72,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.982	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01359	P	5.200	38,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.437	58,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
01360	P	1.120	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.314	31,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01361	P	4.623	43,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.505	30,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01362	P	4.659	43,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.279	31,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
01363	P	2.974	67,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.205	32,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01364	P	1.329	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.167	32,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
01365	P	715	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.532	36,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
01366	P	584	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.435	58,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01367	P	868	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.743	73,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
01368	P	1.368	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.373	37,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01369	P	682	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.341	27,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
01370	P	302	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.969	25,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01371	P	265	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.049	24,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01372	P	232	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.564	26,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
01373	P	952	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.688	35,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
01374	P	611	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.168	63,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01375	P	954	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.201	47,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01376	P	556	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.659	30,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
01377	P	265	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.801	25,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01378	P	434	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.420	23,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01379	P	586	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.528	23,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
01380	P	237	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.776	25,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01381	P	807	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.173	38,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01382	P	479	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.133	63,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01383	P	1.220	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.419	36,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
01384	P	552	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.659	26,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
01385	P	230	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.323	24,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01386	P	315	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.483	23,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
01387	P	525	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.277	24,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01388	P	471	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.972	28,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01389	P	847	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.171	48,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01390	P	660	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.089	49,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
01391	P	444	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.890	29,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01392	P	492	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.140	24,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
01393	P	523	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.196	24,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
01394	P	310	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.716	25,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01395	P	571	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.581	30,45	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01396	P	1.077	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.536	56,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01397	P	265	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	929	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01398	P	1.758	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.508	57,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
01399	P	1.937	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.483	30,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
01400	P	1.670	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.445	26,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01401	P	1.606	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.808	25,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01402	P	1.160	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.449	26,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01403	P	909	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.917	33,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01404	P	2.964	67,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.502	44,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
01405	P	3.143	63,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.640	43,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
01406	P	3.117	64,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.295	37,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
01407	P	4.598	43,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.185	47,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
01408	P	3.627	55,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.691	54,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01409	P	1.886	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.556	56,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
01410	P	637	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.548	56,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01411	P	205	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.211	62,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01412	P	166	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.951	67,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01413	P	407	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.497	57,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
01414	P	146	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.438	45,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01415	P	194	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.794	41,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01416	P	131	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.010	40,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01417	P	439	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.027	39,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
01418	P	335	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.716	42,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
01419	P	237	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.874	51,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
01420	P	241	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.494	57,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
01421	P	244	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.053	49,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
01422	P	799	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.308	37,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
01423	P	662	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.890	34,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01424	P	668	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.213	32,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01425	P	709	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.233	32,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01426	P	376	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.661	35,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
01427	P	365	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.608	43,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
01428	P	661	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.505	44,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01429	P	659	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.162	38,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01430	P	684	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.293	37,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
01431	P	260	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.231	38,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01432	P	594	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.240	38,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
01433	P	679	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.120	39,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
01434	P	263	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.460	44,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01435	P	179	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.909	51,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
01436	P	117	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.476	44,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01437	P	532	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.164	38,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01438	P	545	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.308	37,75	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01439	P	69	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.207	38,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01440	P	399	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.978	40,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01441	P	377	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.299	46,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
01442	P	211	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.115	64,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
01443	P	694	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.056	65,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
01444	P	911	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.140	48,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
01445	P	867	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.616	43,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01446	P	1.190	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.534	44,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
01447	P	1.484	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.432	45,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01448	P	990	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.315	46,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
01449	P	1.480	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.860	51,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
01450	P	3.444	58,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.264	10,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01451	P	458	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.309	27,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
01452	P	3.014	66,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.207	47,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
01453	P	3.317	60,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.001	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01454	P	2.396	83,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.209	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01455	P	1.262	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.505	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01456	P	563	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.667	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01457	P	334	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.789	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01458	P	170	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.895	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01459	P	112	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.889	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01460	P	249	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.781	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01461	P	115	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.755	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01462	P	271	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.797	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01463	P	418	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.892	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01464	P	272	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.002	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01465	P	263	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.117	94,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01466	P	615	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.474	81,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01467	P	1.020	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.748	72,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01468	P	1.128	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.095	64,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01469	P	663	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.406	58,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01470	P	693	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.558	56,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01471	P	526	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.490	57,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
01472	P	557	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.363	59,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
01473	P	730	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.334	60,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01474	P	840	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.198	62,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01475	P	914	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.539	78,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01476	P	537	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.240	89,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
01477	P	505	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.142	93,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
01478	P	608	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.173	92,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
01479	P	457	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.219	90,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
01480	P	178	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.439	82,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
01481	P	254	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.368	84,62	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01482	P	374	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.217	90,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01483	P	529	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.181	91,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
01484	P	268	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.060	97,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
01485	P	775	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.072	96,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01486	P	833	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.160	92,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01487	P	501	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.218	90,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01488	P	479	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.198	91,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
01489	P	665	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.073	96,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01490	P	625	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.787	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01491	P	820	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.334	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01492	P	1.278	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	849	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01493	P	1.329	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	743	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01494	P	295	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	579	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01495	P	1.801	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.346	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01496	P	3.672	54,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.040	8,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01497	P	4.733	42,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.615	17,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01498	P	1.663	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.523	56,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
01499	P	1.815	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.119	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01500	P	1.867	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.055	97,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
01501	P	1.418	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.708	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01502	P	1.257	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.128	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01503	P	667	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.051	97,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01504	P	458	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.610	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01505	P	338	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	390	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01506	P	67	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	661	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01507	P	153	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	705	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01508	P	148	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	658	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01509	P	199	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	225	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01510	P	537	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.413	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01511	P	609	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.996	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01512	P	1.001	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.624	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01513	P	1.181	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.229	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01514	P	1.073	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.880	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01515	P	506	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.763	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01516	P	250	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	906	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01517	P	356	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.090	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01518	P	522	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.064	97,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
01519	P	1.199	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.366	84,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01520	P	1.397	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.324	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01521	P	985	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.544	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01522	P	627	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.414	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01523	P	487	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	939	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01524	P	289	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	255	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01525	P	194	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.505	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01526	P	259	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.375	84,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01527	P	550	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.124	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01528	P	190	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	829	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01529	P	348	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.574	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01530	P	696	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.803	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01531	P	756	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.623	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01532	P	291	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	752	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01533	P	175	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.023	99,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
01534	P	868	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.015	99,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
01535	P	1.180	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	517	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01536	P	1.106	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.706	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01537	P	1.343	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.278	87,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01538	P	1.526	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.344	85,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
01539	P	1.075	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.949	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01540	P	1.455	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.311	86,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01541	P	10.720	18,69	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	76.898	2,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
01542	P	29.178	6,87	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	39.803	5,03	200.387	0	0	0,00	0,00000
01543	P	15.565	12,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.650	18,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01544	P	3.391	59,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.134	93,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01545	P	2.051	97,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.619	55,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01546	P	2.808	71,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.062	65,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
01547	P	3.094	64,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.299	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01548	P	2.846	70,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.087	49,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
01549	P	756	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.680	35,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01550	P	1.730	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.263	88,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
01551	P	1.251	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	899	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01552	P	617	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.984	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01553	P	274	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.999	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01554	P	1.006	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	813	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01555	P	1.641	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.998	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01556	P	1.156	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.508	36,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
01557	P	2.403	83,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.763	42,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01558	P	2.332	85,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.609	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01559	P	1.516	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.173	92,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
01560	P	501	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.513	79,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01561	P	1.044	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.302	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01562	P	1.445	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.756	72,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01563	P	944	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.517	36,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01564	P	802	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.307	37,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
01565	P	2.373	84,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.997	66,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
01566	P	2.209	90,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.846	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01567	P	1.206	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.592	77,31	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01568	P	860	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.988	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01569	P	1.015	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	676	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01570	P	1.667	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.276	88,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01571	P	1.024	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.800	29,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01572	P	2.112	94,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.840	34,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01573	P	2.054	97,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.068	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01574	P	1.263	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.209	90,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01575	P	706	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.984	67,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01576	P	737	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.577	77,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
01577	P	1.507	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	698	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01578	P	2.244	89,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.288	46,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
01579	P	398	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.822	22,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01580	P	3.076	65,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.577	35,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01581	P	2.754	72,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	217	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01582	P	2.097	95,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.204	90,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01583	P	1.712	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.972	67,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
01584	P	1.032	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.218	90,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01585	P	843	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.049	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01586	P	3.416	58,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.088	49,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01587	P	67.019	2,99	200.397	0	0	0,00	0,00000
	S	125.279	1,60	200.397	0	0	0,00	0,00000
01588	P	47.296	4,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.754	9,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01589	P	10.549	19,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.625	43,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
01590	P	1.305	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.920	40,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
01591	P	4.530	44,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.681	54,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
01592	P	6.996	28,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.769	72,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01593	P	7.732	25,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.013	28,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
01594	P	3.749	53,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.784	10,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01595	P	4.877	41,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.782	14,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
01596	P	5.528	36,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.285	46,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
01597	P	3.350	59,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	304	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01598	P	515	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.768	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01599	P	2.732	73,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	530	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01600	P	5.272	38,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.938	50,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
01601	P	4.663	42,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.844	15,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
01602	P	3.131	64,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.265	10,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
01603	P	6.423	31,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.362	23,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01604	P	5.159	38,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.913	68,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
01605	P	1.555	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.173	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01606	P	3.029	66,16	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	2.399	83,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
01607	P	6.250	32,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.155	24,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
01608	P	4.020	49,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.697	12,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01609	P	4.021	49,84	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	20.875	9,60	200.396	0	0	0,00	0,00000
01610	P	6.340	31,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.816	14,50	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01611	P	4.928	40,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.725	53,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
01612	P	3.314	60,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.511	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01613	P	1.223	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.739	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01614	P	3.787	52,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.415	45,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01615	P	5.937	33,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.246	32,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01616	P	5.491	36,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.313	15,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
01617	P	1.812	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.624	8,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01618	P	7.147	28,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.675	18,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01619	P	6.112	32,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.782	72,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
01620	P	2.464	81,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.256	88,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01621	P	1.256	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.582	77,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
01622	P	4.979	40,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.040	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01623	P	7.648	26,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.794	25,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
01624	P	6.533	30,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.923	8,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01625	P	5.394	37,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.337	7,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
01626	P	8.684	23,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.641	18,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01627	P	6.724	29,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.918	68,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01628	P	2.799	71,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	759	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01629	P	1.667	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.088	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01630	P	3.427	58,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.750	29,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01631	P	2.793	71,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.727	15,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01632	P	42.880	4,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	96.566	2,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01633	P	83.955	2,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	45.103	4,44	200.386	0	0	0,00	0,00000
01634	P	19.793	10,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.756	12,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
01635	P	4.522	44,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.616	30,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01636	P	4.201	47,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.483	44,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01637	P	10.638	18,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.742	73,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01638	P	19.829	10,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.659	17,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
01639	P	19.588	10,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.213	6,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
01640	P	6.306	31,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	49.282	4,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01641	P	19.047	10,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.518	9,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01642	P	12.956	15,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.391	37,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
01643	P	3.621	55,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	937	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01644	P	3.408	58,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	968	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01645	P	12.167	16,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.544	36,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
01646	P	17.571	11,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.077	9,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
01647	P	8.867	22,60	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	46.265	4,33	200.389	0	0	0,00	0,00000
01648	P	16.723	11,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.579	6,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01649	P	17.440	11,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.286	15,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01650	P	7.872	25,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.431	82,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
01651	P	4.487	44,66	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	3.259	61,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
01652	P	14.169	14,17	200.770	0	0	0,00	0,00000
	S	10.027	20,02	200.770	0	0	0,00	0,00000
01653	P	20.163	9,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.136	5,70	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01654	P	13.842	14,49	200.597	0	0	0,00	0,00000
	S	45.636	4,41	201.303	0	0	0,00	0,00000
01655	P	14.266	14,05	200.398	0	0	0,00	0,00000
	S	51.128	3,92	200.399	0	0	0,00	0,00000
01656	P	18.790	10,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.418	9,36	200.387	0	0	0,00	0,00000
01657	P	10.888	18,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.047	24,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01658	P	2.034	98,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.075	49,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
01659	P	6.267	31,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.403	27,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01660	P	11.947	16,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.254	10,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
01661	P	20.741	9,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.854	8,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01662	P	11.088	18,07	200.397	0	0	0,00	0,00000
	S	52.693	3,80	200.397	0	0	0,00	0,00000
01663	P	18.430	10,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	44.637	4,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
01664	P	21.146	9,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.487	12,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01665	P	10.949	18,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.828	70,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
01666	P	1.624	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.265	88,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01667	P	7.747	25,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	523	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01668	P	19.854	10,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.757	17,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01669	P	25.486	7,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	34.021	5,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
01670	P	5.261	38,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	72.455	2,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01671	P	25.356	7,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	43.199	4,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
01672	P	23.323	8,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.900	11,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
01673	P	9.942	20,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.593	55,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01674	P	3.601	55,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.945	68,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01675	P	11.826	16,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.243	16,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01676	P	11.806	16,97	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	33.335	6,01	200.386	0	0	0,00	0,00000
01677	P	1.871	NS	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	38.738	5,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
01678	P	7.099	28,23	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	41.564	4,82	200.388	0	0	0,00	0,00000
01679	P	13.640	14,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.962	11,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
01680	P	7.184	27,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.353	27,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01681	P	1.636	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.595	55,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01682	P	8.575	23,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.606	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01683	P	23.935	8,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.554	44,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01684	P	58.741	3,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.548	6,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
01685	P	73.773	2,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	124.597	1,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
01686	P	119.939	1,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	74.477	2,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01687	P	37.716	5,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.407	13,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
01688	P	13.231	15,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.116	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01689	P	27	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.810	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01690	P	12.196	16,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	759	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01691	P	35.993	5,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.021	15,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01692	P	68.324	2,93	200.385	0	0	0,00	0,06698
	S	62.987	3,18	200.385	0	0	0,00	0,05104
01693	P	19.986	10,03	200.448	0	0	0,00	0,06698
	S	150.415	1,33	200.448	0	0	0,00	0,05104
01694	P	51.786	3,87	200.385	0	0	0,00	0,06698
	S	33.175	6,04	200.385	0	0	0,00	0,05104
01695	P	22.750	8,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.923	33,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01696	P	9.009	22,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.323	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01697	P	22.544	8,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.366	31,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01698	P	51.327	3,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.276	7,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
01699	P	35.493	5,66	200.886	0	0	0,00	0,00000
	S	89.242	2,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01700	P	65.599	3,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	124.590	1,61	200.794	0	0	0,00	0,00000
01701	P	70.869	2,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	97.563	2,06	200.835	0	0	0,00	0,00000
01702	P	36.336	5,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.167	9,94	200.395	0	0	0,00	0,00000
01703	P	11.256	17,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.725	35,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01704	P	9.732	20,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.868	29,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01705	P	24.438	8,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.023	6,90	200.386	0	0	0,00	0,00000
01706	P	30.747	6,52	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	37.472	5,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
01707	P	75.648	2,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	61.380	3,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
01708	P	7.807	25,67	200.405	0	0	0,00	0,00000
	S	176.336	1,14	200.405	0	0	0,00	0,00000
01709	P	74.980	2,67	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	38.480	5,21	200.393	0	0	0,00	0,00000
01710	P	30.593	6,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.947	28,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
01711	P	8.438	23,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	859	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01712	P	4.009	49,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.949	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01713	P	22.004	9,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.252	61,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
01714	P	59.128	3,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.763	7,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
01715	P	91.612	2,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	128.872	1,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
01716	P	86.274	2,32	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	159.902	1,25	200.415	0	0	0,00	0,00000
01717	P	70.880	2,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.378	5,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
01718	P	28.633	7,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.326	27,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
01719	P	4.036	49,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.153	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01720	P	19.359	10,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.101	28,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
01721	P	51.829	3,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.538	5,48	200.388	0	0	0,00	0,00000
01722	P	17.322	11,57	200.398	0	0	0,00	0,00000
	S	116.159	1,73	200.386	0	0	0,00	0,00000
01723	P	4.951	40,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.486	8,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01724	P	5.041	39,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.863	15,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
01725	P	3.481	57,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.866	25,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01726	P	1.510	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.906	33,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
01727	P	4.778	41,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.500	44,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
01728	P	13.516	14,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.011	49,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01729	P	39.616	5,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.377	59,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01730	P	133.804	1,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.746	11,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
01731	P	221.411	1,04	229.383	0	0	2,50	0,07675
	S	134.574	1,70	229.387	0	0	0,00	0,00853
01732	P	80.471	2,49	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	15.705	12,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
01733	P	24.088	8,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.693	54,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
01734	P	6.484	30,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.086	96,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
01735	P	5.416	37,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.251	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01736	P	21.674	9,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	371	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01737	P	70.728	2,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.011	33,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
01738	P	195.864	1,20	235.588	0	0	2,50	0,06698
	S	23.366	9,82	229.383	0	0	0,00	0,05104
01739	P	141.688	1,41	200.391	0	0	0,00	0,06698
	S	8.385	23,90	200.388	0	0	0,00	0,05104

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01740	P	40.930	4,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.937	50,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01741	P	12.855	15,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.418	82,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01742	P	7.789	25,73	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	2.112	94,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
01743	P	34.945	5,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.016	66,49	200.530	0	0	0,00	0,00000
01744	P	72.012	2,78	200.437	0	0	0,00	0,00000
	S	31.061	6,51	202.147	0	0	0,00	0,00000
01745	P	96.593	2,08	200.448	0	0	0,00	0,00000
	S	15.812	12,68	200.472	0	0	0,00	0,00000
01746	P	31.651	6,33	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	4.853	41,29	200.386	0	0	0,00	0,00000
01747	P	3.612	55,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.196	62,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01748	P	30.146	6,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.666	42,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
01749	P	71.960	2,78	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	10.924	18,34	200.386	0	0	0,00	0,00000
01750	P	230.494	1,02	235.586	0	0	2,50	0,06759
	S	4.514	52,19	235.586	0	0	0,00	0,00859
01751	P	147.931	1,35	200.385	0	0	0,00	0,05716
	S	4.465	44,88	200.385	0	0	0,00	0,00863
01752	P	46.736	4,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.945	40,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
01753	P	15.368	13,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.053	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01754	P	2.704	74,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.097	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01755	P	9.383	21,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.633	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01756	P	38.782	5,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.453	81,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01757	P	137.689	1,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.664	15,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01758	P	181.805	1,10	200.386	0	0	0,00	0,05310
	S	11.613	17,26	200.385	0	0	0,00	0,00863
01759	P	52.324	3,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.849	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01760	P	14.836	13,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	661	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01761	P	7.173	27,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	468	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01762	P	39.221	5,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.804	52,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
01763	P	131.589	1,52	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	1.267	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01764	P	129.842	1,77	229.388	0	0	0,00	0,00000
	S	3.298	69,55	229.388	0	0	0,00	0,00000
01765	P	4.271	46,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.491	30,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01766	P	2.294	87,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.659	18,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01767	P	2.165	92,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.755	11,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
01768	P	3.199	62,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.529	12,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
01769	P	8.320	24,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.432	11,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
01770	P	20.717	9,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.731	14,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
01771	P	46.121	4,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.642	6,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
01772	P	22.989	8,72	200.406	0	0	0,00	0,00000
	S	139.231	1,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
01773	P	55.630	3,60	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	71.585	2,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01774	P	34.828	5,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.078	9,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
01775	P	12.806	15,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.417	45,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01776	P	1.280	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	519	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01777	P	13.358	15,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	231	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01778	P	32.468	6,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.001	18,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
01779	P	55.307	3,62	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	56.973	3,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
01780	P	14.657	13,67	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	132.382	1,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
01781	P	47.805	4,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	34.412	5,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01782	P	21.652	9,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.607	23,28	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01783	P	9.516	21,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.065	65,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
01784	P	23.831	8,41	200.393	0	0	0,00	0,00000
	S	7.155	28,01	200.393	0	0	0,00	0,00000
01785	P	56.094	3,58	200.747	0	0	0,00	0,00000
	S	22.425	8,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
01786	P	51.153	3,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	67.962	2,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
01787	P	70.681	2,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	61.691	3,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01788	P	88.023	2,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	63.106	3,18	200.739	0	0	0,00	0,00000
01789	P	49.915	4,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.097	11,72	200.395	0	0	0,00	0,00000
01790	P	17.989	11,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.316	37,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01791	P	6.702	29,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.423	27,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01792	P	21.372	9,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.109	7,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01793	P	32.672	6,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.233	5,69	200.387	0	0	0,00	0,00000
01794	P	56.596	3,54	200.394	0	0	0,00	0,00000
	S	60.912	3,29	200.394	0	0	0,00	0,00000
01795	P	14.701	13,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	125.935	1,59	200.411	0	0	0,00	0,00000
01796	P	57.609	3,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	37.145	5,39	200.396	0	0	0,00	0,00000
01797	P	25.588	7,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.504	26,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01798	P	9.473	21,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.955	33,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
01799	P	3.330	60,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.775	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01800	P	20.106	9,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.323	37,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
01801	P	54.493	3,68	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	31.296	6,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
01802	P	74.936	2,67	200.422	0	0	0,00	0,00000
	S	114.126	1,76	200.391	0	0	0,00	0,00000
01803	P	63.199	3,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	144.504	1,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01804	P	64.326	3,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	41.760	4,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01805	P	27.349	7,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.572	23,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
01806	P	3.626	55,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.570	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01807	P	18.623	10,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.124	24,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01808	P	51.155	3,92	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	36.099	5,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
01809	P	14.750	13,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	122.011	1,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
01810	P	5.703	35,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.376	10,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01811	P	5.098	39,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.897	8,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
01812	P	7.589	26,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.701	6,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01813	P	5.560	36,04	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	43.243	4,63	200.387	0	0	0,00	0,00000
01814	P	6.376	31,43	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	38.637	5,19	200.386	0	0	0,00	0,00000
01815	P	9.865	20,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	47.379	4,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
01816	P	18.442	10,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.591	9,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
01817	P	17.091	11,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	35.024	5,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
01818	P	8.385	23,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	45.653	4,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01819	P	15.467	12,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.656	8,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
01820	P	11.080	18,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.459	23,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
01821	P	2.220	90,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	788	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01822	P	8.914	22,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.617	43,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
01823	P	14.477	13,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.131	28,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
01824	P	10.215	19,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.253	38,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01825	P	5.435	36,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	34.678	5,78	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01826	P	16.372	12,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.389	7,06	200.389	0	0	0,00	0,00000
01827	P	15.420	13,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.794	15,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01828	P	7.727	25,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.152	48,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
01829	P	5.908	33,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.020	66,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
01830	P	21.051	9,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.959	22,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01831	P	41.007	4,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.674	7,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01832	P	56.430	3,56	200.661	0	0	0,00	0,00000
	S	27.921	7,19	200.697	0	0	0,00	0,00000
01833	P	47.709	4,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.480	12,16	200.403	0	0	0,00	0,00000
01834	P	27.020	7,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.463	26,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
01835	P	7.077	28,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.371	59,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
01836	P	6.759	29,65	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	4.304	46,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01837	P	12.150	16,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.470	21,16	200.386	0	0	0,00	0,00000
01838	P	20.423	9,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.216	11,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
01839	P	11.156	17,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.951	5,42	200.399	0	0	0,00	0,00000
01840	P	12.385	16,18	200.395	0	0	0,00	0,00000
	S	31.294	6,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
01841	P	16.362	12,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.466	23,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01842	P	10.731	18,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.522	9,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
01843	P	8.184	24,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.168	16,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01844	P	5.298	37,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.260	88,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01845	P	15.335	13,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.934	16,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
01846	P	21.529	9,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	30.759	6,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
01847	P	5.830	34,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	68.215	2,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
01848	P	20.062	9,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.761	5,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
01849	P	19.829	10,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.174	12,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01850	P	8.685	23,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.511	57,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
01851	P	2.414	83,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.718	73,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
01852	P	10.833	18,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.146	17,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
01853	P	12.077	16,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	32.068	6,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01854	P	2.663	75,25	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	41.729	4,80	200.393	0	0	0,00	0,00000
01855	P	3.615	55,43	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	35.975	5,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
01856	P	20.851	9,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	39.015	5,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
01857	P	16.087	12,46	200.422	0	0	0,00	0,00000
	S	97.526	2,06	200.422	0	0	0,00	0,00000
01858	P	6.072	33,00	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	70.227	2,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
01859	P	22.009	9,11	200.459	0	0	0,00	0,00000
	S	99.243	2,02	200.459	0	0	0,00	0,00000
01860	P	47.938	4,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	91.536	2,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
01861	P	36.616	5,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.845	8,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01862	P	14.631	13,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.872	10,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
01863	P	7.236	27,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.420	13,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01864	P	3.943	50,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.848	34,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
01865	P	3.167	63,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	896	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01866	P	11.603	17,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.515	26,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01867	P	19.358	10,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.720	10,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
01868	P	10.376	19,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.323	5,52	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01869	P	13.177	15,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.604	20,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
01870	P	13.593	14,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.931	22,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
01871	P	9.887	20,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.384	31,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01872	P	5.483	36,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.511	79,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01873	P	2.596	77,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	657	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01874	P	9.555	20,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.024	99,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
01875	P	24.709	8,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.610	30,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01876	P	45.533	4,40	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	12.761	15,70	200.390	0	0	0,00	0,00000
01877	P	74.223	2,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.855	18,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
01878	P	44.409	4,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.794	10,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01879	P	29.062	6,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.038	28,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
01880	P	11.764	17,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.602	77,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
01881	P	5.702	35,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.609	43,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01882	P	10.557	18,98	200.407	0	0	0,00	0,00000
	S	22.994	8,71	200.389	0	0	0,00	0,00000
01883	P	12.567	15,95	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	12.681	15,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
01884	P	22.011	9,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.734	22,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
01885	P	6.797	29,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.228	6,42	200.388	0	0	0,00	0,00000
01886	P	20.076	9,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.992	28,66	200.386	0	0	0,00	0,00000
01887	P	23.161	8,65	200.402	0	0	0,00	0,00000
	S	47.958	4,18	200.402	0	0	0,00	0,00000
01888	P	29.978	6,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	49.810	4,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
01889	P	20.359	9,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.769	13,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
01890	P	3.901	51,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.098	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01891	P	5.724	35,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.173	27,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
01892	P	7.307	27,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.756	9,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
01893	P	3.672	54,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.422	8,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01894	P	6.055	33,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.975	22,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
01895	P	5.084	39,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.769	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01896	P	2.150	93,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.641	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01897	P	960	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	938	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01898	P	2.604	76,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.223	38,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
01899	P	1.991	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.463	17,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01900	P	22.995	8,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	79.453	2,52	200.492	0	0	0,00	0,00000
01901	P	30.257	6,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.123	7,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
01902	P	92.995	2,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.386	10,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01903	P	117.373	1,71	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	45.412	4,41	200.392	0	0	0,00	0,00000
01904	P	51.679	3,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.040	6,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
01905	P	117.479	1,71	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	22.568	8,88	200.386	0	0	0,00	0,00000
01906	P	35.075	5,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.388	45,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01907	P	9.905	20,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.863	41,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01908	P	1.947	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.100	64,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
01909	P	2.626	76,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.201	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01910	P	9.942	20,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.759	53,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
01911	P	27.418	7,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.646	12,81	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01912	P	48.208	4,16	200.432	0	0	0,00	0,00000
	S	66.525	3,01	200.473	0	0	0,00	0,00000
01913	P	45.559	4,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	83.085	2,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01914	P	27.003	7,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.711	20,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
01915	P	11.252	17,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.310	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01916	P	5.070	39,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.195	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01917	P	1.433	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.124	64,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
01918	P	3.568	56,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.197	62,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
01919	P	13.546	14,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.711	73,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01920	P	30.953	6,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.487	44,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01921	P	61.350	3,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.610	18,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
01922	P	35.628	5,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.755	20,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
01923	P	17.792	11,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.028	66,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01924	P	4.241	47,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.711	73,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
01925	P	25.309	7,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.949	50,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01926	P	73.890	2,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.692	5,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
01927	P	30.937	6,48	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	4.023	49,81	200.388	0	0	0,00	0,00000
01928	P	68.192	2,94	200.398	0	0	0,00	0,00000
	S	8.668	23,12	200.398	0	0	0,00	0,00000
01929	P	46.721	4,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.105	32,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01930	P	66.415	3,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.365	16,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01931	P	62.815	3,19	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	13.353	15,01	200.387	0	0	0,00	0,00000
01932	P	16.228	12,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.787	52,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
01933	P	2.387	83,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.233	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01934	P	2.925	68,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.290	60,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
01935	P	2.228	89,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.940	28,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
01936	P	1.553	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.715	53,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
01937	P	1.719	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.805	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01938	P	1.669	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.902	51,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
01939	P	1.509	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.695	42,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
01940	P	949	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.768	53,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
01941	P	614	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.519	79,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
01942	P	1.465	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.385	59,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
01943	P	56.688	3,53	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	53.009	3,78	200.410	0	0	0,00	0,00000
01944	P	42.598	4,70	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	46.257	4,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
01945	P	125.957	1,59	200.406	0	0	0,00	0,00000
	S	85.141	2,35	200.406	0	0	0,00	0,00000
01946	P	27.864	7,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	89.307	2,24	200.388	0	0	0,00	0,00000
01947	P	110.929	2,07	229.383	0	0	0,00	0,00000
	S	85.621	2,68	229.383	0	0	0,00	0,00000
01948	P	149.447	1,54	229.430	0	0	0,00	0,00000
	S	82.232	2,79	229.383	0	0	0,00	0,00000
01949	P	59.305	3,38	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	27.765	7,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
01950	P	17.362	11,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.671	30,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01951	P	3.629	55,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.280	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01952	P	1.887	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.759	72,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
01953	P	5.968	33,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.913	68,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
01954	P	16.713	11,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	202	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01955	P	60.590	3,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.928	8,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
01956	P	1.437	NS	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	146.418	1,37	200.390	0	0	0,00	0,00000
01957	P	72.316	2,77	200.429	0	0	0,00	0,00000
	S	44.397	4,51	200.386	0	0	0,00	0,00000
01958	P	17.769	11,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.898	69,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
01959	P	6.240	32,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.657	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01960	P	2.381	84,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.133	48,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01961	P	731	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.782	41,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
01962	P	6.753	29,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.021	49,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
01963	P	19.193	10,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.835	70,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
01964	P	40.034	5,01	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	6.332	31,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
01965	P	65.728	3,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.843	22,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
01966	P	35.177	5,70	200.436	0	0	0,00	0,00000
	S	13.173	15,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
01967	P	23.061	8,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.059	49,37	200.387	0	0	0,00	0,00000
01968	P	7.835	25,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.818	52,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
01969	P	9.443	21,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.058	39,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
01970	P	18.217	11,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.752	6,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
01971	P	40.989	4,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.615	10,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
01972	P	25.941	7,72	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	16.171	12,39	200.386	0	0	0,00	0,00000
01973	P	7.521	26,64	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	46.410	4,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
01974	P	31.512	6,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.956	11,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
01975	P	43.907	4,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	59.020	3,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
01976	P	40.990	4,89	200.418	0	0	0,00	0,00000
	S	57.760	3,47	200.418	0	0	0,00	0,00000
01977	P	27.660	7,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.678	23,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
01978	P	3.825	52,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.054	97,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
01979	P	1.410	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.358	84,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
01980	P	2.128	94,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.008	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01981	P	1.727	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.006	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01982	P	920	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.889	69,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
01983	P	662	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.298	46,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
01984	P	1.041	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.039	39,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01985	P	1.324	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.120	39,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
01986	P	883	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.881	41,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
01987	P	968	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.528	44,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
01988	P	8.626	23,23	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	31.090	6,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
01989	P	4.372	45,83	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	26.142	7,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
01990	P	20.713	9,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	86.813	2,31	200.415	0	0	0,00	0,00000
01991	P	31.690	6,32	200.405	0	0	0,00	0,00000
	S	114.536	1,75	200.405	0	0	0,00	0,00000
01992	P	37.989	5,28	200.393	0	0	0,00	0,00000
	S	106.649	1,88	200.391	0	0	0,00	0,00000
01993	P	63.081	3,18	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	79.250	2,53	200.387	0	0	0,00	0,00000
01994	P	25.299	7,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.607	10,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
01995	P	7.427	26,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.858	51,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
01996	P	796	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.111	64,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
01997	P	3.494	57,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.277	61,15	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
01998	P	8.925	22,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.294	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
01999	P	18.383	10,90	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	9.730	20,59	200.387	0	0	0,00	0,00000
02000	P	22.965	8,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.359	5,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
02001	P	18.674	10,73	200.395	0	0	0,00	0,00000
	S	43.090	4,65	200.392	0	0	0,00	0,00000
02002	P	18.091	11,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.189	15,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
02003	P	8.215	24,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.003	66,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
02004	P	3.291	60,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.192	62,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
02005	P	826	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.646	43,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
02006	P	2.666	75,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.738	42,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
02007	P	10.451	19,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.172	63,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
02008	P	24.870	8,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.462	57,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
02009	P	47.878	4,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.282	16,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
02010	P	27.278	7,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.292	27,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
02011	P	13.682	14,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.019	39,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
02012	P	3.224	62,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.286	60,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
02013	P	3.801	52,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.009	40,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
02014	P	4.341	46,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.891	18,40	200.388	0	0	0,00	0,00000
02015	P	8.101	24,74	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	5.805	34,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
02016	P	5.404	37,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.052	19,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
02017	P	11.631	17,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.641	20,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
02018	P	16.602	12,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.250	21,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
02019	P	3.530	56,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.357	9,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
02020	P	14.400	13,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.940	22,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
02021	P	11.252	17,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.779	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02022	P	3.839	52,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.341	85,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
02023	P	1.165	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.580	77,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
02024	P	2.149	93,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.320	86,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
02025	P	1.881	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.665	75,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
02026	P	1.236	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.233	61,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
02027	P	445	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.500	57,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
02028	P	863	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.525	56,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
02029	P	982	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.647	54,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
02030	P	315	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.714	53,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
02031	P	1.635	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.950	67,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
02032	P	7.098	28,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.305	21,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
02033	P	46.712	4,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.253	9,89	200.388	0	0	0,00	0,00000
02034	P	161.207	1,24	200.397	0	0	0,00	0,04745
	S	70.408	2,85	200.385	0	0	0,00	0,00868
02035	P	76.363	2,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	42.363	4,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
02036	P	125.230	1,83	229.383	0	0	0,00	0,00000
	S	59.063	3,88	229.388	0	0	0,00	0,00000
02037	P	182.568	1,26	229.383	0	0	0,00	0,05111
	S	75.382	3,04	229.469	0	0	0,00	0,00864
02038	P	62.278	3,22	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	18.772	10,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
02039	P	17.819	11,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.039	65,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
02040	P	3.191	62,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.994	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
02041	P	1.833	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.928	68,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
02042	P	4.049	49,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.600	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02043	P	6.392	31,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.606	55,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
02044	P	6.973	28,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.321	19,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
02045	P	1.821	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.643	9,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
02046	P	6.164	32,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.102	16,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
02047	P	5.514	36,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.101	39,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
02048	P	3.134	63,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.123	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02049	P	1.548	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.394	59,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
02050	P	462	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.152	48,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
02051	P	5.251	38,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.615	55,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
02052	P	15.550	12,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.706	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02053	P	32.501	6,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.908	33,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
02054	P	51.819	3,87	200.407	0	0	0,00	0,00000
	S	6.758	29,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
02055	P	29.608	6,77	200.518	0	0	0,00	0,00000
	S	9.907	20,23	200.387	0	0	0,00	0,00000
02056	P	19.359	10,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.441	36,83	200.387	0	0	0,00	0,00000
02057	P	7.592	26,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.207	38,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
02058	P	3.818	52,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.515	30,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
02059	P	3.828	52,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.400	17,58	200.390	0	0	0,00	0,00000
02060	P	6.444	31,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.223	19,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
02061	P	5.959	33,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.718	25,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
02062	P	5.692	35,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.107	22,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
02063	P	14.541	13,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.338	31,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
02064	P	11.148	17,98	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	12.947	15,48	200.388	0	0	0,00	0,00000
02065	P	8.781	22,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.691	15,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
02066	P	12.664	15,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.325	31,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
02067	P	6.894	29,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.263	88,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
02068	P	1.074	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.023	99,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
02069	P	1.739	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.976	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02070	P	2.214	90,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.857	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02071	P	1.721	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.697	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02072	P	928	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.514	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02073	P	497	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.317	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02074	P	795	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.134	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02075	P	658	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.084	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02076	P	765	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.333	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02077	P	3.471	57,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.715	25,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
02078	P	21.699	9,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.877	15,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
02079	P	68.978	2,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	52.346	3,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
02080	P	28.104	7,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	99.432	2,02	200.427	0	0	0,00	0,00000
02081	P	22.558	8,88	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	56.360	3,56	200.392	0	0	0,00	0,00000
02082	P	53.909	3,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	128.902	1,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
02083	P	86.248	2,33	200.530	0	0	0,00	0,00000
	S	62.794	3,19	200.530	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
02084	P	29.639	6,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.358	16,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
02085	P	7.972	25,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.766	72,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
02086	P	787	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.543	78,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
02087	P	2.038	98,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.851	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02088	P	2.460	81,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	760	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02089	P	2.606	76,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.624	76,37	200.385	0	0	0,00	0,00000
02090	P	1.919	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.729	29,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
02091	P	1.532	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.046	28,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
02092	P	1.946	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.319	60,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
02093	P	1.619	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.803	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02094	P	1.759	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.075	96,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
02095	P	931	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.995	66,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
02096	P	2.087	96,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.108	64,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
02097	P	9.043	22,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.743	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02098	P	22.211	9,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.757	72,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
02099	P	43.824	4,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.411	16,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
02100	P	25.935	7,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.546	26,57	200.462	0	0	0,00	0,00000
02101	P	12.661	15,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.005	40,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
02102	P	4.270	46,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.971	40,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
02103	P	15.366	13,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.672	14,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
02104	P	7.662	26,16	200.420	0	0	0,00	0,00000
	S	40.782	4,91	200.427	0	0	0,00	0,00000
02105	P	17.967	11,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.515	19,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
02106	P	15.543	12,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.898	7,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
02107	P	19.200	10,44	200.393	0	0	0,00	0,00000
	S	25.276	7,93	200.390	0	0	0,00	0,00000
02108	P	40.895	4,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.106	8,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
02109	P	3.991	50,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	76.346	2,62	200.387	0	0	0,00	0,00000
02110	P	36.480	5,49	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	21.402	9,36	200.386	0	0	0,00	0,00000
02111	P	15.636	12,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.181	47,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
02112	P	3.800	52,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.327	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02113	P	1.137	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.423	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02114	P	2.185	91,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.527	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02115	P	1.796	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	901	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02116	P	1.142	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.297	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02117	P	413	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.557	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02118	P	747	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.575	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02119	P	838	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.539	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02120	P	196	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.640	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02121	P	1.142	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	304	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02122	P	6.113	32,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.244	21,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
02123	P	15.935	12,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	19.967	10,04	200.388	0	0	0,00	0,00000
02124	P	12.129	16,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	52.238	3,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
02125	P	4.505	44,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	47.959	4,18	200.387	0	0	0,00	0,00000
02126	P	3.995	50,16	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	55.915	3,58	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
02127	P	17.427	11,50	200.392	0	0	0,00	0,00000
	S	56.787	3,53	200.392	0	0	0,00	0,00000
02128	P	20.789	9,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.750	8,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
02129	P	9.638	20,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.013	25,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
02130	P	1.651	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.118	64,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
02131	P	1.108	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.793	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02132	P	769	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.204	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02133	P	1.174	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	320	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02134	P	1.248	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.690	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02135	P	650	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.143	93,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
02136	P	1.062	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.476	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02137	P	1.026	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.277	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02138	P	2.257	88,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.290	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02139	P	1.841	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.961	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02140	P	411	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.208	90,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
02141	P	4.717	42,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.598	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02142	P	14.469	13,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.351	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02143	P	31.066	6,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.549	30,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
02144	P	52.272	3,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.049	28,44	200.439	0	0	0,00	0,00000
02145	P	29.972	6,69	200.518	0	0	0,00	0,00000
	S	12.530	15,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
02146	P	19.611	10,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.470	36,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
02147	P	7.196	27,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.156	63,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
02148	P	8.520	23,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	928	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02149	P	33.987	5,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.990	28,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
02150	P	44.331	4,52	200.391	0	0	0,00	0,00000
	S	1.811	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02151	P	30.021	6,67	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	5.203	38,51	200.387	0	0	0,00	0,00000
02152	P	34.639	5,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.005	33,37	200.388	0	0	0,00	0,00000
02153	P	94.490	2,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.490	80,48	200.386	0	0	0,00	0,00000
02154	P	85.722	2,34	200.395	0	0	0,00	0,00000
	S	2.663	75,25	200.394	0	0	0,00	0,00000
02155	P	27.016	7,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.563	56,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
02156	P	7.232	27,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	548	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02157	P	1.455	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.357	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02158	P	2.217	90,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.694	74,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
02159	P	1.467	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.470	81,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
02160	P	633	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	772	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02161	P	712	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.175	92,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
02162	P	949	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.923	68,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
02163	P	1.079	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.075	65,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
02164	P	700	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.660	75,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
02165	P	928	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.232	89,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
02166	P	2.559	78,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.120	32,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
02167	P	4.978	40,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.903	20,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
02168	P	5.801	34,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.760	11,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
02169	P	781	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.750	8,10	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
02170	P	2.583	77,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.399	8,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
02171	P	2.326	86,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.124	7,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
02172	P	6.954	28,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.807	11,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
02173	P	3.616	55,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.458	23,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
02174	P	664	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.228	47,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
02175	P	1.117	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.907	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02176	P	1.341	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.314	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02177	P	1.131	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.123	94,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
02178	P	1.454	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.290	46,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
02179	P	1.776	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.771	22,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
02180	P	1.485	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.727	22,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
02181	P	1.598	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.394	45,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
02182	P	1.286	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.477	80,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
02183	P	1.877	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.651	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02184	P	942	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.090	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02185	P	2.326	86,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.019	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02186	P	8.985	22,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.634	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02187	P	20.772	9,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.132	39,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
02188	P	40.460	4,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.250	16,37	200.481	0	0	0,00	0,00000
02189	P	26.648	7,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.003	22,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
02190	P	13.543	14,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.542	44,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
02191	P	3.781	53,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.727	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02192	P	9.714	20,63	200.388	0	0	0,00	0,00000
	S	8.325	24,07	200.388	0	0	0,00	0,00000
02193	P	4.226	47,42	200.396	0	0	0,00	0,00000
	S	25.430	7,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
02194	P	13.306	15,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.675	30,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
02195	P	14.340	13,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	20.045	10,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
02196	P	15.139	13,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.064	11,09	200.396	0	0	0,00	0,00000
02197	P	28.544	7,02	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	21.337	9,39	200.386	0	0	0,00	0,00000
02198	P	4.934	40,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	72.585	2,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
02199	P	27.447	7,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	23.394	8,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
02200	P	12.773	15,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.754	34,83	200.385	0	0	0,00	0,00000
02201	P	2.230	89,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.490	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02202	P	3.146	63,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.435	36,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
02203	P	1.855	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.485	21,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
02204	P	2.271	88,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.489	36,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
02205	P	2.224	90,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	766	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02206	P	1.571	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.993	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02207	P	1.122	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.814	71,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
02208	P	421	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.173	92,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
02209	P	942	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.724	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02210	P	2.788	71,87	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.200	38,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
02211	P	3.194	62,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.750	53,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
02212	P	3.157	63,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.244	27,66	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
02213	P	1.786	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.985	15,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
02214	P	5.529	36,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.506	11,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
02215	P	2.971	67,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.968	7,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
02216	P	3.469	57,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.023	8,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
02217	P	5.550	36,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	11.776	17,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
02218	P	4.106	48,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.320	37,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
02219	P	2.213	90,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.909	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02220	P	1.710	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.001	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02221	P	2.238	89,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.306	86,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
02222	P	5.473	36,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.721	29,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
02223	P	6.647	30,15	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.679	13,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
02224	P	1.381	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.994	7,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
02225	P	5.954	33,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.550	13,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
02226	P	4.738	42,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.902	29,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
02227	P	2.615	76,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.722	73,62	200.385	0	0	0,00	0,00000
02228	P	1.013	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.200	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02229	P	1.623	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	898	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02230	P	5.964	33,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.744	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02231	P	18.843	10,63	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.239	24,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
02232	P	30.961	6,47	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	13.722	14,60	200.387	0	0	0,00	0,00000
02233	P	47.227	4,24	200.428	0	0	0,00	0,00000
	S	15.697	12,77	200.398	0	0	0,00	0,00000
02234	P	30.837	6,50	200.553	0	0	0,00	0,00000
	S	17.010	11,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
02235	P	21.883	9,16	200.397	0	0	0,00	0,00000
	S	6.763	29,63	200.391	0	0	0,00	0,00000
02236	P	9.909	20,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.837	52,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
02237	P	3.558	56,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.001	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02238	P	4.840	41,40	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	2.155	92,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
02239	P	6.122	32,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.853	70,24	200.388	0	0	0,00	0,00000
02240	P	6.985	28,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.537	21,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
02241	P	1.586	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.275	12,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
02242	P	7.021	28,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.978	33,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
02243	P	5.983	33,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.446	12,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
02244	P	7.409	27,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.297	10,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
02245	P	5.860	34,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.471	26,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
02246	P	4.411	45,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.718	73,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
02247	P	7.125	28,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.077	24,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
02248	P	7.955	25,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	22.736	8,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
02249	P	5.676	35,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	24.282	8,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
02250	P	7.105	28,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.552	23,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
02251	P	5.500	36,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.378	84,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
02252	P	1.971	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	925	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02253	P	1.892	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.304	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02254	P	3.586	55,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.448	31,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
02255	P	1.311	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.560	13,76	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	CtgΘ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
02256	P	3.053	65,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.185	62,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
02257	P	4.592	43,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.701	74,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
02258	P	3.122	64,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.581	43,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
02259	P	12.203	16,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.879	18,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
02260	P	19.469	10,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.276	6,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
02261	P	4.067	49,27	200.399	0	0	0,00	0,00000
	S	45.386	4,42	200.387	0	0	0,00	0,00000
02262	P	21.456	9,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.525	7,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
02263	P	13.368	14,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.103	28,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
02264	P	5.508	36,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.442	82,06	200.385	0	0	0,00	0,00000
02265	P	1.916	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	698	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02266	P	2.791	71,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.052	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02267	P	8.901	22,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.884	41,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
02268	P	20.778	9,64	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.807	11,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
02269	P	20.479	9,79	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	49.415	4,06	200.386	0	0	0,00	0,00000
02270	P	20.356	9,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	48.823	4,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
02271	P	19.539	10,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.890	11,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
02272	P	7.976	25,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.008	40,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
02273	P	3.115	64,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.524	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02274	P	618	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	903	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02275	P	7.014	28,57	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.490	80,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
02276	P	18.981	10,56	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.449	36,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
02277	P	35.267	5,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	29.402	6,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
02278	P	35.536	5,64	200.579	0	0	0,00	0,00000
	S	30.185	6,65	200.601	0	0	0,00	0,00000
02279	P	37.053	5,41	200.397	0	0	0,00	0,00000
	S	13.989	14,32	200.385	0	0	0,00	0,00000
02280	P	19.375	10,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.413	37,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
02281	P	4.404	45,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.323	46,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
02282	P	5.842	34,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.065	24,85	200.385	0	0	0,00	0,00000
02283	P	8.034	24,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	17.444	11,49	200.392	0	0	0,00	0,00000
02284	P	16.404	12,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.110	13,26	200.388	0	0	0,00	0,00000
02285	P	13.357	15,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	36.785	5,45	200.399	0	0	0,00	0,00000
02286	P	13.305	15,06	200.413	0	0	0,00	0,00000
	S	29.958	6,69	200.415	0	0	0,00	0,00000
02287	P	13.451	14,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.469	23,66	200.385	0	0	0,00	0,00000
02288	P	6.873	29,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.426	31,18	200.385	0	0	0,00	0,00000
02289	P	2.958	67,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.479	44,74	200.385	0	0	0,00	0,00000
02290	P	5.127	39,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.890	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02291	P	17.307	11,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	10.303	19,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
02292	P	26.939	7,44	200.389	0	0	0,00	0,00000
	S	29.057	6,90	200.389	0	0	0,00	0,00000
02293	P	4.048	49,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	73.345	2,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
02294	P	25.080	7,99	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	31.898	6,28	200.387	0	0	0,00	0,00000
02295	P	19.941	10,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.195	16,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
02296	P	7.407	27,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.236	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02297	P	2.844	70,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.394	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02298	P	11.850	16,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.524	23,51	200.386	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
02299	P	15.582	12,86	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	30.527	6,56	200.386	0	0	0,00	0,00000
02300	P	4.715	42,50	200.395	0	0	0,00	0,00000
	S	42.694	4,69	200.389	0	0	0,00	0,00000
02301	P	3.554	56,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.628	76,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
02302	P	3.473	57,70	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.409	58,78	200.385	0	0	0,00	0,00000
02303	P	8.305	24,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.725	35,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
02304	P	30.425	6,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	18.539	10,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
02305	P	179.650	1,12	200.385	0	0	0,00	0,05185
	S	48.123	4,16	200.385	0	0	0,00	0,06828
02306	P	79.130	2,53	200.385	0	0	0,00	0,05185
	S	78.326	2,56	200.385	0	0	0,00	0,06828
02307	P	32.003	6,26	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	23.392	8,57	200.388	0	0	0,00	0,00000
02308	P	8.784	22,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.258	38,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
02309	P	3.260	61,47	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.678	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02310	P	1.568	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	394	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02311	P	6.032	33,22	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.122	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02312	P	22.340	8,97	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.702	35,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
02313	P	66.715	3,00	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	31.500	6,36	200.386	0	0	0,00	0,00000
02314	P	6.740	29,73	200.390	0	0	0,00	0,00000
	S	170.600	1,17	200.386	0	0	0,00	0,00000
02315	P	64.551	3,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	42.348	4,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
02316	P	22.213	9,02	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.037	24,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
02317	P	7.301	27,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.448	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02318	P	1.395	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	965	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02319	P	3.697	54,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.212	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02320	P	15.422	12,99	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.501	36,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
02321	P	34.327	6,13	210.436	0	0	0,00	0,00000
	S	4.259	49,41	210.436	0	0	0,00	0,00000
02322	P	16.187	12,38	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	78.849	2,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
02323	P	70.538	2,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.167	7,38	200.414	0	0	0,00	0,00000
02324	P	89.652	2,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	26.449	7,58	200.392	0	0	0,00	0,00000
02325	P	31.117	6,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.909	25,34	200.387	0	0	0,00	0,00000
02326	P	10.061	19,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.401	58,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
02327	P	6.900	29,04	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	4.809	41,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
02328	P	14.641	13,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	28.879	6,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
02329	P	26.163	7,66	200.423	0	0	0,00	0,00000
	S	22.283	8,99	200.423	0	0	0,00	0,00000
02330	P	64.346	3,12	200.483	0	0	0,00	0,00000
	S	56.473	3,55	200.483	0	0	0,00	0,00000
02331	P	5.864	34,17	200.402	0	0	0,00	0,00000
	S	99.208	2,02	200.402	0	0	0,00	0,00000
02332	P	47.894	4,19	200.578	0	0	0,00	0,00000
	S	25.443	7,88	200.578	0	0	0,00	0,00000
02333	P	13.328	15,03	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.951	67,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
02334	P	4.686	42,76	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.163	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02335	P	2.274	88,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.458	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02336	P	13.901	14,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.620	55,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
02337	P	41.761	4,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	15.556	12,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
02338	P	101.169	1,98	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	58.024	3,45	200.385	0	0	0,00	0,00000
02339	P	61.165	3,28	200.561	0	0	0,00	0,00000
	S	119.552	1,68	200.561	0	0	0,00	0,00000
02340	P	51.159	3,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.781	9,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
02341	P	17.815	11,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.400	83,49	200.385	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
02342	P	2.775	72,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	193	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02343	P	11.427	17,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.549	78,61	200.385	0	0	0,00	0,00000
02344	P	47.321	4,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.650	7,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
02345	P	3.073	65,21	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	91.645	2,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
02346	P	2.682	74,71	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.867	69,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
02347	P	4.164	48,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.696	74,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
02348	P	4.074	49,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.415	58,68	200.385	0	0	0,00	0,00000
02349	P	16.318	12,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.263	38,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
02350	P	57.977	3,46	200.395	0	0	0,00	0,05185
	S	41.257	4,86	200.387	0	0	0,00	0,06828
02351	P	105.321	1,90	200.385	0	0	0,00	0,05185
	S	172.611	1,16	200.385	0	0	0,00	0,06828
02352	P	70.976	2,82	200.465	0	0	0,00	0,00000
	S	13.443	14,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
02353	P	16.772	11,95	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.218	38,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
02354	P	4.519	44,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.371	84,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
02355	P	1.902	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.077	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02356	P	2.842	70,51	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	303	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02357	P	11.175	17,93	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.001	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02358	P	35.052	5,72	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.351	15,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
02359	P	109.771	1,83	200.447	0	0	0,00	0,00000
	S	17.155	11,68	200.405	0	0	0,00	0,00000
02360	P	159.022	1,26	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	21.279	9,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
02361	P	43.736	4,58	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.114	16,54	200.385	0	0	0,00	0,00000
02362	P	13.287	15,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.424	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02363	P	3.462	57,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	746	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02364	P	1.186	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.225	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02365	P	8.755	22,89	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	2.256	88,82	200.387	0	0	0,00	0,00000
02366	P	28.259	7,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.880	51,65	200.385	0	0	0,00	0,00000
02367	P	25.309	7,92	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	56.886	3,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
02368	P	40.646	4,96	201.667	0	0	0,00	0,00000
	S	70.649	2,84	200.385	0	0	0,00	0,00000
02369	P	65.023	3,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	70.981	2,82	200.385	0	0	0,00	0,00000
02370	P	40.092	5,00	200.401	0	0	0,00	0,00000
	S	21.404	9,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
02371	P	14.238	14,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.631	43,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
02372	P	1.314	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.047	97,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
02373	P	16.549	12,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.593	30,40	200.411	0	0	0,00	0,00000
02374	P	13.884	14,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.333	7,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
02375	P	31.748	6,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	13.238	15,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
02376	P	48.759	4,11	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	91.007	2,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
02377	P	48.392	4,14	200.501	0	0	0,00	0,00000
	S	44.297	4,53	200.501	0	0	0,00	0,00000
02378	P	26.919	7,44	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.536	30,66	200.387	0	0	0,00	0,00000
02379	P	8.983	22,31	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	985	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02380	P	1.720	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.828	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02381	P	7.870	25,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.575	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02382	P	28.466	7,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.192	91,42	200.385	0	0	0,00	0,00000
02383	P	81.308	2,46	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	27.210	7,36	200.385	0	0	0,00	0,00000
02384	P	107.629	1,86	200.394	0	0	0,00	0,00000
	S	153.026	1,31	200.394	0	0	0,00	0,00000

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	Ctgϴ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
02385	P	111.676	1,79	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	47.785	4,19	200.385	0	0	0,00	0,00000
02386	P	33.730	5,94	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.990	40,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
02387	P	9.887	20,27	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	756	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02388	P	3.969	50,49	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	649	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02389	P	27.516	7,28	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	8.759	22,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
02390	P	54.136	3,70	200.440	0	0	0,00	0,00000
	S	66.624	3,01	200.440	0	0	0,00	0,00000
02391	P	42.143	4,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	88.965	2,25	200.385	0	0	0,00	0,00000
02392	P	2.601	77,04	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.465	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02393	P	1.650	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.939	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02394	P	6.688	29,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.319	46,40	200.385	0	0	0,00	0,00000
02395	P	23.582	8,50	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	12.558	15,96	200.385	0	0	0,00	0,00000
02396	P	31.368	6,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.244	5,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
02397	P	31.978	6,27	200.394	0	0	0,00	0,00000
	S	36.168	5,54	200.394	0	0	0,00	0,00000
02398	P	25.684	7,80	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	5.149	38,92	200.389	0	0	0,00	0,00000
02399	P	10.289	19,48	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.109	95,01	200.385	0	0	0,00	0,00000
02400	P	3.032	66,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.613	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02401	P	1.130	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	954	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02402	P	6.566	30,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.791	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02403	P	20.324	9,86	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	6.669	30,05	200.385	0	0	0,00	0,00000
02404	P	35.778	5,60	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.125	12,43	200.385	0	0	0,00	0,00000
02405	P	10.072	19,90	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	90.612	2,21	200.386	0	0	0,00	0,00000
02406	P	36.074	5,55	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	25.842	7,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
02407	P	20.546	9,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.925	25,29	200.385	0	0	0,00	0,00000
02408	P	7.360	27,23	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.081	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02409	P	1.053	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	769	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02410	P	2.630	76,19	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	442	NS	200.386	0	0	0,00	0,00000
02411	P	11.569	17,34	200.619	0	0	0,00	0,00000
	S	2.680	74,77	200.385	0	0	0,00	0,00000
02412	P	18.739	10,69	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.506	21,08	200.385	0	0	0,00	0,00000
02413	P	12.005	16,72	200.771	0	0	0,00	0,00000
	S	25.289	7,94	200.760	0	0	0,00	0,00000
02414	P	21.695	9,24	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	33.891	5,91	200.385	0	0	0,00	0,00000
02415	P	18.675	10,73	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.004	12,52	200.395	0	0	0,00	0,00000
02416	P	13.219	15,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.879	41,07	200.385	0	0	0,00	0,00000
02417	P	5.033	39,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.130	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02418	P	2.838	70,61	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	897	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02419	P	7.604	26,35	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	7.205	27,81	200.389	0	0	0,00	0,00000
02420	P	12.292	16,30	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	7.970	25,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
02421	P	15.559	12,88	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.241	12,34	200.385	0	0	0,00	0,00000
02422	P	7.930	25,27	200.386	0	0	0,00	0,00000
	S	32.808	6,11	200.386	0	0	0,00	0,00000
02423	P	17.283	11,59	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	9.249	21,67	200.385	0	0	0,00	0,00000
02424	P	11.864	16,89	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	2.034	98,52	200.385	0	0	0,00	0,00000
02425	P	4.545	44,09	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.659	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02426	P	2.354	85,13	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	926	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02427	P	10.366	19,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	3.029	66,16	200.385	0	0	0,00	0,00000

Platee - Taglio fuori piano allo SLD

Id_{Nd}	Dir	V_{Ed}	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	CtgΘ	A_{sw}
		[N]		[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
02428	P	29.665	6,75	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.941	13,41	200.385	0	0	0,00	0,00000
02429	P	21.095	9,50	200.387	0	0	0,00	0,00000
	S	37.068	5,41	200.387	0	0	0,00	0,00000
02430	P	21.792	9,20	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	48.668	4,12	200.385	0	0	0,00	0,00000
02431	P	28.241	7,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	16.294	12,30	200.385	0	0	0,00	0,00000
02432	P	15.246	13,14	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.249	47,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
02433	P	3.115	64,33	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	1.065	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
02434	P	8.313	24,10	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	4.574	43,81	200.385	0	0	0,00	0,00000
02435	P	16.474	12,16	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	14.970	13,39	200.385	0	0	0,00	0,00000
02436	P	1.924	NS	200.385	0	0	0,00	0,00000
	S	38.786	5,17	200.385	0	0	0,00	0,00000
02437	P	68.389	3,35	229.445	0	0	0,00	0,00000
	S	47.972	4,79	229.712	0	0	0,00	0,00000
02438	P	71.913	2,79	200.622	0	0	0,00	0,00000
	S	39.838	5,03	200.385	0	0	0,00	0,00000

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
V_{Ed} Taglio di progetto
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle cuciture verticali
N_{Ed} Sforzo normale di progetto.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle armature a taglio.

Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)

Platee - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp_{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato
			[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]		
Fondazione				**Platea 1**											
00072	P	RAR	6,821	17,43	-1	-204.568	2,56	SI	RAR	295,071	360,00	-1	-204.568	1,22	SI
		QPR	6,265	13,07	-1	-187.873	2,09	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	6,680	17,43	7	-200.335	2,61	SI	RAR	288,965	360,00	7	-200.335	1,25	SI
		QPR	6,133	13,07	6	-183.914	2,13	SI	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
$\sigma_{cd,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.
CS Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato [SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \le \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \le \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).
Nota Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)

Platee - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	Id_{Cmb}	N_{Ed}	M_{Ed}	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Fondazione			**Platea 1**				**AA= PCA**						
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione($W_d \neq 0$)													
00070	P	FRQ	25	-78.740	1,70	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	25	-77.646	1,68	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	12	-122.982	2,58	2,36	5,5887 E-04	750	202	0,113	0,400	3,55	SI
		QPR	12	-121.143	2,54	2,36	5,4624 E-04	750	202	0,110	0,300	2,72	SI
00829	P	FRQ	-271	-119.139	2,50	2,36	5,3285 E-04	750	202	0,107	0,400	3,72	SI
		QPR	-270	-117.506	2,47	2,36	5,2163 E-04	750	202	0,105	0,300	2,85	SI
	S	FRQ	-55	-6.956	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-54	-6.858	0,15	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
00075	P	FRQ	71	-192.538	4,04	2,36	1,0366 E-03	750	202	0,209	0,400	1,91	SI

Nodo	Dir	Id_{Cmb}	N_{Ed}	M_{Ed}	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
		QPR	71	-189.965	3,98	2,36	1,019 E-03	750	202	0,205	0,300	1,46	SI
	S	FRQ	9	-121.805	2,55	2,36	5,5079 E-04	750	202	0,111	0,400	3,60	SI
		QPR	9	-120.190	2,52	2,36	5,397 E-04	750	202	0,109	0,300	2,76	SI
00072	P	FRQ	-1	-190.947	3,85	2,36	1,0257 E-03	750	202	0,207	0,400	1,93	SI
		QPR	-1	-187.873	3,79	2,36	1,0046 E-03	750	202	0,203	0,300	1,48	SI
	S	FRQ	8	-186.952	3,92	2,36	9,9826 E-04	750	202	0,201	0,400	1,99	SI
		QPR	6	-183.914	3,86	2,36	9,7739 E-04	750	202	0,197	0,300	1,52	SI
01731	P	FRQ	-1	-120.153	2,42	2,36	5,3944 E-04	750	202	0,109	0,400	3,68	SI
		QPR	-1	-118.090	2,38	2,36	5,2527 E-04	750	202	0,106	0,300	2,83	SI
	S	FRQ	4	-133.723	2,80	2,36	6,3265 E-04	750	202	0,128	0,400	3,14	SI
		QPR	3	-131.420	2,76	2,36	6,1683 E-04	750	202	0,124	0,300	2,41	SI
01188	P	FRQ	30	-118.593	2,49	2,36	5,2873 E-04	750	202	0,107	0,400	3,75	SI
		QPR	30	-116.982	2,45	2,36	5,1766 E-04	750	202	0,104	0,300	2,87	SI
	S	FRQ	-20	-76.633	1,65	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-20	-75.621	1,63	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
00079	P	FRQ	-2	-148.989	3,12	2,36	7,3751 E-04	750	202	0,149	0,400	2,69	SI
		QPR	-2	-147.304	3,09	2,36	7,2593 E-04	750	202	0,146	0,300	2,05	SI
	S	FRQ	-1	-182.251	3,67	2,36	9,6597 E-04	750	202	0,195	0,400	2,05	SI
		QPR	-1	-180.092	3,63	2,36	9,5114 E-04	750	202	0,192	0,300	1,56	SI
00053	P	FRQ	1	-144.593	2,92	2,36	7,0731 E-04	750	202	0,143	0,400	2,80	SI
		QPR	1	-143.657	2,90	2,36	7,0088 E-04	750	202	0,141	0,300	2,12	SI
	S	FRQ	1	-138.888	2,80	2,36	6,6813 E-04	750	202	0,135	0,400	2,97	SI
		QPR	1	-137.934	2,78	2,36	6,6157 E-04	750	202	0,133	0,300	2,25	SI
00817	P	FRQ	1.040	-129.975	2,71	2,36	5,3801 E-04	750	188	0,101	0,400	3,96	SI
		QPR	1.029	-128.197	2,67	2,36	5,2712 E-04	750	188	0,099	0,300	3,03	SI
	S	FRQ	245	-10.468	0,23	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	242	-10.320	0,22	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
01195	P	FRQ	-124	-113.888	2,37	2,36	4,4073 E-04	750	188	0,083	0,400	4,84	SI
		QPR	-122	-112.356	2,34	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	23	-70.935	1,53	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	22	-69.994	1,51	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
00074	P	FRQ	-263	-197.804	4,12	2,36	9,5553 E-04	750	188	0,179	0,400	2,23	SI
		QPR	-260	-195.107	4,07	2,36	9,3899 E-04	750	188	0,176	0,300	1,70	SI
	S	FRQ	-8	-120.878	2,54	2,36	5,4442 E-04	750	202	0,110	0,400	3,64	SI
		QPR	-8	-119.236	2,50	2,36	5,3314 E-04	750	202	0,107	0,300	2,79	SI
01738	P	FRQ	-112	-113.334	2,36	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-113	-111.901	2,33	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-70	-130.506	2,74	2,36	6,1055 E-04	750	202	0,123	0,400	3,25	SI
		QPR	-70	-128.818	2,70	2,36	5,9896 E-04	750	202	0,121	0,300	2,48	SI
00071	P	FRQ	-4	-200.116	4,17	2,36	9,6939 E-04	750	188	0,182	0,400	2,20	SI
		QPR	-4	-197.444	4,11	2,36	9,53 E-04	750	188	0,179	0,300	1,68	SI
	S	FRQ	-5	-191.038	4,01	2,36	1,0263 E-03	750	202	0,207	0,400	1,93	SI
		QPR	-5	-188.489	3,95	2,36	1,0088 E-03	750	202	0,203	0,300	1,47	SI
00805	P	FRQ	154	-124.483	2,61	2,36	5,6899 E-04	750	202	0,115	0,400	3,49	SI
		QPR	151	-122.797	2,58	2,36	5,5741 E-04	750	202	0,112	0,300	2,67	SI
	S	FRQ	-47	-27.542	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-46	-27.161	0,59	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
00073	P	FRQ	1	-185.802	3,75	2,36	9,9036	750	202	0,200	0,400	2,00	SI

Nodo	Dir	Id_{Cmb}	N_{Ed}	M_{Ed}	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
		QPR	1	-183.278	3,69	2,36	9,7302 E-04	750	202	0,196	0,300	1,53	SI
	S	FRQ	22	-115.200	2,42	2,36	5,0542 E-04	750	202	0,102	0,400	3,93	SI
		QPR	21	-113.638	2,38	2,36	4,9469 E-04	750	202	0,100	0,300	3,01	SI
02437	P	FRQ	5.896	-139.429	2,91	2,36	6,6396 E-04	750	202	0,134	0,400	2,99	SI
		QPR	5.852	-137.603	2,88	2,36	6,5147 E-04	750	202	0,131	0,300	2,28	SI
	S	FRQ	1.633	-132.979	2,79	2,36	6,2536 E-04	750	202	0,126	0,400	3,17	SI
		QPR	1.623	-131.289	2,75	2,36	6,1377 E-04	750	202	0,124	0,300	2,42	SI
00096	P	FRQ	11	-204.733	4,27	2,36	9,977 E-04	750	188	0,187	0,400	2,14	SI
		QPR	10	-201.796	4,20	2,36	9,7969 E-04	750	188	0,184	0,300	1,63	SI
	S	FRQ	6	-197.360	4,11	2,36	9,5248 E-04	750	188	0,179	0,400	2,24	SI
		QPR	6	-194.562	4,05	2,36	9,3533 E-04	750	188	0,175	0,300	1,71	SI
00792	P	FRQ	869	-142.241	2,96	2,36	6,1344 E-04	750	188	0,115	0,400	3,48	SI
		QPR	866	-140.264	2,92	2,36	6,0132 E-04	750	188	0,113	0,300	2,66	SI
	S	FRQ	-173	-20.709	0,45	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-173	-20.419	0,44	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
00077	P	FRQ	-38	-215.970	4,50	2,36	1,0666 E-03	750	188	0,200	0,400	2,00	SI
		QPR	-38	-213.027	4,44	2,36	1,0486 E-03	750	188	0,197	0,300	1,53	SI
	S	FRQ	-2	-122.762	2,57	2,36	5,5736 E-04	750	202	0,112	0,400	3,56	SI
		QPR	-2	-121.106	2,54	2,36	5,4599 E-04	750	202	0,110	0,300	2,73	SI
00082	P	FRQ	-107	-162.498	3,41	2,36	8,3045 E-04	750	202	0,167	0,400	2,39	SI
		QPR	-105	-160.269	3,36	2,36	8,1514 E-04	750	202	0,164	0,300	1,83	SI
	S	FRQ	48	-163.878	3,44	2,36	8,3977 E-04	750	202	0,169	0,400	2,36	SI
		QPR	47	-161.608	3,39	2,36	8,2418 E-04	750	202	0,166	0,300	1,81	SI
00086	P	FRQ	-	-230.499	4,45	2,36	9,7802 E-04	750	170	0,166	0,400	2,41	SI
		QPR	-	-226.693	4,38	2,36	9,5819 E-04	750	170	0,163	0,300	1,84	SI
	S	FRQ	-	-233.436	4,51	2,36	9,9332 E-04	750	170	0,169	0,400	2,37	SI
		QPR	-	-229.590	4,43	2,36	9,7328 E-04	750	170	0,165	0,300	1,81	SI
00780	P	FRQ	-3	-118.969	2,50	2,36	5,3131 E-04	750	202	0,107	0,400	3,73	SI
		QPR	-3	-117.321	2,46	2,36	5,1999 E-04	750	202	0,105	0,300	2,86	SI
	S	FRQ	-1	797	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-1	789	0,02	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
00081	P	FRQ	4	-165.794	3,48	2,36	8,5293 E-04	750	202	0,172	0,400	2,33	SI
		QPR	4	-163.537	3,43	2,36	8,3743 E-04	750	202	0,169	0,300	1,78	SI
	S	FRQ	-2	-107.226	2,25	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-1	-107.244	2,16	2,36	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).

AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".

Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.

$\sigma_{ct,f}$ Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.

σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].

ε_{sm} Deformazione unitaria media delle barre di armatura.

A_e Area efficace del calcestruzzo teso.

Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.

W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.

W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.

CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).

Verificato [SI] = $W_d \leq W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SU BEAM E SHELL

Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam e Shell

Id_{Elm}	FLESSIONE			TAGLIO		
	%LLI/Shell	$PGA_{PF/RC}$	PGA_C/PGA_D	%LLI/Shell	PGA_T	PGA_C/PGA_D
			[%]			[%]
Primo Impalcato						
Pilastro 24	0.00 %	0,651	200	0.00 %	2,157	200
Pilastro 25	0.00 %	1,071	200	0.00 %	1,939	200
Pilastro 26	0.00 %	1,191	200	0.00 %	1,928	200
Pilastro 27	0.00 %	1,291	200	0.00 %	1,917	200
Pilastro 28	0.00 %	0,992	200	0.00 %	1,858	200
Pilastro 23	0.00 %	0,598	200	0.00 %	2,235	200
Pilastro 16	0.00 %	1,102	200	0.00 %	2,466	200
Pilastro 11	0.00 %	0,558	200	0.00 %	2,691	200
Pilastro 1	0.00 %	0,551	200	0.00 %	1,506	200
Pilastro 12	0.00 %	0,812	200	0.00 %	2,196	200
Pilastro 2	0.00 %	0,759	200	0.00 %	1,669	200
Pilastro 29	0.00 %	0,810	200	0.00 %	2,312	200
Pilastro 30	0.00 %	0,524	200	0.00 %	2,524	200
Pilastro 17	0.00 %	1,143	200	0.00 %	2,842	200
Pilastro 18	0.00 %	1,103	200	0.00 %	3,028	200
Pilastro 20	0.00 %	0,587	200	0.00 %	0,568	200
Pilastro 21	0.00 %	0,761	200	0.00 %	1,924	200
Pilastro 5	0.00 %	0,450	200	0.00 %	2,296	200
Pilastro 3	0.00 %	0,684	200	0.00 %	4,499	200
Pilastro 5	0.00 %	0,267	181	0.00 %	0,840	200
Pilastro 22	0.00 %	0,867	200	0.00 %	2,568	200
Pilastro 7	0.00 %	0,559	200	0.00 %	2,421	200
Pilastro 6	0.00 %	0,567	200	0.00 %	1,861	200
Pilastro 20	0.00 %	0,360	200	0.00 %	0,657	200
Pilastro 10	0.00 %	0,393	200	0.00 %	1,895	200
Pilastro 15	0.00 %	0,538	200	0.00 %	1,869	200
Pilastro 9	0.00 %	0,297	200	0.00 %	1,389	200
Pilastro 14	0.00 %	0,311	200	0.00 %	1,401	200
Pilastro 13	0.00 %	0,293	199	0.00 %	1,911	200
Pilastro 8	0.00 %	0,451	200	0.00 %	2,070	200
Pilastro 19	0.00 %	0,260	177	0.00 %	1,187	200
Pilastro 4	0.00 %	0,295	200	0.00 %	1,464	200
Pilastro 18	0.00 %	0,502	200	0.00 %	0,364	200
Pilastro 3	0.00 %	0,409	200	0.00 %	0,506	200
Trave 25-26	100.00 %	0,241	163	87.50 %	0,945	200
Trave 26-27	100.00 %	0,228	155	87.50 %	0,957	200
Trave 24-25	0.00 %	0,183	124	87.50 %	0,868	200
Trave 29-28	0.00 %	0,158	107	87.50 %	0,944	200
Trave 29-30	0.00 %	0,181	123	12.50 %	0,853	200
Trave 22-30	100.00 %	0,165	112	12.50 %	1,641	200
Trave 8b-21	87.50 %	0,174	118	87.50 %	0,820	200
Trave 17-18	100.00 %	0,202	137	12.50 %	1,358	200
Trave 18-20	0.00 %	0,154	105	87.50 %	1,193	200
Trave 10b-20	87.50 %	0,195	132	75.00 %	0,940	200
Trave 16-17	100.00 %	0,304	200	12.50 %	0,930	200
Trave 16-23	100.00 %	0,250	170	87.50 %	1,219	200
Trave S1-16	100.00 %	0,182	124	87.50 %	0,605	200
Trave 23-24	100.00 %	0,294	199	12.50 %	2,324	200
Trave 6b-11	87.50 %	0,660	200	75.00 %	2,088	200
Trave 11-23	0.00 %	0,237	161	12.50 %	1,365	200
Trave S1-12	100.00 %	0,333	200	87.50 %	1,201	200
Trave 16-25	100.00 %	0,192	130	87.50 %	3,486	200
Trave 17-26	0.00 %	0,234	159	87.50 %	3,794	200
Trave 18-27	100.00 %	0,200	136	87.50 %	3,481	200
Trave 20-28	0.00 %	0,202	137	87.50 %	3,434	200
Trave 21-29	100.00 %	0,204	139	12.50 %	3,704	200
Trave 1-2	0.00 %	0,186	126	12.50 %	1,705	200
Trave 1-S1	100.00 %	0,185	126	87.50 %	0,965	200
Trave 12-17	0.00 %	0,156	106	12.50 %	0,766	200
Trave 2-12	100.00 %	0,271	184	87.50 %	2,064	200
Trave P1-S1	100.00 %	0,210	142	37.50 %	0,705	200
Trave 6b-P1	87.50 %	0,506	200	62.50 %	2,030	200
Trave P2-S1	87.50 %	0,155	106	62.50 %	0,653	200
Trave 11-P2	0.00 %	0,182	124	37.50 %	0,407	200
Trave 7-22	0.00 %	0,153	104	87.50 %	1,950	200
Trave 21-22	62.50 %	0,188	128	12.50 %	0,817	200
Trave 6-7	100.00 %	0,172	117	12.50 %	0,831	200
Trave 27-28	0.00 %	0,223	151	87.50 %	0,968	200
Trave 14-20	100.00 %	0,168	114	87.50 %	0,170	115
Trave 5-9	0.00 %	0,181	123	12.50 %	0,177	120
Trave 9-14	100.00 %	0,427	200	87.50 %	0,339	200
Trave 5-2b	100.00 %	0,184	125	100.00 %	0,450	200
Trave 2b-6	12.50 %	0,163	111	75.00 %	0,330	200
Trave 21-10b	87.50 %	0,156	106	12.50 %	0,207	140
Trave 10b-20	0.00 %	0,155	105	37.50 %	0,615	200
Trave 7b-10b	87.50 %	0,276	187	87.50 %	1,647	200
Trave 4b-7b	0.00 %	0,808	200	25.00 %	2,819	200
Trave 10-4b	100.00 %	0,231	157	100.00 %	0,217	147
Trave 15-7b	75.00 %	0,206	140	100.00 %	0,200	136
Trave 2b-4b	12.50 %	1,233	200	12.50 %	1,520	200
Trave 4b-5b	12.50 %	0,157	106	12.50 %	0,784	200
Trave 6-5b	12.50 %	0,179	121	12.50 %	0,672	200

Id_{Elm}	FLESSIONE			TAGLIO		
	%LLI/Shell	$PGA_{PF/RC}$	PGA_C/PGA_D	%LLI/Shell	PGA_T	PGA_C/PGA_D
			[%]			[%]
Trave 7b-8b	0.00 %	0,188	128	12.50 %	0,795	200
Trave 5b-8b	100.00 %	0,274	186	12.50 %	2,194	200
Trave 9-10	87.50 %	0,432	200	87.50 %	2,772	200
Trave 14-15	87.50 %	0,407	200	87.50 %	2,399	200
Trave 13-19	0.00 %	0,383	200	12.50 %	1,020	200
Trave 4-8	100.00 %	0,519	200	87.50 %	0,682	200
Trave 8-13	100.00 %	0,618	200	87.50 %	0,879	200
Trave 19-20	100.00 %	0,157	107	37.50 %	0,342	200
Trave 13-14	12.50 %	0,268	182	37.50 %	0,868	200
Trave 8-9	12.50 %	0,356	200	37.50 %	1,103	200
Trave 4-5	12.50 %	0,224	152	37.50 %	0,671	200
Trave 18-19	0.00 %	0,166	113	50.00 %	1,803	200
Trave 3-4	0.00 %	0,179	122	25.00 %	1,597	200
Trave 3b-8	50.00 %	0,439	200	100.00 %	4,523	200
Trave 9b-13	62.50 %	0,273	185	100.00 %	4,170	200
Trave 9b-18	100.00 %	0,820	200	100.00 %	0,896	200
Trave 3b-9b	25.00 %	2,733	200	62.50 %	2,246	200
Trave 3-3b	0.00 %	0,858	200	0.00 %	0,823	200
Trave 1b-3	0.00 %	0,158	107	37.50 %	2,799	200
Trave 11b-18	25.00 %	0,154	105	37.50 %	2,354	200
S1	0.00 %	0,439	200	0.00 %	0,383	200
Parete P1-P2	[01141-00026-00609]	0,302	200	[01141-00026-00609]	0,290	197
Parete 3-18	[00636-00637-01154]	0,271	184	[00636-00637-01154]	0,249	169
Impalcato Copertura						
Pilastro 24	0.00 %	0,262	178	0.00 %	0,688	200
Pilastro 25	0.00 %	0,584	200	0.00 %	0,725	200
Pilastro 26	0.00 %	0,576	200	0.00 %	0,733	200
Pilastro 27	0.00 %	0,574	200	0.00 %	0,744	200
Pilastro 28	0.00 %	0,429	200	0.00 %	0,729	200
Pilastro 23	0.00 %	0,310	200	0.00 %	0,791	200
Pilastro 16	0.00 %	0,671	200	0.00 %	0,900	200
Pilastro 11	0.00 %	0,529	200	0.00 %	1,197	200
Pilastro 12	0.00 %	0,263	179	0.00 %	0,751	200
Pilastro 2	0.00 %	0,331	200	0.00 %	0,582	200
Pilastro 29	0.00 %	0,385	200	0.00 %	0,932	200
Pilastro 30	0.00 %	0,168	114	0.00 %	0,861	200
Pilastro 17	0.00 %	0,570	200	0.00 %	1,166	200
Pilastro 18	0.00 %	0,522	200	0.00 %	1,193	200
Pilastro 20	0.00 %	0,419	200	0.00 %	1,173	200
Pilastro 21	0.00 %	0,323	200	0.00 %	0,767	200
Pilastro 3	0.00 %	0,743	200	0.00 %	5,621	200
Pilastro 5	0.00 %	0,488	200	0.00 %	2,449	200
Pilastro 1	0.00 %	0,438	200	0.00 %	0,654	200
Pilastro 7	0.00 %	0,159	108	0.00 %	0,833	200
Pilastro 6	0.00 %	0,201	136	0.00 %	0,733	200
Pilastro 22	0.00 %	0,300	200	0.00 %	0,754	200
Trave 25-26	100.00 %	0,262	178	87.50 %	1,567	200
Trave 26-27	100.00 %	0,266	181	87.50 %	1,600	200
Trave 24-25	100.00 %	0,215	146	87.50 %	1,428	200
Trave 29-28	100.00 %	0,265	180	87.50 %	1,423	200
Trave 29-30	0.00 %	0,243	165	12.50 %	1,268	200
Trave 22-30	100.00 %	0,195	132	87.50 %	1,657	200
Trave 6-21	0.00 %	0,171	116	87.50 %	2,340	200
Trave 18-17	100.00 %	0,284	193	12.50 %	1,008	200
Trave 20-18	0.00 %	0,341	200	87.50 %	1,078	200
Trave 21-20	12.50 %	0,298	200	87.50 %	1,076	200
Trave 16-17	0.00 %	0,266	180	12.50 %	1,533	200
Trave 16-23	0.00 %	0,211	143	87.50 %	1,640	200
Trave S1-16	0.00 %	0,167	113	75.00 %	0,468	200
Trave 23-24	100.00 %	0,343	200	12.50 %	2,692	200
Trave 1a-11	87.50 %	1,207	200	75.00 %	3,490	200
Trave 11-23	0.00 %	0,268	182	12.50 %	1,572	200
Trave S1-12	0.00 %	0,266	180	87.50 %	1,947	200
Trave 16-25	100.00 %	0,249	169	87.50 %	3,828	200
Trave 17-26	100.00 %	0,222	150	87.50 %	3,586	200
Trave 18-27	0.00 %	0,161	109	12.50 %	2,789	200
Trave 20-28	100.00 %	0,153	104	12.50 %	2,245	200
Trave 21-29	100.00 %	0,180	122	87.50 %	1,881	200
Trave 6-5	100.00 %	0,279	189	87.50 %	1,604	200
Trave 3-5	100.00 %	0,353	200	12.50 %	2,005	200
Trave 2-3	0.00 %	0,204	138	87.50 %	1,764	200
Trave 1-S1	100.00 %	0,179	121	87.50 %	0,946	200
Trave 12-17	12.50 %	0,152	103	12.50 %	0,603	200
Trave 2-12	100.00 %	0,227	154	87.50 %	1,785	200
Trave 3-18	100.00 %	0,200	136	87.50 %	3,982	200
Trave 5-20	0.00 %	0,171	116	87.50 %	3,162	200
Trave P1-S1	12.50 %	0,240	163	37.50 %	0,818	200
Trave 1a-P1	87.50 %	0,586	200	62.50 %	3,235	200
Trave P2-S1	87.50 %	0,227	154	62.50 %	0,788	200
Trave 11-P2	0.00 %	0,183	124	37.50 %	0,597	200
Trave 1-2	100.00 %	0,248	168	87.50 %	2,222	200
Trave 6-7	0.00 %	0,162	110	12.50 %	0,929	200
Trave 21-22	0.00 %	0,157	106	12.50 %	0,689	200
Trave 7-22	0.00 %	0,193	131	87.50 %	2,075	200
Trave 27-28	0.00 %	0,271	184	87.50 %	1,643	200

Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam e Shell

Id_{Elm}	FLESSIONE			TAGLIO		
	%LLI/Shell	$PGA_{PF/RC}$	PGA_C/PGA_D	%LLI/Shell	PGA_T	PGA_C/PGA_D
			[%]			[%]
S1	0.00 %	0,315	200	0.00 %	0,338	200
Parete P1-P2	[01128-00034-00589]	0,467	200	[01128-00034-00589]	0,281	191

LEGENDA:

Id_{Elm} Identificativo dell'elemento strutturale.

%LLI/Shell Nel caso di elementi Beam: %LLI = Posizione della sezione per la quale si registra la minima PGA, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione dell'elemento (LLI), a partire dal suo estremo iniziale (0% = estremo iniziale, 100% = estremo finale).
Nel caso di elementi Shell: Shell = identificativo dei nodi della shell per la quale si registra la minima PGA.

$PGA_{PF/RC}$ Accelerazione sismica di collasso per PRESSOFLESSIONE o FLESSIONE/ROTAZIONE ALLA CORDA. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica [$G_k+\Sigma_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})$].
N.B.: per gli elementi beam (travi e pilastri), nel caso di calcolo Non Lineare, la PGA è quella relativa al meccanismo di collasso per verifica di rotazione alla corda.

PGA_T Accelerazione sismica di collasso per TAGLIO. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica [$G_k+\Sigma_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})$].

PGA_C/PGA_D Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" ($PGA_D = S_S\cdot S_T\cdot a_g/g$). [200] = $PGA_C > 2\cdot PGA_D$.

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SUI NODI

Accelerazioni Sismiche di Collasso sui Nodi

Id_{Nd}	PGA_{Conf}	PGA_C/PGA_D
		[%]
Nodo 1	0,158	107
Nodo 2	0,183	124
Nodo 3	0,183	124
Nodo 4	0,183	124
Nodo 5	0,183	124
Nodo 6	0,182	123
Nodo 7	0,148	100
Nodo 9	0,163	110
Nodo 11	0,148	101
Nodo 14	0,157	106
Nodo 29	0,167	114
Nodo 30	0,167	114
Nodo 35	0,173	118
Nodo 41	0,161	109
Nodo 42	0,179	121
Nodo 44	0,158	107
Nodo 47	0,167	114
Nodo 48	0,153	104
Nodo 49	0,167	114
Nodo 50	0,151	102
Nodo 51	0,148	101
Nodo 54	0,156	106

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo strutturale su cui viene eseguita la verifica a confinamento.

PGA_{Conf} Accelerazione sismica di collasso per ROTTURA a confinamento del Nodo. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica [$G_k+\Sigma_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})$]

PGA_C/PGA_D Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" ($PGA_D = S_S\cdot S_T\cdot a_g/g$). [200] = $PGA_C > 2\cdot PGA_D$.

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER CARICO LIMITE

Accelerazioni Sismiche di Collasso per Carico Limite

Id_{Elm}	PGA_{QI}	PGA_C/PGA_D
		[%]
Fondazione		
Platea 1	12,214	200

LEGENDA:

Id_{Elm} Identificativo dell'elemento strutturale.

PGA_{QI} Accelerazione sismica di collasso per CAPACITA' LIMITE del TERRENO di FONDAZIONE. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica [$G_k+\Sigma_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})$].

PGA_C/PGA_D Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" ($PGA_D = S_S\cdot S_T\cdot a_g/g$). [200] = $PGA_C > 2\cdot PGA_D$.

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER SPOSTAMENTI INTERPIANO

Accelerazioni Sismiche di Collasso per Spostamenti Interpiano

Id_{Piano}	SLD		SLO	
	PGA_{Int}	PGA_C/PGA_D	PGA_{Int}	PGA_C/PGA_D
		[%]		[%]
Fondazione				
Primo Impalcato				
Primo Impalcato	0,304	200	0,203	200
Impalcato Copertura				
Impalcato Copertura	0,118	165	0,082	140

LEGENDA:

Id_{Piano} Identificativo del livello o piano.

PGA_{Int} Accelerazione sismica di collasso minima per SPOSTAMENTO D'INTERPIANO. [NS] = Non significativo per valori di PGA_{Int} >= 1000.

PGA_C/PGA_D Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" ($PGA_D = S_S\cdot S_T\cdot a_g/g$). [200] = $PGA_C > 2\cdot PGA_D$.

INFORMAZIONI GENERALI ..... pag. 2
MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO ..... pag. 2
MATERIALI ACCIAIO ..... pag. 2
TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI ..... pag. 2
TERRENI ..... pag. 2
SEZIONI ASTE ..... pag. 3
SEZIONI SETTI ..... pag. 3
ANALISI CARICHI ..... pag. 3
TIPOLOGIE DI CARICO ..... pag. 4
SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche ..... pag. 4
SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche ..... pag. 20
COMBINAZIONI SISMICHE ..... pag. 20
SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA) ..... pag. 21
SERVIZIO(SLE): Frequente ..... pag. 22
SERVIZIO(SLE): Quasi permanente ..... pag. 22
DATI GENERALI ANALISI SISMICA ..... pag. 22
DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI COMPORTAMENTO ..... pag. 23
..... pag. 23
PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA ..... pag. 23
LIVELLI O PIANI ..... pag. 24
GEOMETRIA - COPRIFERRI ELEMENTI CA ..... pag. 24
TRAVI IN ELEVAZIONE ..... pag. 24
PILASTRI ..... pag. 28
SETTI ..... pag. 29
CARICHI SULLE TRAVI ..... pag. 30
CARICHI SUI PILASTRI ..... pag. 39
CARICHI SUI SETTI ..... pag. 41
CARICHI SULLE PARETI ..... pag. 41
CARICHI SULLE SOLETTE ..... pag. 42
CARICHI SULLE PLATEE ..... pag. 42
CARICHI SUI SOLAI ..... pag. 42
TRAVI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE ..... pag. 44
TRAVI - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA ..... pag. 58
TRAVI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE ..... pag. 62
TRAVI - SOLLECITAZIONI ALLO SLD ..... pag. 68
PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE ..... pag. 72
PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA ..... pag. 80
PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE ..... pag. 82
PILASTRI - SOLLECITAZIONI ALLO SLD ..... pag. 85
SOLAI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE ..... pag. 88
Setti - SOLLECITAZIONI IN ASSENZA DI SISMA ..... pag. 90
Setti - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA ..... pag. 90
Setti - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE ..... pag. 91
Setti - SOLLECITAZIONI ALLO SLD ..... pag. 91
EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE ..... pag. 92
EDIFICIO - VERIFICHE DEFORMABILITÀ TORSIONALE ..... pag. 92
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Elevazione) ..... pag. 92

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Elevazione) ..... pag. 93
NODI (CA) - VERIFICA GERARCHIA DELLE RESISTENZE (Elevazione) ..... pag. 95
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 98
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 110
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 135
TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 142
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 166
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 181
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 206
TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 213
TRAVI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione) ..... pag. 236
TRAVI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione) ..... pag. 252
TRAVI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione) ..... pag. 279
PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 282
PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 285
PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 287
PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 289
PILASTRI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione) ..... pag. 291
PILASTRI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione) ..... pag. 294
PILASTRI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione) ..... pag. 297
DETTAGLI COSTRUTTIVI PER LA DUTTILITÀ - PILASTRI IN PRESENZA DI SISMA (Elevazione) ..... pag. 300
Pareti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 301
Pareti - VERIFICA A TAGLIO NEL PIANO ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 306
VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 309
Pareti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 312
PARETI - VERIFICA A TAGLIO NEL PIANO ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 315
VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 317
Pareti - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione) ..... pag. 321
Pareti - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione) ..... pag. 321
SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 322
SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 353
Solette - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione) ..... pag. 381
Solette - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione) ..... pag. 382
Setti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 383
Setti - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 384
Setti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 384
Setti - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 384
Setti - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione) ..... pag. 385
Setti - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione) ..... pag. 385
DETTAGLI STRUTTURALI DI SETTI IN PRESENZA DI SISMA - DUTTILITÀ (Elevazione) ..... pag. 385
PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione) ..... pag. 386
EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione) ..... pag. 386
PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione) ..... pag. 387
SOLAI (CA)- VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 387
SOLAI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 390
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Fondazione) ..... pag. 406
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Fondazione) ..... pag. 406

NODI (CA) - VERIFICA A PUNZONAMENTO (Fondazione) ..... pag. 406
PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione) ..... pag. 407
VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLU (Fondazione) ..... pag. 457
PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione) ..... pag. 493
VERIFICHE A TAGLIO FUORI PIANO ALLO SLD (Fondazione) ..... pag. 518
Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione) ..... pag. 555
Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione) ..... pag. 555
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SU BEAM E SHELL ..... pag. 557
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SUI NODI ..... pag. 559
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER CARICO LIMITE ..... pag. 560
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER SPOSTAMENTI INTERPIANO ..... pag. 560

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO

Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA

LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNNR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale– Componente 3 –Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici– Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO

Progetto di Fattibilita Tecnico ed Economica validato ai sensi dell 'art. 26 del D.Lgs. 50/2016 2023-04-07 - 0024036

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi" di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA

DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE

R.T.P. (Rep.n. 14108 Racc. n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA

PIANO D'USO E MANUTENZIONE

Nr. ELABORATO - CODICE - FILE

PE.ST.07

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
25/10/23				

○	PARTE GENERALE	○	ARCHITETTURA	◉	STRUTTURE	○	IMPIANTI	○	SICUREZZA

Comune di Nettuno
Provincia di Roma

PIANO DI MANUTENZIONE

MANUALE D'USO
(Articolo 38 del D.P.R. 5 ottobre 2010, n.207)

OGGETTO: Realizzazione di un nuovo edificio scolastico

COMMITTENTE: Comune di Nettuno

ManTus-P by Guido Cianciulli - Copyright ACCA software S.p.A.

PIANO DI MANUTENZIONE

Comune di: **Nettuno**

Provincia di: **Roma**

OGGETTO: Realizzazione di un nuovo edificio scolastico

CORPI D'OPERA:

° 01 Cemento Armato

Cemento Armato

UNITÀ TECNOLOGICHE:

- 01.01 Strutture in elevazione in c.a.
- 01.02 Solai
- 01.03 Balconi o sbalzi
- 01.04 Strutture in elevazione in acciaio
- 01.05 Opere di fondazioni superficiali

Strutture in elevazione in c.a.

Si definiscono strutture in elevazione gli insiemi degli elementi tecnici del sistema edilizio aventi la funzione di resistere alle azioni di varia natura agenti sulla parte di costruzione fuori terra, trasmettendole alle strutture di fondazione e quindi al terreno. In particolare le strutture verticali sono costituite dagli elementi tecnici con funzione di sostenere i carichi agenti, trasmettendoli verticalmente ad altre parti aventi funzione strutturale e ad esse collegate. Le strutture in c.a. permettono di realizzare una connessione rigida fra elementi, in funzione della continuità della sezione ottenuta con un getto monolitico.

ELEMENTI MANUTENIBILI DELL'UNITÀ TECNOLOGICA:

- 01.01.01 Pilastri
- 01.01.02 Travi
- 01.01.03 Pareti
- 01.01.04 Setti

Pilastri

Unità Tecnologica: 01.01

Strutture in elevazione in c.a.

I pilastri sono elementi architettonici e strutturali verticali portanti, che trasferiscono i carichi della sovrastruttura alle strutture di ricezione delle parti sottostanti indicate a riceverli. I pilastri in calcestruzzo armato sono realizzati, mediante armature trasversali e longitudinali che consentono la continuità dei pilastri con gli altri elementi strutturali. Il dimensionamento dei pilastri varia in funzione delle diverse condizioni di carico, delle luci e dell'interasse fra telai.

MODALITÀ DI USO CORRETTO:

In caso di verifiche strutturali dei pilastri controllare la resistenza alla compressione e la verifica ad instabilità a carico di punta. In zona sismica verificare altresì gli spostamenti.
Non compromettere l'integrità delle strutture. Controllo periodico del grado di usura delle parti in vista. Riscontro di eventuali anomalie.

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.01.01.A01 Alveolizzazione
Degradazione che si manifesta con la formazione di cavità di forme e dimensioni variabili. Gli alveoli sono spesso interconnessi e hanno distribuzione non uniforme. Nel caso particolare in cui il fenomeno si sviluppa essenzialmente in profondità con andamento a diverticoli si può usare il termine alveolizzazione a cariatura.

01.01.01.A02 Cavillature superfici
Sottile trama di fessure sulla superficie del calcestruzzo.

01.01.01.A03 Corrosione
Decadimento delle armature metalliche all'interno del calcestruzzo a causa della combinazione con sostanze presenti nell'ambiente (ossigeno, acqua, anidride carbonica, ecc.).

01.01.01.A04 Deformazioni e spostamenti
Deformazioni e spostamenti dovuti a cause esterne che alterano la normale configurazione dell'elemento.

01.01.01.A05 Disgregazione
Decoesione caratterizzata da distacco di granuli o cristalli sotto minime sollecitazioni meccaniche.

01.01.01.A06 Distacco
Disgregazione e distacco di parti notevoli del materiale che può manifestarsi anche mediante espulsione di elementi prefabbricati dalla loro sede.

01.01.01.A07 Efflorescenze
Formazione di sostanze, generalmente di colore biancastro e di aspetto cristallino o polverulento o filamentoso, sulla superficie del manufatto. Nel caso di efflorescenze saline, la cristallizzazione può talvolta avvenire all'interno del materiale provocando spesso il distacco delle parti più superficiali: il fenomeno prende allora il nome di criptoefflorescenza o subefflorescenza.

01.01.01.A08 Erosione superficiale
Asportazione di materiale dalla superficie dovuta a processi di natura diversa. Quando sono note le cause di degrado, possono essere utilizzati anche termini come erosione per abrasione o erosione per corrasione (cause meccaniche), erosione per corrosione (cause chimiche e biologiche), erosione per usura (cause antropiche).

01.01.01.A09 Esfoliazione
Degradazione che si manifesta con distacco, spesso seguito da caduta, di uno o più strati superficiali subparalleli fra loro, generalmente causata dagli effetti del gelo.

01.01.01.A10 Esposizione dei ferri di armatura
Distacchi ed espulsione di parte del calcestruzzo (copriferro) e relativa esposizione dei ferri di armatura dovuta a fenomeni di corrosione delle armature metalliche per l'azione degli agenti atmosferici.

01.01.01.A11 Fessurazioni
Presenza di rotture singole, ramificate, ortogonale o parallele all'armatura che possono interessare l'intero spessore del manufatto dovute a fenomeni di ritiro del calcestruzzo e/o altri eventi.

01.01.01.A12 Lesioni
Si manifestano con l'interruzione delle superfici dell'elemento strutturale. Le caratteristiche, l'andamento, l'ampiezza ne caratterizzano l'importanza e il tipo.

01.01.01.A13 Mancanza

Caduta e perdita di parti del materiale del manufatto.

01.01.01.A14 Penetrazione di umidità
Comparsa di macchie di umidità dovute all'assorbimento di acqua.

01.01.01.A15 Polverizzazione
Decoesione che si manifesta con la caduta spontanea dei materiali sotto forma di polvere o granuli.

01.01.01.A16 Rigonfiamento
Variazione della sagoma che interessa l'intero spessore del materiale e che si manifesta soprattutto in elementi lastriformi. Ben riconoscibile essendo dato dal tipico andamento "a bolla" combinato all'azione della gravità.

01.01.01.A17 Scheggiature
Distacco di piccole parti di materiale lungo i bordi e gli spigoli degli elementi in calcestruzzo.

01.01.01.A18 Spalling
Avviene attraverso lo schiacciamento e l'esplosione interna con il conseguente sfaldamento di inerti dovuto ad alte temperature nei calcestruzzi.

01.01.01.A19 Impiego di materiali non durevoli
Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

Elemento Manutenibile: 01.01.02

Travi

Unità Tecnologica: 01.01

Strutture in elevazione in c.a.

Le travi sono elementi strutturali, che si pongono in opera in posizione orizzontale o inclinata per sostenere il peso delle strutture sovrastanti, con una dimensione predominante che trasferiscono, le sollecitazioni di tipo trasversale al proprio asse geometrico, lungo tale asse, dalle sezioni investite dal carico fino ai vincoli, garantendo l'equilibrio esterno delle travi in modo da assicurare il contesto circostante. Le travi in cemento armato utilizzano le caratteristiche meccaniche del materiale in modo ottimale resistendo alle azioni di compressione con il conglomerato cementizio ed in minima parte con l'armatura compressa ed alle azioni di trazione con l'acciaio teso. Le travi si possono classificare in funzione delle altezze rapportate alle luci, differenziandole in alte, normali, in spessore ed estradossate, a secondo del rapporto h/l e della larghezza.

MODALITÀ DI USO CORRETTO:

Non compromettere l'integrità delle strutture. Controllo periodico del grado di usura delle parti in vista. Riscontro di eventuali anomalie.

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.01.02.A01 Alveolizzazione
Degradazione che si manifesta con la formazione di cavità di forme e dimensioni variabili. Gli alveoli sono spesso interconnessi e hanno distribuzione non uniforme. Nel caso particolare in cui il fenomeno si sviluppa essenzialmente in profondità con andamento a diverticoli si può usare il termine alveolizzazione a cariatura.

01.01.02.A02 Cavillature superficiali
Sottile trama di fessure sulla superficie del calcestruzzo.

01.01.02.A03 Corrosione
Decadimento delle armature metalliche all'interno del calcestruzzo a causa della combinazione con sostanze presenti nell'ambiente (ossigeno, acqua, anidride carbonica, ecc.).

01.01.02.A04 Deformazioni e spostamenti
Deformazioni e spostamenti dovuti a cause esterne che alterano la normale configurazione dell'elemento.

01.01.02.A05 Disgregazione
Decoesione caratterizzata da distacco di granuli o cristalli sotto minime sollecitazioni meccaniche.

01.01.02.A06 Distacco
Disgregazione e distacco di parti notevoli del materiale che può manifestarsi anche mediante espulsione di elementi prefabbricati dalla loro sede.

01.01.02.A07 Efflorescenze
Formazione di sostanze, generalmente di colore biancastro e di aspetto cristallino o polverulento o filamentoso, sulla superficie del manufatto. Nel caso di efflorescenze saline, la cristallizzazione può talvolta avvenire all'interno del materiale provocando spesso il

distacco delle parti più superficiali: il fenomeno prende allora il nome di criptoefflorescenza o subefflorescenza.

01.01.02.A08 Erosione superficiale
Asportazione di materiale dalla superficie dovuta a processi di natura diversa. Quando sono note le cause di degrado, possono essere utilizzati anche termini come erosione per abrasione o erosione per corrasione (cause meccaniche), erosione per corrosione (cause chimiche e biologiche), erosione per usura (cause antropiche).

01.01.02.A09 Esfoliazione
Degradazione che si manifesta con distacco, spesso seguito da caduta, di uno o più strati superficiali subparalleli fra loro, generalmente causata dagli effetti del gelo.

01.01.02.A10 Esposizione dei ferri di armatura
Distacchi ed espulsione di parte del calcestruzzo (copriferro) e relativa esposizione dei ferri di armatura dovuta a fenomeni di corrosione delle armature metalliche per l'azione degli agenti atmosferici.

01.01.02.A11 Fessurazioni
Presenza di rotture singole, ramificate, ortogonale o parallele all'armatura che possono interessare l'intero spessore del manufatto dovute a fenomeni di ritiro del calcestruzzo e/o altri eventi.

01.01.02.A12 Lesioni
Si manifestano con l'interruzione delle superfici dell'elemento strutturale. Le caratteristiche, l'andamento, l'ampiezza ne caratterizzano l'importanza e il tipo.

01.01.02.A13 Mancanza
Caduta e perdita di parti del materiale del manufatto.

01.01.02.A14 Penetrazione di umidità
Comparsa di macchie di umidità dovute all'assorbimento di acqua.

01.01.02.A15 Polverizzazione
Decoesione che si manifesta con la caduta spontanea dei materiali sotto forma di polvere o granuli.

01.01.02.A16 Rigonfiamento
Variazione della sagoma che interessa l'intero spessore del materiale e che si manifesta soprattutto in elementi lastriformi. Ben riconoscibile essendo dato dal tipico andamento "a bolla" combinato all'azione della gravità.

01.01.02.A17 Scheggiature
Distacco di piccole parti di materiale lungo i bordi e gli spigoli degli elementi in calcestruzzo.

01.01.02.A18 Spalling
Avviene attraverso lo schiacciamento e l'esplosione interna con il conseguente sfaldamento di inerti dovuto ad alte temperature nei calcestruzzi.

01.01.02.A19 Impiego di materiali non durevoli
Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

Elemento Manutenibile: 01.01.03

Pareti

Unità Tecnologica: 01.01

Strutture in elevazione in c.a.

Le pareti sono elementi architettonici verticali, formati da volumi piani con spessore ridotto rispetto alla lunghezza e alla larghezza. Possono avere andamenti rettilineo e/o con geometrie diverse. In generale le pareti delimitano confini verticali di ambienti. Inoltre le pareti di un edificio si possono classificare in:
- pareti portanti, che sostengono e scaricano a terra il peso delle costruzioni (in genere quelle perimetrali, che delimitano e separano gli ambienti interni da quelli esterni);
- pareti non portanti (che sostengono soltanto il peso proprio).

MODALITÀ DI USO CORRETTO:

Non compromettere l'integrità delle strutture. Controllo periodico del grado di usura delle parti in vista. Riscontro di eventuali anomalie.

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.01.03.A01 Scheggiature

Distacco di piccole parti di materiale lungo i bordi e gli spigoli degli elementi in calcestruzzo.

01.01.03.A02 Spalling
Avviene attraverso lo schiacciamento e l'esplosione interna con il conseguente sfaldamento di inerti dovuto ad alte temperature nei calcestruzzi.

01.01.03.A03 Impiego di materiali non durevoli
Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

01.01.03.A04 Alveolizzazione
Degradazione che si manifesta con la formazione di cavità di forme e dimensioni variabili. Gli alveoli sono spesso interconnessi e hanno distribuzione non uniforme. Nel caso particolare in cui il fenomeno si sviluppa essenzialmente in profondità con andamento a diverticoli si può usare il termine alveolizzazione a cariatura.

01.01.03.A05 Cavillature superfici
Sottile trama di fessure sulla superficie del calcestruzzo.

01.01.03.A06 Corrosione
Decadimento delle armature metalliche all'interno del calcestruzzo a causa della combinazione con sostanze presenti nell'ambiente (ossigeno, acqua, anidride carbonica, ecc.).

01.01.03.A07 Deformazioni e spostamenti
Deformazioni e spostamenti dovuti a cause esterne che alterano la normale configurazione dell'elemento.

01.01.03.A08 Disgregazione
Decoesione caratterizzata da distacco di granuli o cristalli sotto minime sollecitazioni meccaniche.

01.01.03.A09 Distacco
Disgregazione e distacco di parti notevoli del materiale che può manifestarsi anche mediante espulsione di elementi prefabbricati dalla loro sede.

01.01.03.A10 Efflorescenze
Formazione di sostanze, generalmente di colore biancastro e di aspetto cristallino o polverulento o filamentoso, sulla superficie del manufatto. Nel caso di efflorescenze saline, la cristallizzazione può talvolta avvenire all'interno del materiale provocando spesso il distacco delle parti più superficiali: il fenomeno prende allora il nome di criptoefflorescenza o subefflorescenza.

01.01.03.A11 Erosione superficiale
Asportazione di materiale dalla superficie dovuta a processi di natura diversa. Quando sono note le cause di degrado, possono essere utilizzati anche termini come erosione per abrasione o erosione per corrasione (cause meccaniche), erosione per corrosione (cause chimiche e biologiche), erosione per usura (cause antropiche).

01.01.03.A12 Esfoliazione
Degradazione che si manifesta con distacco, spesso seguito da caduta, di uno o più strati superficiali subparalleli fra loro, generalmente causata dagli effetti del gelo.

01.01.03.A13 Esposizione dei ferri di armatura
Distacchi ed espulsione di parte del calcestruzzo (copriferro) e relativa esposizione dei ferri di armatura dovuta a fenomeni di corrosione delle armature metalliche per l'azione degli agenti atmosferici.

01.01.03.A14 Fessurazioni
Presenza di rotture singole, ramificate, ortogonale o parallele all'armatura che possono interessare l'intero spessore del manufatto dovute a fenomeni di ritiro del calcestruzzo e/o altri eventi.

01.01.03.A15 Lesioni
Si manifestano con l'interruzione delle superfici dell'elemento strutturale. Le caratteristiche, l'andamento, l'ampiezza ne caratterizzano l'importanza e il tipo.

01.01.03.A16 Mancanza
Caduta e perdita di parti del materiale del manufatto.

01.01.03.A17 Penetrazione di umidità
Comparsa di macchie di umidità dovute all'assorbimento di acqua.

01.01.03.A18 Polverizzazione
Decoesione che si manifesta con la caduta spontanea dei materiali sotto forma di polvere o granuli.

01.01.03.A19 Rigonfiamento
Variazione della sagoma che interessa l'intero spessore del materiale e che si manifesta soprattutto in elementi lastriformi. Ben riconoscibile essendo dato dal tipico andamento "a bolla" combinato all'azione della gravità.

Elemento Manutenibile: 01.01.04

Setti

Unità Tecnologica: 01.01

Strutture in elevazione in c.a.

Si tratta di elementi verticali, come pareti in cemento armato, che possono dividere una struttura in più parti, fungendo da diaframma, che per la loro massa e la loro elevata inerzia svolgono la funzione di contrastare le forze sismiche orizzontali (ad esempio i setti dei vanoscala, degli ascensori, ecc.).

MODALITÀ DI USO CORRETTO:

Non compromettere l'integrità delle strutture. Controllo periodico del grado di usura delle parti in vista. Riscontro di eventuali anomalie.

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.01.04.A01 Alveolizzazione
Degradazione che si manifesta con la formazione di cavità di forme e dimensioni variabili. Gli alveoli sono spesso interconnessi e hanno distribuzione non uniforme. Nel caso particolare in cui il fenomeno si sviluppa essenzialmente in profondità con andamento a diverticoli si può usare il termine alveolizzazione a cariatura.

01.01.04.A02 Cavillature superfici
Sottile trama di fessure sulla superficie del calcestruzzo.

01.01.04.A03 Corrosione
Decadimento delle armature metalliche all'interno del calcestruzzo a causa della combinazione con sostanze presenti nell'ambiente (ossigeno, acqua, anidride carbonica, ecc.).

01.01.04.A04 Deformazioni e spostamenti
Deformazioni e spostamenti dovuti a cause esterne che alterano la normale configurazione dell'elemento.

01.01.04.A05 Disgregazione
Decoesione caratterizzata da distacco di granuli o cristalli sotto minime sollecitazioni meccaniche.

01.01.04.A06 Distacco
Disgregazione e distacco di parti notevoli del materiale che può manifestarsi anche mediante espulsione di elementi prefabbricati dalla loro sede.

01.01.04.A07 Efflorescenze
Formazione di sostanze, generalmente di colore biancastro e di aspetto cristallino o polverulento o filamentoso, sulla superficie del manufatto. Nel caso di efflorescenze saline, la cristallizzazione può talvolta avvenire all'interno del materiale provocando spesso il distacco delle parti più superficiali: il fenomeno prende allora il nome di criptoefflorescenza o subefflorescenza.

01.01.04.A08 Erosione superficiale
Asportazione di materiale dalla superficie dovuta a processi di natura diversa. Quando sono note le cause di degrado, possono essere utilizzati anche termini come erosione per abrasione o erosione per corrasione (cause meccaniche), erosione per corrosione (cause chimiche e biologiche), erosione per usura (cause antropiche).

01.01.04.A09 Esfoliazione
Degradazione che si manifesta con distacco, spesso seguito da caduta, di uno o più strati superficiali subparalleli fra loro, generalmente causata dagli effetti del gelo.

01.01.04.A10 Esposizione dei ferri di armatura
Distacchi ed espulsione di parte del calcestruzzo (copriferro) e relativa esposizione dei ferri di armatura dovuta a fenomeni di corrosione delle armature metalliche per l'azione degli agenti atmosferici.

01.01.04.A11 Fessurazioni
Presenza di rotture singole, ramificate, ortogonale o parallele all'armatura che possono interessare l'intero spessore del manufatto dovute a fenomeni di ritiro del calcestruzzo e/o altri eventi.

01.01.04.A12 Lesioni
Si manifestano con l'interruzione delle superfici dell'elemento strutturale. Le caratteristiche, l'andamento, l'ampiezza ne caratterizzano l'importanza e il tipo.

01.01.04.A13 Mancanza
Caduta e perdita di parti del materiale del manufatto.

01.01.04.A14 Penetrazione di umidità
Comparsa di macchie di umidità dovute all'assorbimento di acqua.

01.01.04.A15 Polverizzazione
Decoesione che si manifesta con la caduta spontanea dei materiali sotto forma di polvere o granuli.

01.01.04.A16 Rigonfiamento
Variazione della sagoma che interessa l'intero spessore del materiale e che si manifesta soprattutto in elementi lastriformi. Ben riconoscibile essendo dato dal tipico andamento "a bolla" combinato all'azione della gravità.

01.01.04.A17 Scheggiature
Distacco di piccole parti di materiale lungo i bordi e gli spigoli degli elementi in calcestruzzo.

01.01.04.A18 Spalling
Avviene attraverso lo schiacciamento e l'esplosione interna con il conseguente sfaldamento di inerti dovuto ad alte temperature nei calcestruzzi.

01.01.04.A19 Impiego di materiali non durevoli
Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

Solai

I solai rappresentano il limite di separazione tra gli elementi spaziali di un piano e quelli del piano successivo. Dal punto di vista strutturale i solai devono assolvere alle funzioni di sostegno del peso proprio e dei carichi accidentali e la funzione di collegamento delle pareti perimetrali. Inoltre debbono assicurare: una coibenza acustica soddisfacente, assicurare una buona coibenza termica e avere una adeguata resistenza. Una classificazione dei numerosi solai può essere fatta in base al loro funzionamento statico o in base ai materiali che li costituiscono.
Ai solai, oltre al compito di garantire la resistenza ai carichi verticali, è richiesta anche rigidezza nel proprio piano al fine di distribuire correttamente le azioni orizzontali tra le strutture verticali. Il progettista deve verificare che le caratteristiche dei materiali, delle sezioni resistenti nonché i rapporti dimensionali tra le varie parti siano coerenti con tali aspettative. A tale scopo deve verificare che:
- le deformazioni risultino compatibili con le condizioni di esercizio del solaio e degli elementi costruttivi ed impiantistici ad esso collegati;
- vi sia, in base alle resistenze meccaniche dei materiali, un rapporto adeguato tra la sezione delle armature di acciaio, la larghezza delle nervature in conglomerato cementizio, il loro interasse e lo spessore della soletta di completamento in modo che sia assicurata la rigidezza nel piano e che sia evitato il pericolo di effetti secondari indesiderati.

ELEMENTI MANUTENIBILI DELL'UNITÀ TECNOLOGICA:

- 01.02.01 Solai con travetti in c.a.p.
- 01.02.02 Solai
- 01.02.03 Solai in acciaio

Elemento Manutenibile: 01.02.01

Solai con travetti in c.a.p.

Unità Tecnologica: 01.02

Solai

I solai con travetti in cemento armato precompresso sono strutture parzialmente precompresse. Essi sono costituiti da travetti prefabbricati in conglomerato precompresso che possono essere, singoli o abbinati, tra i quali vengono disposti elementi in laterizio. Generalmente i travetti hanno la sezione a forma di T rovesciata con anima a coda di rondine per agevolare il collegamento con il getto di completamento in calcestruzzo, dove la scabrezza della superficie perimetrale dei travetti ne favorisce l'esecuzione.

MODALITÀ DI USO CORRETTO:

Controllo periodico delle parti in vista finalizzato alla ricerca di anomalie che possano anticipare l'insorgenza di fenomeni di dissesto e/o cedimenti strutturali (fessurazioni, lesioni, ecc.).

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.02.01.A01 Avvallamenti o pendenze anomale dei pavimenti
Le pavimentazioni presentano zone con avvallamenti e pendenze anomale che ne pregiudicano la planarità. Nei casi più gravi sono indicatori di dissesti statici e di probabile collasso strutturale.

01.02.01.A02 Deformazioni e spostamenti
Deformazioni e spostamenti dovuti a cause esterne che alterano la normale configurazione dell'elemento.

01.02.01.A03 Disgregazione
Decoesione caratterizzata da distacco di granuli o cristalli sotto minime sollecitazioni meccaniche.

01.02.01.A04 Distacco
Disgregazione e distacco di parti notevoli del materiale che può manifestarsi anche mediante espulsione di elementi prefabbricati dalla loro sede.

01.02.01.A05 Esposizione dei ferri di armatura
Distacchi di parte di calcestruzzo (copriferro) e relativa esposizione dei ferri di armatura a fenomeni di corrosione per l'azione degli agenti atmosferici.

01.02.01.A06 Fessurazioni
Presenza di rotture singole, ramificate, ortogonale o parallele all'armatura che possono interessare l'intero spessore del manufatto.

01.02.01.A07 Lesioni
Si manifestano con l'interruzione del tessuto murario. Le caratteristiche e l'andamento ne caratterizzano l'importanza e il tipo.

01.02.01.A08 Mancanza
Caduta e perdita di parti del materiale del manufatto.

01.02.01.A09 Penetrazione di umidità
Comparsa di macchie di umidità dovute all'assorbimento di acqua.

01.02.01.A10 Impiego di materiali non durevoli
Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

01.02.01.A11 Basso grado di riciclabilità
Utilizzo nelle fasi manutentive di materiali, elementi e componenti con un basso grado di riciclabilità.

Elemento Manutenibile: 01.02.02

Solai

Unità Tecnologica: 01.02

Solai

I solai sono strutture che devono assolvere alle funzioni di sostegno del peso proprio e dei carichi accidentali e la funzione di collegamento delle pareti perimetrali. Ai solai, oltre al compito di garantire la resistenza ai carichi verticali, è richiesta anche rigidezza nel proprio piano al fine di distribuire correttamente le azioni orizzontali tra le strutture verticali.

MODALITÀ DI USO CORRETTO:

Controllo periodico delle parti in vista finalizzato alla ricerca di anomalie che possano anticipare l'insorgenza di fenomeni di dissesto e/o cedimenti strutturali (fessurazioni, lesioni, ecc.).

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.02.02.A01 Avvallamenti o pendenze anomale dei pavimenti
Le pavimentazioni presentano zone con avvallamenti e pendenze anomale che ne pregiudicano la planarità. Nei casi più gravi sono indicatori di dissesti statici e di probabile collasso strutturale.

01.02.02.A02 Deformazioni e spostamenti
Deformazioni e spostamenti dovuti a cause esterne che alterano la normale configurazione dell'elemento.

01.02.02.A03 Disgregazione
Decoesione caratterizzata da distacco di granuli o cristalli sotto minime sollecitazioni meccaniche.

01.02.02.A04 Distacco
Disgregazione e distacco di parti notevoli del materiale che può manifestarsi anche mediante espulsione di elementi prefabbricati dalla loro sede.

01.02.02.A05 Esposizione dei ferri di armatura
Distacchi di parte di calcestruzzo (copriferro) e relativa esposizione dei ferri di armatura a fenomeni di corrosione per l'azione degli agenti atmosferici.

01.02.02.A06 Fessurazioni
Presenza di rotture singole, ramificate, ortogonale o parallele all'armatura che possono interessare l'intero spessore del manufatto.

01.02.02.A07 Lesioni
Si manifestano con l'interruzione del tessuto murario. Le caratteristiche e l'andamento ne caratterizzano l'importanza e il tipo.

01.02.02.A08 Mancanza
Caduta e perdita di parti del materiale del manufatto.

01.02.02.A09 Penetrazione di umidità
Comparsa di macchie di umidità dovute all'assorbimento di acqua.

01.02.02.A10 Basso grado di riciclabilità
Utilizzo nelle fasi manutentive di materiali, elementi e componenti con un basso grado di riciclabilità.

01.02.02.A11 Impiego di materiali non durevoli
Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

Elemento Manutenibile: 01.02.03

Solai in acciaio

Unità Tecnologica: 01.02

Solai

I solai in acciaio sono generalmente costituiti da travi in acciaio e soletta in lamiera grecata con getto di cls armato con rete elettrosaldata. Normalmente possono essere realizzati con travi in acciaio laminato, saldato o reticolare a cui vengono affidate le sollecitazioni a trazione e a taglio. In genere si sovrappongono le lamiere grecata che formano l'armatura a flessione e con funzione di cassero per il successivo getto di calcestruzzo collaborante con resistenza alle sollecitazioni a compressione. Per impedire lo scorrimento tra i materiali vengono inseriti dei connettori che lavorano a taglio.

MODALITÀ DI USO CORRETTO:

Controllo periodico delle parti in vista finalizzato alla ricerca di anomalie che possano anticipare l'insorgenza di fenomeni di dissesto e/o cedimenti strutturali (corrosioni, cedimenti di unioni, ecc.).

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.02.03.A01 Avvallamenti o pendenze anomale dei pavimenti
Le pavimentazioni presentano zone con avvallamenti e pendenze anomale che ne pregiudicano la planarità. Nei casi più gravi sono indicatori di dissesti statici e di probabile collasso strutturale.

01.02.03.A02 Corrosione
Corrosione degli elementi metallici per perdita del requisito di resistenza agli agenti aggressivi chimici e/o per difetti del materiale.

01.02.03.A03 Deformazione
Variazione geometriche e morfologiche dei profili e degli elementi strutturali (travi principali, travetti, lamiere ed eventuali irrigidimenti e nervature) o comunque non più affidabili sul piano statico.

01.02.03.A04 Deformazioni e spostamenti
Deformazioni e spostamenti dovuti a cause esterne che alterano la normale configurazione dell'elemento.

01.02.03.A05 Distacco
Disgregazione e distacco di parti notevoli del materiale che può manifestarsi anche mediante espulsione di elementi prefabbricati dalla loro sede.

01.02.03.A06 Imbozzamento
Deformazione dell'elemento che si localizza in prossimità dell'ala e/o dell'anima.

01.02.03.A07 Snervamento
Deformazione dell'elemento che si può verificare, quando all'aumentare del carico, viene meno il comportamento perfettamente elastico dell'acciaio.

01.02.03.A08 Impiego di materiali non durevoli
Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

01.02.03.A09 Basso grado di riciclabilità
Utilizzo nelle fasi manutentive di materiali, elementi e componenti con un basso grado di riciclabilità.

Balconi o sbalzi

Si tratta di insiemi di elementi tecnici orizzontali, con forme e geometrie diverse, praticabili con funzione di affaccio su spazi aperti rispetto alle facciate. Essi svolgono anche funzione abitativa in quanto estensione verso l'esterno degli spazi interni. In particolare possono assumere tipologie a sporto, in linea, segmentati, sfalsati o di rientranza rispetto al fronte di veduta degli edifici. O ancora, pensili, in continuità, sospesi, ecc.. I balconi o sbalzi possono inoltre distinguersi in base alla struttura:
- struttura indipendente;
- struttura semi-dipendente;
- portati (balconi a mensola, balconi in continuità, balconi pensili, balconi sospesi).

In fase di progettazione vanno considerate tutte quelle operazioni indispensabili agli interventi di manutenzione (raggiungibilità, manutenibilità, ecc.). Controllare periodicamente l'integrità delle superfici dei rivestimenti attraverso valutazioni visive mirate a riscontrare anomalie evidenti. Interventi mirati al mantenimento dell'efficienza e/o alla sostituzione degli elementi di protezione e separazione quali: frontalini, ringhiere, balaustre, corrimano, sigillature, vernici protettive e saldature.

ELEMENTI MANUTENIBILI DELL'UNITÀ TECNOLOGICA:

° 01.03.01 Sbalzi a soletta piena

Sbalzi a soletta piena

Unità Tecnologica: 01.03

Balconi o sbalzi

Si tratta di sbalzi interamente in cemento armato. Lo sbalzo è collegato al solaio attraverso la continuità delle armature metalliche. Nelle strutture intelaiate lo sbalzo viene solidarizzato alla trave mentre nelle murature portanti al cordolo.

MODALITÀ DI USO CORRETTO:

Controllo periodico delle parti in vista finalizzato alla ricerca di anomalie che possano anticipare l'insorgenza di fenomeni di dissesto e/o cedimenti strutturali (fessurazioni, lesioni, ecc.).

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.03.01.A01 Distacco
Disgregazione e distacco di parti notevoli del materiale che può manifestarsi anche mediante espulsione di elementi prefabbricati dalla loro sede.

01.03.01.A02 Esposizione dei ferri di armatura
Distacchi di parte di calcestruzzo (copriferro) e relativa esposizione dei ferri di armatura a fenomeni di corrosione per l'azione degli agenti atmosferici.

01.03.01.A03 Fessurazioni
Presenza di rotture singole, ramificate, ortogonale o parallele all'armatura che possono interessare l'intero spessore del manufatto.

01.03.01.A04 Mancanza
Caduta e perdita di parti del materiale del manufatto.

01.03.01.A05 Scheggiature
Distacco di piccole parti di materiale lungo i bordi e gli spigoli degli elementi in calcestruzzo.

01.03.01.A06 Impiego di materiali non durevoli
Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

Strutture in elevazione in acciaio

Si definiscono strutture in elevazione gli insiemi degli elementi tecnici del sistema edilizio aventi la funzione di resistere alle azioni di varia natura agenti sulla parte di costruzione fuori terra, trasmettendole alle strutture di fondazione e quindi al terreno. In particolare le strutture verticali sono costituite da aste rettilinee snelle collegate fra loro in punti detti nodi secondo una disposizione geometrica realizzata in modo da formare un sistema rigidamente indeformabile. Le strutture in acciaio si possono distinguere in: strutture in carpenteria metallica e sistemi industrializzati. Le prime, sono caratterizzate dall'impiego di profilati e laminati da produzione siderurgica e successivamente collegati medianti unioni (bullonature, saldature, ecc.); le seconde sono caratterizzate da un numero ridotto di componenti base assemblati successivamente a seconde dei criteri di compatibilità.

ELEMENTI MANUTENIBILI DELL'UNITÀ TECNOLOGICA:

- 01.04.01 Pilastri
- 01.04.02 Travi

Elemento Manutenibile: 01.04.01

Pilastri

Unità Tecnologica: 01.04

Strutture in elevazione in acciaio

I pilastri in acciaio sono elementi strutturali verticali portanti, in genere profilati e/o profilati cavi , che trasferiscono i carichi della sovrastruttura alle strutture di ricezione delle parti sottostanti indicate a riceverli, posizionate e collegate con piatti di fondazione e tirafondi. Sono generalmente trasportati in cantiere e montati mediante unioni (bullonature, chiodature, saldature, ecc.). Rappresentano una valida alternativa ai pilastri in c.a. realizzati in opera.

MODALITÀ DI USO CORRETTO:

In caso di verifiche strutturali dei pilastri controllare la resistenza alla compressione e la verifica ad instabilità a carico di punta. In zona sismica verificare altresì gli spostamenti.
Non compromettere l'integrità delle strutture. Controllo periodico del grado di usura delle parti in vista. Riscontro di eventuali anomalie.

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.04.01.A01 Corrosione
Decadimento degli elementi metallici a causa della combinazione con sostanze presenti nell'ambiente (ossigeno, acqua, anidride carbonica, ecc.).

01.04.01.A02 Deformazioni e spostamenti
Deformazioni e spostamenti dovuti a cause esterne che alterano la normale configurazione dell'elemento.

01.04.01.A03 Imbozzamento
Deformazione dell'elemento che si localizza in prossimità dell'ala e/o dell'anima.

01.04.01.A04 Snervamento
Deformazione dell'elemento che si può verificare, quando all'aumentare del carico, viene meno il comportamento perfettamente elastico dell'acciaio.

01.04.01.A05 Basso grado di riciclabilità
Utilizzo nelle fasi manutentive di materiali, elementi e componenti con un basso grado di riciclabilità.

01.04.01.A06 Impiego di materiali non durevoli
Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

Elemento Manutenibile: 01.04.02

Travi

Unità Tecnologica: 01.04

Strutture in elevazione in acciaio

Le travi sono elementi strutturali, che si pongono in opera in posizione orizzontale o inclinata per sostenere il peso delle strutture sovrastanti, con una dimensione predominante che trasferiscono, le sollecitazioni di tipo trasversale al proprio asse geometrico, lungo tale asse, dalle sezioni investite dal carico fino ai vincoli, garantendo l'equilibrio esterno delle travi in modo da assicurare il contesto circostante. Le travi in acciaio sono realizzate mediante profilati (IPE, HE, C, L, ecc.) . Il loro impiego diffuso è dovuto dalla loro maggiore efficienza a carichi flessionali, infatti la concentrazione del materiale sulle ali, le parti più distanti dal punto baricentrico della sezione, ne aumentano la loro rigidezza flessionale. Vengono generalmente utilizzate nella realizzazione di telai in acciaio, per edifici, ponti, ecc..

MODALITÀ DI USO CORRETTO:

Non compromettere l'integrità delle strutture. Controllo periodico del grado di usura delle parti in vista. Riscontro di eventuali anomalie.

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.04.02.A01 Corrosione
Decadimento degli elementi metallici a causa della combinazione con sostanze presenti nell'ambiente (ossigeno, acqua, anidride carbonica, ecc.).

01.04.02.A02 Deformazioni e spostamenti
Deformazioni e spostamenti dovuti a cause esterne che alterano la normale configurazione dell'elemento.

01.04.02.A03 Imbozzamento
Deformazione dell'elemento che si localizza in prossimità dell'ala e/o dell'anima.

01.04.02.A04 Snervamento
Deformazione dell'elemento che si può verificare, quando all'aumentare del carico, viene meno il comportamento perfettamente elastico dell'acciaio.

01.04.02.A05 Basso grado di riciclabilità
Utilizzo nelle fasi manutentive di materiali, elementi e componenti con un basso grado di riciclabilità.

01.04.02.A06 Impiego di materiali non durevoli
Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

Opere di fondazioni superficiali

Insieme degli elementi tecnici orizzontali del sistema edilizio avente funzione di separare gli spazi interni del sistema edilizio dal terreno sottostante e trasmetterne ad esso il peso della struttura e delle altre forze esterne.
In particolare si definiscono fondazioni superficiali o fondazioni dirette quella classe di fondazioni realizzate a profondità ridotte rispetto al piano campagna ossia l'approfondimento del piano di posa non è elevato.
Prima di realizzare opere di fondazioni superficiali provvedere ad un accurato studio geologico esteso ad una zona significativamente estesa dei luoghi d'intervento, in relazione al tipo di opera e al contesto geologico in cui questa si andrà a collocare.
Nel progetto di fondazioni superficiali si deve tenere conto della presenza di sottoservizi e dell'influenza di questi sul comportamento del manufatto. Nel caso di reti idriche e fognarie occorre particolare attenzione ai possibili inconvenienti derivanti da immissioni o perdite di liquidi nel sottosuolo.
È opportuno che il piano di posa in una fondazione sia tutto allo stesso livello. Ove ciò non sia possibile, le fondazioni adiacenti, appartenenti o non ad un unico manufatto, saranno verificate tenendo conto della reciproca influenza e della configurazione dei piani di posa. Le fondazioni situate nell'alveo o nelle golene di corsi d'acqua possono essere soggette allo scalzamento e perciò vanno adeguatamente difese e approfondite. Analoga precauzione deve essere presa nel caso delle opere marittime.

ELEMENTI MANUTENIBILI DELL'UNITÀ TECNOLOGICA:

° 01.05.01 Platee in c.a.

Platee in c.a.

Unità Tecnologica: 01.05

Opere di fondazioni superficiali

Sono fondazioni realizzate con un'unica soletta di base, di idoneo spessore, irrigidita da nervature nelle due direzioni principali così da avere una ripartizione dei carichi sul terreno uniforme, in quanto tutto insieme risulta notevolmente rigido. La fondazione a platea può essere realizzata anche con una unica soletta di grande spessore, opportunamente armata, o in alternativa con un solettone armato e provvisto di piastre di appoggio in corrispondenza dei pilastri, per evitare l'effetto di punzonamento dei medesimi sulla soletta.

MODALITÀ DI USO CORRETTO:

L'utente dovrà soltanto accertarsi della comparsa di eventuali anomalie che possano anticipare l'insorgenza di fenomeni di dissesto e/o cedimenti strutturali.

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.05.01.A01 Cedimenti
Dissesti dovuti a cedimenti di natura e causa diverse, talvolta con manifestazioni dell'abbassamento del piano di imposta della fondazione.

01.05.01.A02 Deformazioni e spostamenti
Deformazioni e spostamenti dovuti a cause esterne che alterano la normale configurazione dell'elemento.

01.05.01.A03 Distacchi murari
Distacchi dei paramenti murari mediante anche manifestazione di lesioni passanti.

01.05.01.A04 Distacco
Disgregazione e distacco di parti notevoli del materiale che può manifestarsi anche mediante espulsione di elementi prefabbricati dalla loro sede.

01.05.01.A05 Esposizione dei ferri di armatura
Distacchi di parte di calcestruzzo (copriferro) e relativa esposizione dei ferri di armatura a fenomeni di corrosione per l'azione degli agenti atmosferici.

01.05.01.A06 Fessurazioni
Degradazione che si manifesta con la formazione di soluzioni di continuità del materiale e che può implicare lo spostamento reciproco delle parti.

01.05.01.A07 Lesioni
Si manifestano con l'interruzione del tessuto murario. Le caratteristiche e l'andamento ne caratterizzano l'importanza e il tipo.

01.05.01.A08 Non perpendicolarità del fabbricato
Non perpendicolarità dell'edificio a causa di dissesti o eventi di natura diversa.

01.05.01.A09 Penetrazione di umidità
Comparsa di macchie di umidità dovute all'assorbimento di acqua.

01.05.01.A10 Rigonfiamento
Variazione della sagoma che interessa l'intero spessore del materiale e che si manifesta soprattutto in elementi lastriformi. Ben riconoscibile essendo dato dal tipico andamento "a bolla" combinato all'azione della gravità.

01.05.01.A11 Umidità
Presenza di umidità dovuta spesso per risalita capillare.

01.05.01.A12 Impiego di materiali non durevoli
Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

INDICE

1) PIANO DI MANUTENZIONE ..... pag. 2
2) Cemento Armato ..... pag. 3
" 1) Strutture in elevazione in c.a. ..... pag. 4
" 1) Pilastri ..... pag. 5
" 2) Travi ..... pag. 6
" 3) Pareti ..... pag. 7
" 4) Setti ..... pag. 8
" 2) Solai ..... pag. 11
" 1) Solai con travetti in c.a.p. ..... pag. 12
" 2) Solai ..... pag. 12
" 3) Solai in acciaio ..... pag. 13
" 3) Balconi o sbalzi ..... pag. 15
" 1) Sbalzi a soletta piena ..... pag. 16
" 4) Strutture in elevazione in acciaio ..... pag. 17
" 1) Pilastri ..... pag. 18
" 2) Travi ..... pag. 18
" 5) Opere di fondazioni superficiali ..... pag. 20
" 1) Platee in c.a. ..... pag. 21

Comune di Nettuno
Provincia di Roma

PIANO DI MANUTENZIONE

MANUALE DI MANUTENZIONE

(Articolo 38 del D.P.R. 5 ottobre 2010, n.207)

OGGETTO: Realizzazione di un nuovo edificio scolastico

COMMITTENTE: Comune di Nettuno

PIANO DI MANUTENZIONE

Comune di: **Nettuno**

Provincia di: **Roma**

OGGETTO: Realizzazione di un nuovo edificio scolastico

CORPI D'OPERA:

° 01 Cemento Armato

Cemento Armato

UNITÀ TECNOLOGICHE:

- 01.01 Strutture in elevazione in c.a.
- 01.02 Solai
- 01.03 Balconi o sbalzi
- 01.04 Strutture in elevazione in acciaio
- 01.05 Opere di fondazioni superficiali

Strutture in elevazione in c.a.

Si definiscono strutture in elevazione gli insiemi degli elementi tecnici del sistema edilizio aventi la funzione di resistere alle azioni di varia natura agenti sulla parte di costruzione fuori terra, trasmettendole alle strutture di fondazione e quindi al terreno. In particolare le strutture verticali sono costituite dagli elementi tecnici con funzione di sostenere i carichi agenti, trasmettendoli verticalmente ad altre parti aventi funzione strutturale e ad esse collegate. Le strutture in c.a. permettono di realizzare una connessione rigida fra elementi, in funzione della continuità della sezione ottenuta con un getto monolitico.

REQUISITI E PRESTAZIONI (UT)

01.01.R01 Resistenza meccanica

Classe di Requisiti: Di stabilità
Classe di Esigenza: Sicurezza
Le strutture di elevazione dovranno essere in grado di contrastare le eventuali manifestazioni di deformazioni e cedimenti rilevanti dovuti all'azione di determinate sollecitazioni (carichi, forze sismiche, ecc.).

Prestazioni:
Le strutture di elevazione, sotto l'effetto di carichi statici, dinamici e accidentali devono assicurare stabilità e resistenza.

Livello minimo della prestazione:
Per i livelli minimi si rimanda alle prescrizioni di legge e di normative vigenti in materia. In particolare al D.M. Infrastrutture e Trasporti 17.1.2018.

01.01.R02 Utilizzo di materiali, elementi e componenti caratterizzati da un'elevata durabilità

Classe di Requisiti:
Classe di Esigenza: Aspetto
Utilizzo razionale delle risorse attraverso l'impiego di materiali con una elevata durabilità.

Prestazioni:
Nelle fasi progettuali dell'opera individuare e scegliere elementi e componenti caratterizzati da una durabilità elevata.

Livello minimo della prestazione:
Nella fase progettuale bisogna garantire una adeguata percentuale di elementi costruttivi caratterizzati da una durabilità elevata.

ELEMENTI MANUTENIBILI DELL'UNITÀ TECNOLOGICA:

- 01.01.01 Pilastri
- 01.01.02 Travi
- 01.01.03 Pareti
- 01.01.04 Setti

Pilastri

Unità Tecnologica: 01.01

Strutture in elevazione in c.a.

I pilastri sono elementi architettonici e strutturali verticali portanti, che trasferiscono i carichi della sovrastruttura alle strutture di ricezione delle parti sottostanti indicate a riceverli. I pilastri in calcestruzzo armato sono realizzati, mediante armature trasversali e longitudinali che consentono la continuità dei pilastri con gli altri elementi strutturali. Il dimensionamento dei pilastri varia in funzione delle diverse condizioni di carico, delle luci e dell'interasse fra telai.

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.01.01.A01 Alveolizzazione
Degradazione che si manifesta con la formazione di cavità di forme e dimensioni variabili. Gli alveoli sono spesso interconnessi e hanno distribuzione non uniforme. Nel caso particolare in cui il fenomeno si sviluppa essenzialmente in profondità con andamento a diverticoli si può usare il termine alveolizzazione a cariatura.

01.01.01.A02 Cavillature superfici
Sottile trama di fessure sulla superficie del calcestruzzo.

01.01.01.A03 Corrosione
Decadimento delle armature metalliche all'interno del calcestruzzo a causa della combinazione con sostanze presenti nell'ambiente (ossigeno, acqua, anidride carbonica, ecc.).

01.01.01.A04 Deformazioni e spostamenti
Deformazioni e spostamenti dovuti a cause esterne che alterano la normale configurazione dell'elemento.

01.01.01.A05 Disgregazione
Decoesione caratterizzata da distacco di granuli o cristalli sotto minime sollecitazioni meccaniche.

01.01.01.A06 Distacco
Disgregazione e distacco di parti notevoli del materiale che può manifestarsi anche mediante espulsione di elementi prefabbricati dalla loro sede.

01.01.01.A07 Efflorescenze
Formazione di sostanze, generalmente di colore biancastro e di aspetto cristallino o polverulento o filamentoso, sulla superficie del manufatto. Nel caso di efflorescenze saline, la cristallizzazione può talvolta avvenire all'interno del materiale provocando spesso il distacco delle parti più superficiali: il fenomeno prende allora il nome di criptoefflorescenza o subefflorescenza.

01.01.01.A08 Erosione superficiale
Asportazione di materiale dalla superficie dovuta a processi di natura diversa. Quando sono note le cause di degrado, possono essere utilizzati anche termini come erosione per abrasione o erosione per corrasione (cause meccaniche), erosione per corrosione (cause chimiche e biologiche), erosione per usura (cause antropiche).

01.01.01.A09 Esfoliazione
Degradazione che si manifesta con distacco, spesso seguito da caduta, di uno o più strati superficiali subparalleli fra loro, generalmente causata dagli effetti del gelo.

01.01.01.A10 Esposizione dei ferri di armatura
Distacchi ed espulsione di parte del calcestruzzo (copriferro) e relativa esposizione dei ferri di armatura dovuta a fenomeni di corrosione delle armature metalliche per l'azione degli agenti atmosferici.

01.01.01.A11 Fessurazioni
Presenza di rotture singole, ramificate, ortogonale o parallele all'armatura che possono interessare l'intero spessore del manufatto dovute a fenomeni di ritiro del calcestruzzo e/o altri eventi.

01.01.01.A12 Lesioni
Si manifestano con l'interruzione delle superfici dell'elemento strutturale. Le caratteristiche, l'andamento, l'ampiezza ne caratterizzano l'importanza e il tipo.

01.01.01.A13 Mancanza
Caduta e perdita di parti del materiale del manufatto.

01.01.01.A14 Penetrazione di umidità
Comparsa di macchie di umidità dovute all'assorbimento di acqua.

01.01.01.A15 Polverizzazione
Decoesione che si manifesta con la caduta spontanea dei materiali sotto forma di polvere o granuli.

01.01.01.A16 Rigonfiamento

Variazione della sagoma che interessa l'intero spessore del materiale e che si manifesta soprattutto in elementi lastriformi. Ben riconoscibile essendo dato dal tipico andamento "a bolla" combinato all'azione della gravità.

01.01.01.A17 Scheggiature

Distacco di piccole parti di materiale lungo i bordi e gli spigoli degli elementi in calcestruzzo.

01.01.01.A18 Spalling

Avviene attraverso lo schiacciamento e l'esplosione interna con il conseguente sfaldamento di inerti dovuto ad alte temperature nei calcestruzzi.

01.01.01.A19 Impiego di materiali non durevoli

Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

CONTROLLI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.01.01.C01 Controllo di eventuale quadro fessurativo

Cadenza: ogni 12 mesi
Tipologia: Controllo a vista
Attraverso un esame visivo del quadro fessurativo approfondire ed analizzare eventuali dissesti strutturali anche con l'ausilio di indagini strumentali in situ.

- Requisiti da verificare: *1) Resistenza meccanica.*
- Anomalie riscontrabili: *1) Deformazioni e spostamenti; 2) Distacco; 3) Fessurazioni; 4) Lesioni; 5) Penetrazione di umidità; 6) Esposizione dei ferri di armatura.*
- Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

01.01.01.C02 Controllo di deformazioni e/o spostamenti

Cadenza: ogni 12 mesi
Tipologia: Controllo a vista
Controllare eventuali deformazioni e/o spostamenti dell'elemento strutturale dovuti a cause esterne che ne alterano la normale configurazione.

- Requisiti da verificare: *1) Resistenza meccanica.*
- Anomalie riscontrabili: *1) Deformazioni e spostamenti; 2) Distacco; 3) Fessurazioni; 4) Lesioni; 5) Penetrazione di umidità; 6) Esposizione dei ferri di armatura.*
- Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

01.01.01.C03 Controllo impiego di materiali durevoli

Cadenza: quando occorre
Tipologia: Verifica
Verificare che nelle fasi manutentive degli elementi vengano utilizzati componenti caratterizati da una durabilità elevata.

- Requisiti da verificare: *1) Utilizzo di materiali, elementi e componenti caratterizzati da un'elevata durabilità.*
- Anomalie riscontrabili: *1) Impiego di materiali non durevoli.*
- Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

MANUTENZIONI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.01.01.I01 Interventi sulle strutture

Cadenza: quando occorre
Gli interventi riparativi dovranno effettuarsi a secondo del tipo di anomalia riscontrata e previa diagnosi delle cause del difetto accertato.

- Ditte specializzate: *Specializzati vari.*

Travi

Unità Tecnologica: 01.01

Strutture in elevazione in c.a.

Le travi sono elementi strutturali, che si pongono in opera in posizione orizzontale o inclinata per sostenere il peso delle strutture sovrastanti, con una dimensione predominante che trasferiscono, le sollecitazioni di tipo trasversale al proprio asse geometrico, lungo tale asse, dalle sezioni investite dal carico fino ai vincoli, garantendo l'equilibrio esterno delle travi in modo da assicurare il contesto circostante. Le travi in cemento armato utilizzano le caratteristiche meccaniche del materiale in modo ottimale resistendo alle azioni di compressione con il conglomerato cementizio ed in minima parte con l'armatura compressa ed alle azioni di trazione con l'acciaio teso. Le travi si possono classificare in funzione delle altezze rapportate alle luci, differenziandole in alte, normali, in spessore ed estradossate, a secondo del rapporto h/l e della larghezza.

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.01.02.A01 Alveolizzazione
Degradazione che si manifesta con la formazione di cavità di forme e dimensioni variabili. Gli alveoli sono spesso interconnessi e hanno distribuzione non uniforme. Nel caso particolare in cui il fenomeno si sviluppa essenzialmente in profondità con andamento a diverticoli si può usare il termine alveolizzazione a cariatura.

01.01.02.A02 Cavillature superficiali
Sottile trama di fessure sulla superficie del calcestruzzo.

01.01.02.A03 Corrosione
Decadimento delle armature metalliche all'interno del calcestruzzo a causa della combinazione con sostanze presenti nell'ambiente (ossigeno, acqua, anidride carbonica, ecc.).

01.01.02.A04 Deformazioni e spostamenti
Deformazioni e spostamenti dovuti a cause esterne che alterano la normale configurazione dell'elemento.

01.01.02.A05 Disgregazione
Decoesione caratterizzata da distacco di granuli o cristalli sotto minime sollecitazioni meccaniche.

01.01.02.A06 Distacco
Disgregazione e distacco di parti notevoli del materiale che può manifestarsi anche mediante espulsione di elementi prefabbricati dalla loro sede.

01.01.02.A07 Efflorescenze
Formazione di sostanze, generalmente di colore biancastro e di aspetto cristallino o polverulento o filamentoso, sulla superficie del manufatto. Nel caso di efflorescenze saline, la cristallizzazione può talvolta avvenire all'interno del materiale provocando spesso il distacco delle parti più superficiali: il fenomeno prende allora il nome di criptoefflorescenza o subefflorescenza.

01.01.02.A08 Erosione superficiale
Asportazione di materiale dalla superficie dovuta a processi di natura diversa. Quando sono note le cause di degrado, possono essere utilizzati anche termini come erosione per abrasione o erosione per corrasione (cause meccaniche), erosione per corrosione (cause chimiche e biologiche), erosione per usura (cause antropiche).

01.01.02.A09 Esfoliazione
Degradazione che si manifesta con distacco, spesso seguito da caduta, di uno o più strati superficiali subparalleli fra loro, generalmente causata dagli effetti del gelo.

01.01.02.A10 Esposizione dei ferri di armatura
Distacchi ed espulsione di parte del calcestruzzo (copriferro) e relativa esposizione dei ferri di armatura dovuta a fenomeni di corrosione delle armature metalliche per l'azione degli agenti atmosferici.

01.01.02.A11 Fessurazioni
Presenza di rotture singole, ramificate, ortogonale o parallele all'armatura che possono interessare l'intero spessore del manufatto dovute a fenomeni di ritiro del calcestruzzo e/o altri eventi.

01.01.02.A12 Lesioni
Si manifestano con l'interruzione delle superfici dell'elemento strutturale. Le caratteristiche, l'andamento, l'ampiezza ne caratterizzano l'importanza e il tipo.

01.01.02.A13 Mancanza
Caduta e perdita di parti del materiale del manufatto.

01.01.02.A14 Penetrazione di umidità

Comparsa di macchie di umidità dovute all'assorbimento di acqua.

01.01.02.A15 Polverizzazione
Decoesione che si manifesta con la caduta spontanea dei materiali sotto forma di polvere o granuli.

01.01.02.A16 Rigonfiamento
Variazione della sagoma che interessa l'intero spessore del materiale e che si manifesta soprattutto in elementi lastriformi. Ben riconoscibile essendo dato dal tipico andamento "a bolla" combinato all'azione della gravità.

01.01.02.A17 Scheggiature
Distacco di piccole parti di materiale lungo i bordi e gli spigoli degli elementi in calcestruzzo.

01.01.02.A18 Spalling
Avviene attraverso lo schiacciamento e l'esplosione interna con il conseguente sfaldamento di inerti dovuto ad alte temperature nei calcestruzzi.

01.01.02.A19 Impiego di materiali non durevoli
Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

CONTROLLI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.01.02.C01 Controllo di eventuale quadro fessurativo
Cadenza: ogni 12 mesi
Tipologia: Controllo a vista
Attraverso un esame visivo del quadro fessurativo approfondire ed analizzare eventuali dissesti strutturali anche con l'ausilio di indagini strumentali in situ.

• Requisiti da verificare: *1) Resistenza meccanica.*

• Anomalie riscontrabili: *1) Deformazioni e spostamenti; 2) Distacco; 3) Esposizione dei ferri di armatura; 4) Fessurazioni; 5) Lesioni; 6) Penetrazione di umidità.*

• Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

01.01.02.C02 Controllo di deformazioni e/o spostamenti
Cadenza: ogni 12 mesi
Tipologia: Controllo a vista
Controllare eventuali deformazioni e/o spostamenti dell'elemento strutturale dovuti a cause esterne che ne alterano la normale configurazione.

• Requisiti da verificare: *1) Resistenza meccanica.*

• Anomalie riscontrabili: *1) Deformazioni e spostamenti; 2) Distacco; 3) Esposizione dei ferri di armatura; 4) Fessurazioni; 5) Lesioni; 6) Penetrazione di umidità.*

• Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

01.01.02.C03 Controllo impiego di materiali durevoli
Cadenza: quando occorre
Tipologia: Verifica
Verificare che nelle fasi manutentive degli elementi vengano utilizzati componenti caratterizati da una durabilità elevata.

• Requisiti da verificare: *1) Utilizzo di materiali, elementi e componenti caratterizzati da un'elevata durabilità.*

• Anomalie riscontrabili: *1) Impiego di materiali non durevoli.*

• Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

MANUTENZIONI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.01.02.I01 Interventi sulle strutture
Cadenza: quando occorre
Gli interventi riparativi dovranno effettuarsi a secondo del tipo di anomalia riscontrata e previa diagnosi delle cause del difetto accertato.

• Ditte specializzate: *Specializzati vari.*

Pareti

Unità Tecnologica: 01.01

Strutture in elevazione in c.a.

Le pareti sono elementi architettonici verticali, formati da volumi piani con spessore ridotto rispetto alla lunghezza e alla larghezza. Possono avere andamenti rettilineo e/o con geometrie diverse. In generale le pareti delimitano confini verticali di ambienti. Inoltre le pareti di un edificio si possono classificare in:
- pareti portanti, che sostengono e scaricano a terra il peso delle costruzioni (in genere quelle perimetrali, che delimitano e separano gli ambienti interni da quelli esterni);
- pareti non portanti (che sostengono soltanto il peso proprio).

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.01.03.A01 Scheggiature
Distacco di piccole parti di materiale lungo i bordi e gli spigoli degli elementi in calcestruzzo.

01.01.03.A02 Spalling
Avviene attraverso lo schiacciamento e l'esplosione interna con il conseguente sfaldamento di inerti dovuto ad alte temperature nei calcestruzzi.

01.01.03.A03 Impiego di materiali non durevoli
Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

01.01.03.A04 Alveolizzazione
Degradazione che si manifesta con la formazione di cavità di forme e dimensioni variabili. Gli alveoli sono spesso interconnessi e hanno distribuzione non uniforme. Nel caso particolare in cui il fenomeno si sviluppa essenzialmente in profondità con andamento a diverticoli si può usare il termine alveolizzazione a cariatura.

01.01.03.A05 Cavillature superfici
Sottile trama di fessure sulla superficie del calcestruzzo.

01.01.03.A06 Corrosione
Decadimento delle armature metalliche all'interno del calcestruzzo a causa della combinazione con sostanze presenti nell'ambiente (ossigeno, acqua, anidride carbonica, ecc.).

01.01.03.A07 Deformazioni e spostamenti
Deformazioni e spostamenti dovuti a cause esterne che alterano la normale configurazione dell'elemento.

01.01.03.A08 Disgregazione
Decoesione caratterizzata da distacco di granuli o cristalli sotto minime sollecitazioni meccaniche.

01.01.03.A09 Distacco
Disgregazione e distacco di parti notevoli del materiale che può manifestarsi anche mediante espulsione di elementi prefabbricati dalla loro sede.

01.01.03.A10 Efflorescenze
Formazione di sostanze, generalmente di colore biancastro e di aspetto cristallino o polverulento o filamentoso, sulla superficie del manufatto. Nel caso di efflorescenze saline, la cristallizzazione può talvolta avvenire all'interno del materiale provocando spesso il distacco delle parti più superficiali: il fenomeno prende allora il nome di criptoefflorescenza o subefflorescenza.

01.01.03.A11 Erosione superficiale
Asportazione di materiale dalla superficie dovuta a processi di natura diversa. Quando sono note le cause di degrado, possono essere utilizzati anche termini come erosione per abrasione o erosione per corrasione (cause meccaniche), erosione per corrosione (cause chimiche e biologiche), erosione per usura (cause antropiche).

01.01.03.A12 Esfoliazione
Degradazione che si manifesta con distacco, spesso seguito da caduta, di uno o più strati superficiali subparalleli fra loro, generalmente causata dagli effetti del gelo.

01.01.03.A13 Esposizione dei ferri di armatura
Distacchi ed espulsione di parte del calcestruzzo (copriferro) e relativa esposizione dei ferri di armatura dovuta a fenomeni di corrosione delle armature metalliche per l'azione degli agenti atmosferici.

01.01.03.A14 Fessurazioni
Presenza di rotture singole, ramificate, ortogonale o parallele all'armatura che possono interessare l'intero spessore del manufatto dovute a fenomeni di ritiro del calcestruzzo e/o altri eventi.

01.01.03.A15 Lesioni

Si manifestano con l'interruzione delle superfici dell'elemento strutturale. Le caratteristiche, l'andamento, l'ampiezza ne caratterizzano l'importanza e il tipo.

01.01.03.A16 Mancanza
Caduta e perdita di parti del materiale del manufatto.

01.01.03.A17 Penetrazione di umidità
Comparsa di macchie di umidità dovute all'assorbimento di acqua.

01.01.03.A18 Polverizzazione
Decoesione che si manifesta con la caduta spontanea dei materiali sotto forma di polvere o granuli.

01.01.03.A19 Rigonfiamento
Variazione della sagoma che interessa l'intero spessore del materiale e che si manifesta soprattutto in elementi lastriformi. Ben riconoscibile essendo dato dal tipico andamento "a bolla" combinato all'azione della gravità.

CONTROLLI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.01.03.C01 Controllo di eventuale quadro fessurativo
Cadenza: ogni 12 mesi
Tipologia: Controllo a vista
Attraverso un esame visivo del quadro fessurativo approfondire ed analizzare eventuali dissesti strutturali anche con l'ausilio di indagini strumentali in situ.

• Requisiti da verificare: *1) Resistenza meccanica.*

• Anomalie riscontrabili: *1) Deformazioni e spostamenti; 2) Distacco; 3) Esposizione dei ferri di armatura; 4) Fessurazioni; 5) Lesioni; 6) Penetrazione di umidità.*

• Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

01.01.03.C02 Controllo di deformazioni e/o spostamenti
Cadenza: ogni 12 mesi
Tipologia: Controllo a vista
Controllare eventuali deformazioni e/o spostamenti dell'elemento strutturale dovuti a cause esterne che ne alterano la normale configurazione.

• Requisiti da verificare: *1) Resistenza meccanica.*

• Anomalie riscontrabili: *1) Deformazioni e spostamenti; 2) Distacco; 3) Esposizione dei ferri di armatura; 4) Fessurazioni; 5) Lesioni; 6) Penetrazione di umidità.*

• Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

01.01.03.C03 Controllo impiego di materiali durevoli
Cadenza: quando occorre
Tipologia: Verifica
Verificare che nelle fasi manutentive degli elementi vengano utilizzati componenti caratterizati da una durabilità elevata.

• Requisiti da verificare: *1) Utilizzo di materiali, elementi e componenti caratterizzati da un'elevata durabilità.*

• Anomalie riscontrabili: *1) Impiego di materiali non durevoli.*

• Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

MANUTENZIONI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.01.03.I01 Interventi sulle strutture
Cadenza: quando occorre
Gli interventi riparativi dovranno effettuarsi a secondo del tipo di anomalia riscontrata e previa diagnosi delle cause del difetto accertato.

• Ditte specializzate: *Specializzati vari.*

Setti

Unità Tecnologica: 01.01

Strutture in elevazione in c.a.

Si tratta di elementi verticali, come pareti in cemento armato, che possono dividere una struttura in più parti, fungendo da diaframma, che per la loro massa e la loro elevata inerzia svolgono la funzione di contrastare le forze sismiche orizzontali (ad esempio i setti dei vanoscala, degli ascensori, ecc.).

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.01.04.A01 Alveolizzazione
Degradazione che si manifesta con la formazione di cavità di forme e dimensioni variabili. Gli alveoli sono spesso interconnessi e hanno distribuzione non uniforme. Nel caso particolare in cui il fenomeno si sviluppa essenzialmente in profondità con andamento a diverticoli si può usare il termine alveolizzazione a cariatura.

01.01.04.A02 Cavillature superfici
Sottile trama di fessure sulla superficie del calcestruzzo.

01.01.04.A03 Corrosione
Decadimento delle armature metalliche all'interno del calcestruzzo a causa della combinazione con sostanze presenti nell'ambiente (ossigeno, acqua, anidride carbonica, ecc.).

01.01.04.A04 Deformazioni e spostamenti
Deformazioni e spostamenti dovuti a cause esterne che alterano la normale configurazione dell'elemento.

01.01.04.A05 Disgregazione
Decoesione caratterizzata da distacco di granuli o cristalli sotto minime sollecitazioni meccaniche.

01.01.04.A06 Distacco
Disgregazione e distacco di parti notevoli del materiale che può manifestarsi anche mediante espulsione di elementi prefabbricati dalla loro sede.

01.01.04.A07 Efflorescenze
Formazione di sostanze, generalmente di colore biancastro e di aspetto cristallino o polverulento o filamentoso, sulla superficie del manufatto. Nel caso di efflorescenze saline, la cristallizzazione può talvolta avvenire all'interno del materiale provocando spesso il distacco delle parti più superficiali: il fenomeno prende allora il nome di criptoefflorescenza o subefflorescenza.

01.01.04.A08 Erosione superficiale
Asportazione di materiale dalla superficie dovuta a processi di natura diversa. Quando sono note le cause di degrado, possono essere utilizzati anche termini come erosione per abrasione o erosione per corrasione (cause meccaniche), erosione per corrosione (cause chimiche e biologiche), erosione per usura (cause antropiche).

01.01.04.A09 Esfoliazione
Degradazione che si manifesta con distacco, spesso seguito da caduta, di uno o più strati superficiali subparalleli fra loro, generalmente causata dagli effetti del gelo.

01.01.04.A10 Esposizione dei ferri di armatura
Distacchi ed espulsione di parte del calcestruzzo (copriferro) e relativa esposizione dei ferri di armatura dovuta a fenomeni di corrosione delle armature metalliche per l'azione degli agenti atmosferici.

01.01.04.A11 Fessurazioni
Presenza di rotture singole, ramificate, ortogonale o parallele all'armatura che possono interessare l'intero spessore del manufatto dovute a fenomeni di ritiro del calcestruzzo e/o altri eventi.

01.01.04.A12 Lesioni
Si manifestano con l'interruzione delle superfici dell'elemento strutturale. Le caratteristiche, l'andamento, l'ampiezza ne caratterizzano l'importanza e il tipo.

01.01.04.A13 Mancanza
Caduta e perdita di parti del materiale del manufatto.

01.01.04.A14 Penetrazione di umidità
Comparsa di macchie di umidità dovute all'assorbimento di acqua.

01.01.04.A15 Polverizzazione
Decoesione che si manifesta con la caduta spontanea dei materiali sotto forma di polvere o granuli.

01.01.04.A16 Rigonfiamento
Variazione della sagoma che interessa l'intero spessore del materiale e che si manifesta soprattutto in elementi lastriformi. Ben

riconoscibile essendo dato dal tipico andamento “a bolla” combinato all’azione della gravità.

01.01.04.A17 Scheggiature
Distacco di piccole parti di materiale lungo i bordi e gli spigoli degli elementi in calcestruzzo.

01.01.04.A18 Spalling
Avviene attraverso lo schiacciamento e l'esplosione interna con il conseguente sfaldamento di inerti dovuto ad alte temperature nei calcestruzzi.

01.01.04.A19 Impiego di materiali non durevoli
Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

CONTROLLI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.01.04.C01 Controllo di eventuale quadro fessurativo
Cadenza: ogni 12 mesi
Tipologia: Controllo a vista
Attraverso un esame visivo del quadro fessurativo approfondire ed analizzare eventuali dissesti strutturali anche con l'ausilio di indagini strumentali in situ.

• Requisiti da verificare: *1) Resistenza meccanica.*

• Anomalie riscontrabili: *1) Deformazioni e spostamenti; 2) Distacco; 3) Esposizione dei ferri di armatura; 4) Fessurazioni; 5) Lesioni; 6) Penetrazione di umidità.*

• Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

01.01.04.C02 Controllo di deformazioni e/o spostamenti
Cadenza: ogni 12 mesi
Tipologia: Controllo a vista
Controllare eventuali deformazioni e/o spostamenti dell'elemento strutturale dovuti a cause esterne che ne alterano la normale configurazione.

• Requisiti da verificare: *1) Resistenza meccanica.*

• Anomalie riscontrabili: *1) Deformazioni e spostamenti; 2) Distacco; 3) Esposizione dei ferri di armatura; 4) Fessurazioni; 5) Lesioni; 6) Penetrazione di umidità.*

• Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

01.01.04.C03 Controllo impiego di materiali durevoli
Cadenza: quando occorre
Tipologia: Verifica
Verificare che nelle fasi manutentive degli elementi vengano utilizzati componenti caratterizati da una durabilità elevata.

• Requisiti da verificare: *1) Utilizzo di materiali, elementi e componenti caratterizzati da un'elevata durabilità.*

• Anomalie riscontrabili: *1) Impiego di materiali non durevoli.*

• Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

MANUTENZIONI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.01.04.I01 Interventi sulle strutture
Cadenza: quando occorre
Gli interventi riparativi dovranno effettuarsi a secondo del tipo di anomalia riscontrata e previa diagnosi delle cause del difetto accertato.

• Ditte specializzate: *Specializzati vari.*

Solai

I solai rappresentano il limite di separazione tra gli elementi spaziali di un piano e quelli del piano successivo. Dal punto di vista strutturale i solai devono assolvere alle funzioni di sostegno del peso proprio e dei carichi accidentali e la funzione di collegamento delle pareti perimetrali. Inoltre debbono assicurare: una coibenza acustica soddisfacente, assicurare una buona coibenza termica e avere una adeguata resistenza. Una classificazione dei numerosi solai può essere fatta in base al loro funzionamento statico o in base ai materiali che li costituiscono.
Ai solai, oltre al compito di garantire la resistenza ai carichi verticali, è richiesta anche rigidezza nel proprio piano al fine di distribuire correttamente le azioni orizzontali tra le strutture verticali. Il progettista deve verificare che le caratteristiche dei materiali, delle sezioni resistenti nonché i rapporti dimensionali tra le varie parti siano coerenti con tali aspettative. A tale scopo deve verificare che:
- le deformazioni risultino compatibili con le condizioni di esercizio del solaio e degli elementi costruttivi ed impiantistici ad esso collegati;
- vi sia, in base alle resistenze meccaniche dei materiali, un rapporto adeguato tra la sezione delle armature di acciaio, la larghezza delle nervature in conglomerato cementizio, il loro interasse e lo spessore della soletta di completamento in modo che sia assicurata la rigidezza nel piano e che sia evitato il pericolo di effetti secondari indesiderati.

REQUISITI E PRESTAZIONI (UT)

01.02.R01 (Attitudine al) controllo della freccia massima

Classe di Requisiti: Di stabilità
Classe di Esigenza: Sicurezza
La freccia di inflessione di un solaio costituisce il parametro attraverso il quale viene giudicata la deformazione sotto carico e la sua elasticità.

Prestazioni:
Il controllo della freccia massima avviene sullo strato portante o impalcato strutturale che viene sottoposto al carico proprio, a quello degli altri strati ed elementi costituenti il solaio e a quello delle persone e delle attrezzature ipotizzati per l'utilizzo.

Livello minimo della prestazione:
Le deformazioni devono risultare compatibili con le condizioni di esercizio del solaio e degli elementi costruttivi ed impiantistici ad esso collegati secondo le norme vigenti.

01.02.R02 Resistenza meccanica

Classe di Requisiti: Di stabilità
Classe di Esigenza: Sicurezza
I solai devono contrastare in modo efficace la manifestazione di eventuali rotture, o deformazioni rilevanti, causate dall'azione di possibili sollecitazioni.

Prestazioni:
I solai devono essere idonei a contrastare efficacemente il prodursi di rotture o deformazioni di una certa entità in conseguenza di azioni e sollecitazioni meccaniche, in modo da assicurare la durata e la funzionalità nel tempo senza pregiudicare la sicurezza all'utenza. A tal fine si considerano le seguenti azioni: carichi dovuti al peso proprio e di esercizio, sollecitazioni sismiche, carichi dovuti a dilatazioni termiche, assestamenti e deformazioni di strutture portanti. Gli eventuali cedimenti e/o deformazioni devono essere compensati da sistemi di giunzione e connessione. Comunque, in relazione alla funzione strutturale, le caratteristiche dei solai devono corrispondere a quelle prescritte dalle leggi e normative vigenti.

Livello minimo della prestazione:
Le prestazioni sono generalmente affidate allo strato o elementi portanti. I parametri di valutazione della prestazione possono essere il sovraccarico ammissibile espresso in daN oppure la luce limite di esercizio espresso in m.

01.02.R03 Utilizzo di materiali, elementi e componenti caratterizzati da un'elevata durabilità

Classe di Requisiti:
Classe di Esigenza: Aspetto
Utilizzo razionale delle risorse attraverso l'impiego di materiali con una elevata durabilità.

Prestazioni:
Nelle fasi progettuali dell'opera individuare e scegliere elementi e componenti caratterizzati da una durabilità elevata.

Livello minimo della prestazione:
Nella fase progettuale bisogna garantire una adeguata percentuale di elementi costruttivi caratterizzati da una durabilità elevata.

01.02.R04 Utilizzo di materiali, elementi e componenti ad elevato potenziale di riciclabilità

Classe di Requisiti:
Classe di Esigenza: Aspetto
Utilizzo di materiali, elementi e componenti con un elevato grado di riciclabilità

Prestazioni:

Nelle scelte progettuali di materiali, elementi e componenti si dovrà tener conto del loro grado di riciclabilità in funzione dell'ubicazione del cantiere, del loro ciclo di vita, degli elementi di recupero, ecc.

Livello minimo della prestazione:
Calcolare la percentuale di materiali da avviare ai processi di riciclaggio. Determinare la percentuale in termini di quantità (kg) o di superficie (mq) di materiale impiegato nell'elemento tecnico in relazione all'unità funzionale assunta.

01.02.R05 Regolarità delle finiture

Classe di Requisiti: Visivi
Classe di Esigenza: Aspetto
I materiali costituenti i solai devono avere gli strati superficiali in vista privi di difetti, fessurazioni, distacchi, ecc. e/o comunque esenti da caratteri che possano rendere difficile la lettura formale.

Prestazioni:
Le superfici dei materiali costituenti i solai non devono presentare fessurazioni a vista, né screpolature o sbollature superficiali. Le coloriture devono essere omogenee e non presentare tracce di ripresa di colore, che per altro saranno tollerate solamente su grandi superfici.

Livello minimo della prestazione:
Essi variano in funzione dei materiali utilizzati per i rivestimenti superficiali.

01.02.R06 Resistenza agli agenti aggressivi

Classe di Requisiti: Protezione dagli agenti chimici ed organici
Classe di Esigenza: Sicurezza
I materiali costituenti i solai non debbono subire dissoluzioni o disgregazioni e mutamenti di aspetto a causa dell'azione di agenti aggressivi chimici.

Prestazioni:
I materiali costituenti i solai non devono deteriorarsi o comunque perdere le prestazioni iniziali in presenza degli agenti chimici normalmente presenti negli ambienti. I materiali devono comunque consentire le operazioni di pulizia.

Livello minimo della prestazione:
I livelli prestazionali variano in funzione dei prodotti di rivestimenti utilizzati. Generalmente la resistenza agli aggressivi chimici, per prodotti per rivestimenti di pavimentazione, si suddivide in tre classi:
- C0, rivestimenti utilizzati in ambienti privi di prodotti chimici;
- C1, rivestimenti utilizzati in ambienti a contatto in modo accidentale con prodotti chimici;
- C2, rivestimenti utilizzati in ambienti frequentemente a contatto con prodotti chimici.

ELEMENTI MANUTENIBILI DELL'UNITÀ TECNOLOGICA:

- 01.02.01 Solai con travetti in c.a.p.
- 01.02.02 Solai
- 01.02.03 Solai in acciaio

Solai con travetti in c.a.p.

Unità Tecnologica: 01.02

Solai

I solai con travetti in cemento armato precompresso sono strutture parzialmente precompresse. Essi sono costituiti da travetti prefabbricati in conglomerato precompresso che possono essere, singoli o abbinati, tra i quali vengono disposti elementi in laterizio. Generalmente i travetti hanno la sezione a forma di T rovesciata con anima a coda di rondine per agevolare il collegamento con il getto di completamento in calcestruzzo, dove la scabrezza della superficie perimetrale dei travetti ne favorisce l'esecuzione.

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.02.01.A01 Avvallamenti o pendenze anomale dei pavimenti
Le pavimentazioni presentano zone con avvallamenti e pendenze anomale che ne pregiudicano la planarità. Nei casi più gravi sono indicatori di dissesti statici e di probabile collasso strutturale.

01.02.01.A02 Deformazioni e spostamenti
Deformazioni e spostamenti dovuti a cause esterne che alterano la normale configurazione dell'elemento.

01.02.01.A03 Disgregazione
Decoesione caratterizzata da distacco di granuli o cristalli sotto minime sollecitazioni meccaniche.

01.02.01.A04 Distacco
Disgregazione e distacco di parti notevoli del materiale che può manifestarsi anche mediante espulsione di elementi prefabbricati dalla loro sede.

01.02.01.A05 Esposizione dei ferri di armatura
Distacchi di parte di calcestruzzo (copriferro) e relativa esposizione dei ferri di armatura a fenomeni di corrosione per l'azione degli agenti atmosferici.

01.02.01.A06 Fessurazioni
Presenza di rotture singole, ramificate, ortogonale o parallele all'armatura che possono interessare l'intero spessore del manufatto.

01.02.01.A07 Lesioni
Si manifestano con l'interruzione del tessuto murario. Le caratteristiche e l'andamento ne caratterizzano l'importanza e il tipo.

01.02.01.A08 Mancanza
Caduta e perdita di parti del materiale del manufatto.

01.02.01.A09 Penetrazione di umidità
Comparsa di macchie di umidità dovute all'assorbimento di acqua.

01.02.01.A10 Impiego di materiali non durevoli
Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

01.02.01.A11 Basso grado di riciclabilità
Utilizzo nelle fasi manutentive di materiali, elementi e componenti con un basso grado di riciclabilità.

CONTROLLI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.02.01.C01 Controllo strutture
Cadenza: ogni 12 mesi
Tipologia: Controllo a vista
Controllo delle parti in vista finalizzato alla ricerca di anomalie che possano anticipare l'insorgenza di fenomeni di dissesto e/o cedimenti strutturali (fessurazioni, lesioni, ecc.).

• Requisiti da verificare: *1) (Attitudine al) controllo della freccia massima; 2) Resistenza meccanica.*

• Anomalie riscontrabili: *1) Avvallamenti o pendenze anomale dei pavimenti; 2) Deformazioni e spostamenti; 3) Fessurazioni; 4) Lesioni; 5) Penetrazione di umidità.*

• Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

01.02.01.C02 Controllo impiego di materiali durevoli
Cadenza: quando occorre
Tipologia: Verifica
Verificare che nelle fasi manutentive degli elementi vengano utilizzati componenti caratterizati da una durabilità elevata.

• Requisiti da verificare: *1) Utilizzo di materiali, elementi e componenti caratterizzati da un'elevata durabilità.*

• Anomalie riscontrabili: *1) Impiego di materiali non durevoli.*

• Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

01.02.01.C03 Controllo del grado di riciclabilità

Cadenza: quando occorre
Tipologia: Controllo
Controllare che nelle fasi manutentive vengano impiegati materiali,, elementi e componenti con un elevato grado di riciclabilità.

• Requisiti da verificare: *1) Utilizzo di materiali, elementi e componenti ad elevato potenziale di riciclabilità.*

• Anomalie riscontrabili: *1) Basso grado di riciclabilità.*

• Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

MANUTENZIONI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.02.01.I01 Consolidamento solaio

Cadenza: quando occorre
Consolidamento del solaio in seguito ad eventi straordinari (dissesti, cedimenti) o a cambiamenti architettonici di destinazione o dei sovraccarichi.

• Ditte specializzate: *Specializzati vari.*

01.02.01.I02 Ripresa puntuale fessurazioni

Cadenza: a guasto
Ripresa puntuale delle fessurazioni e rigonfiamenti localizzati nei rivestimenti.

• Ditte specializzate: *Specializzati vari.*

Elemento Manutenibile: 01.02.02

Solai

Unità Tecnologica: 01.02

Solai

I solai sono strutture che devono assolvere alle funzioni di sostegno del peso proprio e dei carichi accidentali e la funzione di collegamento delle pareti perimetrali. Ai solai, oltre al compito di garantire la resistenza ai carichi verticali, è richiesta anche rigidezza nel proprio piano al fine di distribuire correttamente le azioni orizzontali tra le strutture verticali.

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.02.02.A01 Avvallamenti o pendenze anomale dei pavimenti

Le pavimentazioni presentano zone con avvallamenti e pendenze anomale che ne pregiudicano la planarità. Nei casi più gravi sono indicatori di dissesti statici e di probabile collasso strutturale.

01.02.02.A02 Deformazioni e spostamenti

Deformazioni e spostamenti dovuti a cause esterne che alterano la normale configurazione dell'elemento.

01.02.02.A03 Disgregazione

Decoesione caratterizzata da distacco di granuli o cristalli sotto minime sollecitazioni meccaniche.

01.02.02.A04 Distacco

Disgregazione e distacco di parti notevoli del materiale che può manifestarsi anche mediante espulsione di elementi prefabbricati dalla loro sede.

01.02.02.A05 Esposizione dei ferri di armatura

Distacchi di parte di calcestruzzo (copriferro) e relativa esposizione dei ferri di armatura a fenomeni di corrosione per l'azione degli agenti atmosferici.

01.02.02.A06 Fessurazioni

Presenza di rotture singole, ramificate, ortogonale o parallele all'armatura che possono interessare l'intero spessore del manufatto.

01.02.02.A07 Lesioni

Si manifestano con l'interruzione del tessuto murario. Le caratteristiche e l'andamento ne caratterizzano l'importanza e il tipo.

01.02.02.A08 Mancanza

Caduta e perdita di parti del materiale del manufatto.

01.02.02.A09 Penetrazione di umidità
Comparsa di macchie di umidità dovute all'assorbimento di acqua.

01.02.02.A10 Basso grado di riciclabilità
Utilizzo nelle fasi manutentive di materiali, elementi e componenti con un basso grado di riciclabilità.

01.02.02.A11 Impiego di materiali non durevoli
Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

CONTROLLI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.02.02.C01 Controllo strutture
Cadenza: ogni 12 mesi
Tipologia: Controllo a vista
Controllo delle parti in vista finalizzato alla ricerca di anomalie che possano anticipare l'insorgenza di fenomeni di dissesto e/o cedimenti strutturali (fessurazioni, lesioni, ecc.).

• Requisiti da verificare: *1) (Attitudine al) controllo della freccia massima; 2) Regolarità delle finiture; 3) Resistenza meccanica.*

• Anomalie riscontrabili: *1) Avvallamenti o pendenze anomale dei pavimenti; 2) Disgregazione; 3) Distacco; 4) Esposizione dei ferri di armatura; 5) Fessurazioni; 6) Lesioni; 7) Mancanza; 8) Penetrazione di umidità.*

• Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

01.02.02.C02 Controllo del grado di riciclabilità
Cadenza: quando occorre
Tipologia: Controllo
Controllare che nelle fasi manutentive vengano impiegati materiali,, elementi e componenti con un elevato grado di riciclabilità.

• Requisiti da verificare: *1) Utilizzo di materiali, elementi e componenti ad elevato potenziale di riciclabilità.*

• Anomalie riscontrabili: *1) Basso grado di riciclabilità.*

• Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

01.02.02.C03 Controllo impiego di materiali durevoli
Cadenza: quando occorre
Tipologia: Verifica
Verificare che nelle fasi manutentive degli elementi vengano utilizzati componenti caratterizati da una durabilità elevata.

• Requisiti da verificare: *1) Utilizzo di materiali, elementi e componenti caratterizzati da un'elevata durabilità.*

• Anomalie riscontrabili: *1) Impiego di materiali non durevoli.*

• Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

MANUTENZIONI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.02.02.I01 Consolidamento solaio
Cadenza: quando occorre
Consolidamento del solaio in seguito ad eventi straordinari (dissesti, cedimenti) o a cambiamenti architettonici di destinazione o dei sovraccarichi.

• Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore, Specializzati vari.*

01.02.02.I02 Ripresa puntuale fessurazioni
Cadenza: quando occorre
Ripresa puntuale delle fessurazioni e rigonfiamenti localizzati nei rivestimenti.

• Ditte specializzate: *Muratore, Pavimentista, Intonacatore.*

01.02.02.I03 Ritinteggiatura del soffitto
Cadenza: quando occorre
Ritinteggiature delle superfici del soffitto con nuove pitture previa carteggiatura e sverniciatura, stuccatura di eventuali microfessurazioni e/o imperfezioni e preparazione del fondo mediante applicazione, se necessario, di prevernici fissanti. Le modalità di ritinteggiatura, i prodotti, le attrezzature variano comunque in funzione delle superfici e dei materiali costituenti.

• Ditte specializzate: *Pittore.*

01.02.02.I04 Sostituzione della barriera al vapore
Cadenza: quando occorre
Sostituzione della barriera al vapore

• Ditte specializzate: *Specializzati vari.*

01.02.02.I05 Sostituzione della coibentazione

Cadenza: quando occorre
Sostituzione della coibentazione.

• Ditte specializzate: *Muratore.*

Elemento Manutenibile: 01.02.03

Solai in acciaio

Unità Tecnologica: 01.02

Solai

I solai in acciaio sono generalmente costituiti da travi in acciaio e soletta in lamiera grecata con getto di cls armato con rete elettrosaldata. Normalmente possono essere realizzati con travi in acciaio laminato, saldato o reticolare a cui vengono affidate le sollecitazioni a trazione e a taglio. In genere si sovrappongono le lamiere grecata che formano l'armatura a flessione e con funzione di cassero per il successivo getto di calcestruzzo collaborante con resistenza alle sollecitazioni a compressione. Per impedire lo scorrimento tra i materiali vengono inseriti dei connettori che lavorano a taglio.

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.02.03.A01 Avvallamenti o pendenze anomale dei pavimenti
Le pavimentazioni presentano zone con avvallamenti e pendenze anomale che ne pregiudicano la planarità. Nei casi più gravi sono indicatori di dissesti statici e di probabile collasso strutturale.

01.02.03.A02 Corrosione
Corrosione degli elementi metallici per perdita del requisito di resistenza agli agenti aggressivi chimici e/o per difetti del materiale.

01.02.03.A03 Deformazione
Variazione geometriche e morfologiche dei profili e degli elementi strutturali (travi principali, travetti, lamiere ed eventuali irrigidimenti e nervature) o comunque non più affidabili sul piano statico.

01.02.03.A04 Deformazioni e spostamenti
Deformazioni e spostamenti dovuti a cause esterne che alterano la normale configurazione dell'elemento.

01.02.03.A05 Distacco
Disgregazione e distacco di parti notevoli del materiale che può manifestarsi anche mediante espulsione di elementi prefabbricati dalla loro sede.

01.02.03.A06 Imbozzamento
Deformazione dell'elemento che si localizza in prossimità dell'ala e/o dell'anima.

01.02.03.A07 Snervamento
Deformazione dell'elemento che si può verificare, quando all'aumentare del carico, viene meno il comportamento perfettamente elastico dell'acciaio.

01.02.03.A08 Impiego di materiali non durevoli
Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

01.02.03.A09 Basso grado di riciclabilità
Utilizzo nelle fasi manutentive di materiali, elementi e componenti con un basso grado di riciclabilità.

CONTROLLI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.02.03.C01 Controllo strutture
Cadenza: ogni 12 mesi
Tipologia: Controllo a vista
Controllo delle parti in vista finalizzato alla ricerca di anomalie che possano anticipare l'insorgenza di fenomeni di dissesto e/o cedimenti strutturali.

• Requisiti da verificare: *1) (Attitudine al) controllo della freccia massima; 2) Resistenza meccanica; 3) Resistenza agli agenti aggressivi.*

• Anomalie riscontrabili: *1) Avvallamenti o pendenze anomale dei pavimenti; 2) Corrosione; 3) Deformazioni e spostamenti; 4) Imbozzamento; 5) Snervamento.*

• Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

01.02.03.C02 Controllo impiego di materiali durevoli

Cadenza: quando occorre
Tipologia: Verifica
Verificare che nelle fasi manutentive degli elementi vengano utilizzati componenti caratterizati da una durabilità elevata.

- Requisiti da verificare: *1) Utilizzo di materiali, elementi e componenti caratterizzati da un'elevata durabilità.*
- Anomalie riscontrabili: *1) Impiego di materiali non durevoli.*
- Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

01.02.03.C03 Controllo del grado di riciclabilità

Cadenza: quando occorre
Tipologia: Controllo
Controllare che nelle fasi manutentive vengano impiegati materiali,, elementi e componenti con un elevato grado di riciclabilità.

- Requisiti da verificare: *1) Utilizzo di materiali, elementi e componenti ad elevato potenziale di riciclabilità.*
- Anomalie riscontrabili: *1) Basso grado di riciclabilità.*
- Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

MANUTENZIONI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.02.03.I01 Consolidamento solaio

Cadenza: a guasto
Consolidamento del solaio in seguito ad eventi straordinari (dissesti, cedimenti) o a cambiamenti architettonici di destinazione o dei sovraccarichi.

- Ditte specializzate: *Specializzati vari.*

Balconi o sbalzi

Si tratta di insiemi di elementi tecnici orizzontali, con forme e geometrie diverse, praticabili con funzione di affaccio su spazi aperti rispetto alle facciate. Essi svolgono anche funzione abitativa in quanto estensione verso l'esterno degli spazi interni. In particolare possono assumere tipologie a sporto, in linea, segmentati, sfalsati o di rientranza rispetto al fronte di veduta degli edifici. O ancora, pensili, in continuità, sospesi, ecc.. I balconi o sbalzi possono inoltre distinguersi in base alla struttura:
- struttura indipendente;
- struttura semi-dipendente;
- portati (balconi a mensola, balconi in continuità, balconi pensili, balconi sospesi).

In fase di progettazione vanno considerate tutte quelle operazioni indispensabili agli interventi di manutenzione (raggiungibilità, manutenibilità, ecc.). Controllare periodicamente l'integrità delle superfici dei rivestimenti attraverso valutazioni visive mirate a riscontrare anomalie evidenti. Interventi mirati al mantenimento dell'efficienza e/o alla sostituzione degli elementi di protezione e separazione quali: frontalini, ringhiere, balaustre, corrimano, sigillature, vernici protettive e saldature.

REQUISITI E PRESTAZIONI (UT)

01.03.R01 Resistenza meccanica

Classe di Requisiti: Di stabilità
Classe di Esigenza: Sicurezza
Gli elementi strutturali costituenti i balconi, logge e passarelle devono contrastare in modo efficace le manifestazione di eventuali rotture, o deformazioni rilevanti, causate dall'azione di possibili sollecitazioni.

Prestazioni:
Gli elementi di protezione e di separazione come logge, balconi, passarelle, ecc. devono essere idonei a contrastare efficacemente il prodursi di rotture o deformazioni gravi sotto l'azione di sollecitazioni meccaniche in modo da assicurare la durata e la funzionalità nel tempo senza pregiudicare la sicurezza degli utenti. A tal fine si considerano le seguenti azioni: carichi dovuti al peso proprio e di esercizio, sollecitazioni sismiche, carichi dovuti a dilatazioni termiche, assestamenti e deformazioni di strutture portanti. Eventuali cedimenti e deformazioni devono essere compensati da sistemi di giunzione e connessione.

Livello minimo della prestazione:
In particolare per gli elementi delle partizioni esterne orizzontali, verticali e inclinate per assolvere alla funzione strutturale, le caratteristiche devono corrispondere a quelle prescritte dalle leggi e normative vigenti e, in modo particolare per gli elementi di separazione e protezione esterna devono resistere ad una spinta orizzontale sul corrimano pari a 1,2 kN/m per i parapetti di edifici pubblici, e 0,80 kN/m per quelli destinati a edifici privati. Inoltre la norma prevede per le strutture sovraccarichi accidentali uniformemente ripartiti di 4kN/m2.

01.03.R02 Utilizzo di materiali, elementi e componenti caratterizzati da un'elevata durabilità

Classe di Requisiti:
Classe di Esigenza: Aspetto
Utilizzo razionale delle risorse attraverso l'impiego di materiali con una elevata durabilità.

Prestazioni:
Nelle fasi progettuali dell'opera individuare e scegliere elementi e componenti caratterizzati da una durabilità elevata.

Livello minimo della prestazione:
Nella fase progettuale bisogna garantire una adeguata percentuale di elementi costruttivi caratterizzati da una durabilità elevata.

ELEMENTI MANUTENIBILI DELL'UNITÀ TECNOLOGICA:

° 01.03.01 Sbalzi a soletta piena

Sbalzi a soletta piena

Unità Tecnologica: 01.03

Balconi o sbalzi

Si tratta di sbalzi interamente in cemento armato. Lo sbalzo è collegato al solaio attraverso la continuità delle armature metalliche. Nelle strutture intelaiate lo sbalzo viene solidarizzato alla trave mentre nelle murature portanti al cordolo.

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.03.01.A01 Distacco
Disgregazione e distacco di parti notevoli del materiale che può manifestarsi anche mediante espulsione di elementi prefabbricati dalla loro sede.

01.03.01.A02 Esposizione dei ferri di armatura
Distacchi di parte di calcestruzzo (copriferro) e relativa esposizione dei ferri di armatura a fenomeni di corrosione per l'azione degli agenti atmosferici.

01.03.01.A03 Fessurazioni
Presenza di rotture singole, ramificate, ortogonale o parallele all'armatura che possono interessare l'intero spessore del manufatto.

01.03.01.A04 Mancanza
Caduta e perdita di parti del materiale del manufatto.

01.03.01.A05 Scheggiature
Distacco di piccole parti di materiale lungo i bordi e gli spigoli degli elementi in calcestruzzo.

01.03.01.A06 Impiego di materiali non durevoli
Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

CONTROLLI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.03.01.C01 Controllo generale
Cadenza: ogni 3 anni
Tipologia: Verifica
Controllo delle parti in vista finalizzato alla ricerca di anomalie (esposizione dei ferri d'armatura, scheggiature, fessurazioni, ecc.). Controllo delle zone di ancoraggio alla soletta di ringhiere e parapetti.

- Requisiti da verificare: *1) Resistenza meccanica.*
- Anomalie riscontrabili: *1) Distacco; 2) Esposizione dei ferri di armatura; 3) Fessurazioni; 4) Mancanza; 5) Scheggiature.*
- Ditte specializzate: *Muratore.*

01.03.01.C02 Controllo impiego di materiali durevoli
Cadenza: quando occorre
Tipologia: Verifica
Verificare che nelle fasi manutentive degli elementi vengano utilizzati componenti caratterizzati da una durabilità elevata.

- Requisiti da verificare: *1) Utilizzo di materiali, elementi e componenti caratterizzati da un'elevata durabilità.*
- Anomalie riscontrabili: *1) Impiego di materiali non durevoli.*
- Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

MANUTENZIONI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.03.01.I01 Ripristino calcestruzzo
Cadenza: quando occorre
Ripristino delle parti di calcestruzzo armato ammalorato mediante rimozione delle parti incoerenti fino al rinvenimento dei ferri. Pulizia dei ferri mediante idrosabbiatrice ed applicazione sulle armature di vernici protettive anticorrosione. Bagnatura fino a saturazione del calcestruzzo esistente e ripristino delle volumetrie e sagome originarie, con l'ausilio di casseri a perdere, con malte tixotropiche a presa rapida.

- Ditte specializzate: *Muratore.*

Strutture in elevazione in acciaio

Si definiscono strutture in elevazione gli insiemi degli elementi tecnici del sistema edilizio aventi la funzione di resistere alle azioni di varia natura agenti sulla parte di costruzione fuori terra, trasmettendole alle strutture di fondazione e quindi al terreno. In particolare le strutture verticali sono costituite da aste rettilinee snelle collegate fra loro in punti detti nodi secondo una disposizione geometrica realizzata in modo da formare un sistema rigidamente indeformabile. Le strutture in acciaio si possono distinguere in: strutture in carpenteria metallica e sistemi industrializzati. Le prime, sono caratterizzate dall'impiego di profilati e laminati da produzione siderurgica e successivamente collegati medianti unioni (bullonature, saldature, ecc.); le seconde sono caratterizzate da un numero ridotto di componenti base assemblati successivamente a seconde dei criteri di compatibilità.

REQUISITI E PRESTAZIONI (UT)

01.04.R01 Resistenza agli agenti aggressivi

Classe di Requisiti: Protezione dagli agenti chimici ed organici
Classe di Esigenza: Sicurezza
Le strutture di elevazione non debbono subire dissoluzioni o disgregazioni e mutamenti di aspetto a causa dell'azione di agenti aggressivi chimici.

Prestazioni:
Le strutture di elevazione dovranno conservare nel tempo, sotto l'azione di agenti chimici (anidride carbonica, solfati, ecc.) presenti in ambiente, le proprie caratteristiche funzionali.

Livello minimo della prestazione:
Per i livelli minimi si rimanda alle prescrizioni di legge e di normative vigenti in materia. In particolare al D.M. Infrastrutture e Trasporti 17.1.2018.

01.04.R02 Resistenza meccanica

Classe di Requisiti: Di stabilità
Classe di Esigenza: Sicurezza
Le strutture di elevazione dovranno essere in grado di contrastare le eventuali manifestazioni di deformazioni e cedimenti rilevanti dovuti all'azione di determinate sollecitazioni (carichi, forze sismiche, ecc.).

Prestazioni:
Le strutture di elevazione, sotto l'effetto di carichi statici, dinamici e accidentali devono assicurare stabilità e resistenza.

Livello minimo della prestazione:
Per i livelli minimi si rimanda alle prescrizioni di legge e di normative vigenti in materia. In particolare al D.M. Infrastrutture e Trasporti 17.1.2018.

01.04.R03 Utilizzo di materiali, elementi e componenti ad elevato potenziale di riciclabilità

Classe di Requisiti:
Classe di Esigenza: Aspetto
Utilizzo di materiali, elementi e componenti con un elevato grado di riciclabilità

Prestazioni:
Nelle scelte progettuali di materiali, elementi e componenti si dovrà tener conto del loro grado di riciclabilità in funzione dell'ubicazione del cantiere, del loro ciclo di vita, degli elementi di recupero, ecc.

Livello minimo della prestazione:
Calcolare la percentuale di materiali da avviare ai processi di riciclaggio. Determinare la percentuale in termini di quantità (kg) o di superficie (mq) di materiale impiegato nell'elemento tecnico in relazione all'unità funzionale assunta.

01.04.R04 Utilizzo di materiali, elementi e componenti caratterizzati da un'elevata durabilità

Classe di Requisiti:
Classe di Esigenza: Aspetto
Utilizzo razionale delle risorse attraverso l'impiego di materiali con una elevata durabilità.

Prestazioni:
Nelle fasi progettuali dell'opera individuare e scegliere elementi e componenti caratterizzati da una durabilità elevata.

Livello minimo della prestazione:
Nella fase progettuale bisogna garantire una adeguata percentuale di elementi costruttivi caratterizzati da una durabilità elevata.

ELEMENTI MANUTENIBILI DELL'UNITÀ TECNOLOGICA:

- 01.04.01 Pilastri
- 01.04.02 Travi

Pilastri

Unità Tecnologica: 01.04

Strutture in elevazione in acciaio

I pilastri in acciaio sono elementi strutturali verticali portanti, in genere profilati e/o profilati cavi , che trasferiscono i carichi della sovrastruttura alle strutture di ricezione delle parti sottostanti indicate a riceverli, posizionate e collegate con piatti di fondazione e tirafondi. Sono generalmente trasportati in cantiere e montati mediante unioni (bullonature, chiodature, saldature, ecc.). Rappresentano una valida alternativa ai pilastri in c.a. realizzati in opera.

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.04.01.A01 Corrosione
Decadimento degli elementi metallici a causa della combinazione con sostanze presenti nell'ambiente (ossigeno, acqua, anidride carbonica, ecc.).

01.04.01.A02 Deformazioni e spostamenti
Deformazioni e spostamenti dovuti a cause esterne che alterano la normale configurazione dell'elemento.

01.04.01.A03 Imbozzamento
Deformazione dell'elemento che si localizza in prossimità dell'ala e/o dell'anima.

01.04.01.A04 Snervamento
Deformazione dell'elemento che si può verificare, quando all'aumentare del carico, viene meno il comportamento perfettamente elastico dell'acciaio.

01.04.01.A05 Basso grado di riciclabilità
Utilizzo nelle fasi manutentive di materiali, elementi e componenti con un basso grado di riciclabilità.

01.04.01.A06 Impiego di materiali non durevoli
Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

CONTROLLI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.04.01.C01 Controllo di deformazioni e/o spostamenti
Cadenza: ogni 12 mesi
Tipologia: Controllo a vista
Controllare eventuali deformazioni e/o spostamenti dell'elemento strutturale dovuti a cause esterne che ne alterano la normale configurazione.

- Requisiti da verificare: *1) Resistenza agli agenti aggressivi; 2) Resistenza meccanica.*
- Anomalie riscontrabili: *1) Corrosione; 2) Deformazioni e spostamenti.*
- Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

01.04.01.C02 Controllo del grado di riciclabilità
Cadenza: quando occorre
Tipologia: Controllo
Controllare che nelle fasi manutentive vengano impiegati materiali,, elementi e componenti con un elevato grado di riciclabilità.

- Requisiti da verificare: *1) Utilizzo di materiali, elementi e componenti ad elevato potenziale di riciclabilità.*
- Anomalie riscontrabili: *1) Basso grado di riciclabilità.*
- Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

01.04.01.C03 Controllo impiego di materiali durevoli
Cadenza: quando occorre
Tipologia: Verifica
Verificare che nelle fasi manutentive degli elementi vengano utilizzati componenti caratterizzati da una durabilità elevata.

- Requisiti da verificare: *1) Utilizzo di materiali, elementi e componenti caratterizzati da un'elevata durabilità.*
- Anomalie riscontrabili: *1) Impiego di materiali non durevoli.*
- Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

MANUTENZIONI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.04.01.I01 Interventi sulle strutture

Cadenza: a guasto

Gli interventi riparativi dovranno effettuarsi a secondo del tipo di anomalia riscontrata e previa diagnosi delle cause del difetto accertato.

- Ditte specializzate: *Specializzati vari.*

Elemento Manutenibile: 01.04.02

Travi

Unità Tecnologica: 01.04

Strutture in elevazione in acciaio

Le travi sono elementi strutturali, che si pongono in opera in posizione orizzontale o inclinata per sostenere il peso delle strutture sovrastanti, con una dimensione predominante che trasferiscono, le sollecitazioni di tipo trasversale al proprio asse geometrico, lungo tale asse, dalle sezioni investite dal carico fino ai vincoli, garantendo l'equilibrio esterno delle travi in modo da assicurare il contesto circostante. Le travi in acciaio sono realizzate mediante profilati (IPE, HE, C, L, ecc.) . Il loro impiego diffuso è dovuto dalla loro maggiore efficienza a carichi flessionali, infatti la concentrazione del materiale sulle ali, le parti più distanti dal punto baricentrico della sezione, ne aumentano la loro rigidezza flessionale. Vengono generalmente utilizzate nella realizzazione di telai in acciaio, per edifici, ponti, ecc..

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.04.02.A01 Corrosione

Decadimento degli elementi metallici a causa della combinazione con sostanze presenti nell'ambiente (ossigeno, acqua, anidride carbonica, ecc.).

01.04.02.A02 Deformazioni e spostamenti

Deformazioni e spostamenti dovuti a cause esterne che alterano la normale configurazione dell'elemento.

01.04.02.A03 Imbozzamento

Deformazione dell'elemento che si localizza in prossimità dell'ala e/o dell'anima.

01.04.02.A04 Snervamento

Deformazione dell'elemento che si può verificare, quando all'aumentare del carico, viene meno il comportamento perfettamente elastico dell'acciaio.

01.04.02.A05 Basso grado di riciclabilità

Utilizzo nelle fasi manutentive di materiali, elementi e componenti con un basso grado di riciclabilità.

01.04.02.A06 Impiego di materiali non durevoli

Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

CONTROLLI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.04.02.C01 Controllo di deformazioni e/o spostamenti

Cadenza: ogni 12 mesi

Tipologia: Controllo a vista

Controllare eventuali deformazioni e/o spostamenti dell'elemento strutturale dovuti a cause esterne che ne alterano la normale configurazione.

- Requisiti da verificare: *1) Resistenza agli agenti aggressivi; 2) Resistenza meccanica.*
- Anomalie riscontrabili: *1) Corrosione; 2) Deformazioni e spostamenti.*
- Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

01.04.02.C02 Controllo del grado di riciclabilità

Cadenza: quando occorre

Tipologia: Controllo

Controllare che nelle fasi manutentive vengano impiegati materiali,, elementi e componenti con un elevato grado di riciclabilità.

- Requisiti da verificare: *1) Utilizzo di materiali, elementi e componenti ad elevato potenziale di riciclabilità.*
- Anomalie riscontrabili: *1) Basso grado di riciclabilità.*
- Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

01.04.02.C03 Controllo impiego di materiali durevoli

Cadenza: quando occorre
Tipologia: Verifica
Verificare che nelle fasi manutentive degli elementi vengano utilizzati componenti caratterizati da una durabilità elevata.

- Requisiti da verificare: *1) Utilizzo di materiali, elementi e componenti caratterizzati da un'elevata durabilità.*
- Anomalie riscontrabili: *1) Impiego di materiali non durevoli.*
- Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

MANUTENZIONI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.04.02.I01 Interventi sulle strutture

Cadenza: a guasto
Gli interventi riparativi dovranno effettuarsi a secondo del tipo di anomalia riscontrata e previa diagnosi delle cause del difetto accertato.

- Ditte specializzate: *Specializzati vari.*

Opere di fondazioni superficiali

Insieme degli elementi tecnici orizzontali del sistema edilizio avente funzione di separare gli spazi interni del sistema edilizio dal terreno sottostante e trasmetterne ad esso il peso della struttura e delle altre forze esterne.
In particolare si definiscono fondazioni superficiali o fondazioni dirette quella classe di fondazioni realizzate a profondità ridotte rispetto al piano campagna ossia l'approfondimento del piano di posa non è elevato.
Prima di realizzare opere di fondazioni superficiali provvedere ad un accurato studio geologico esteso ad una zona significativamente estesa dei luoghi d'intervento, in relazione al tipo di opera e al contesto geologico in cui questa si andrà a collocare.
Nel progetto di fondazioni superficiali si deve tenere conto della presenza di sottoservizi e dell'influenza di questi sul comportamento del manufatto. Nel caso di reti idriche e fognarie occorre particolare attenzione ai possibili inconvenienti derivanti da immissioni o perdite di liquidi nel sottosuolo.
È opportuno che il piano di posa in una fondazione sia tutto allo stesso livello. Ove ciò non sia possibile, le fondazioni adiacenti, appartenenti o non ad un unico manufatto, saranno verificate tenendo conto della reciproca influenza e della configurazione dei piani di posa. Le fondazioni situate nell'alveo o nelle golene di corsi d'acqua possono essere soggette allo scalzamento e perciò vanno adeguatamente difese e approfondite. Analoga precauzione deve essere presa nel caso delle opere marittime.

REQUISITI E PRESTAZIONI (UT)

01.05.R01 Resistenza meccanica

Classe di Requisiti: Di stabilità
Classe di Esigenza: Sicurezza
Le opere di fondazioni superficiali dovranno essere in grado di contrastare le eventuali manifestazioni di deformazioni e cedimenti rilevanti dovuti all'azione di determinate sollecitazioni (carichi, forze sismiche, ecc.).

Prestazioni:
Le opere di fondazioni superficiali, sotto l'effetto di carichi statici, dinamici e accidentali devono assicurare stabilità e resistenza.

Livello minimo della prestazione:
Per i livelli minimi si rimanda alle prescrizioni di legge e di normative vigenti in materia.

01.05.R02 Utilizzo di materiali, elementi e componenti caratterizzati da un'elevata durabilità

Classe di Requisiti:
Classe di Esigenza: Aspetto
Utilizzo razionale delle risorse attraverso l'impiego di materiali con una elevata durabilità.

Prestazioni:
Nelle fasi progettuali dell'opera individuare e scegliere elementi e componenti caratterizzati da una durabilità elevata.

Livello minimo della prestazione:
Nella fase progettuale bisogna garantire una adeguata percentuale di elementi costruttivi caratterizzati da una durabilità elevata.

ELEMENTI MANUTENIBILI DELL'UNITÀ TECNOLOGICA:

° 01.05.01 Platee in c.a.

Platee in c.a.

Unità Tecnologica: 01.05

Opere di fondazioni superficiali

Sono fondazioni realizzate con un'unica soletta di base, di idoneo spessore, irrigidita da nervature nelle due direzioni principali così da avere una ripartizione dei carichi sul terreno uniforme, in quanto tutto insieme risulta notevolmente rigido. La fondazione a platea può essere realizzata anche con una unica soletta di grande spessore, opportunamente armata, o in alternativa con un solettone armato e provvisto di piastre di appoggio in corrispondenza dei pilastri, per evitare l'effetto di punzonamento dei medesimi sulla soletta.

ANOMALIE RISCONTRABILI

01.05.01.A01 Cedimenti
Dissesti dovuti a cedimenti di natura e causa diverse, talvolta con manifestazioni dell'abbassamento del piano di imposta della fondazione.

01.05.01.A02 Deformazioni e spostamenti
Deformazioni e spostamenti dovuti a cause esterne che alterano la normale configurazione dell'elemento.

01.05.01.A03 Distacchi murari
Distacchi dei paramenti murari mediante anche manifestazione di lesioni passanti.

01.05.01.A04 Distacco
Disgregazione e distacco di parti notevoli del materiale che può manifestarsi anche mediante espulsione di elementi prefabbricati dalla loro sede.

01.05.01.A05 Esposizione dei ferri di armatura
Distacchi di parte di calcestruzzo (copriferro) e relativa esposizione dei ferri di armatura a fenomeni di corrosione per l'azione degli agenti atmosferici.

01.05.01.A06 Fessurazioni
Degradazione che si manifesta con la formazione di soluzioni di continuità del materiale e che può implicare lo spostamento reciproco delle parti.

01.05.01.A07 Lesioni
Si manifestano con l'interruzione del tessuto murario. Le caratteristiche e l'andamento ne caratterizzano l'importanza e il tipo.

01.05.01.A08 Non perpendicolarità del fabbricato
Non perpendicolarità dell'edificio a causa di dissesti o eventi di natura diversa.

01.05.01.A09 Penetrazione di umidità
Comparsa di macchie di umidità dovute all'assorbimento di acqua.

01.05.01.A10 Rigonfiamento
Variazione della sagoma che interessa l'intero spessore del materiale e che si manifesta soprattutto in elementi lastriformi. Ben riconoscibile essendo dato dal tipico andamento "a bolla" combinato all'azione della gravità.

01.05.01.A11 Umidità
Presenza di umidità dovuta spesso per risalita capillare.

01.05.01.A12 Impiego di materiali non durevoli
Impiego di materiali non durevoli nelle fasi manutentive degli elementi.

CONTROLLI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.05.01.C01 Controllo struttura
Cadenza: ogni 12 mesi
Tipologia: Controllo a vista
Controllare l'integrità delle pareti e dei pilastri verificando l'assenza di eventuali lesioni e/o fessurazioni. Controllare eventuali smottamenti del terreno circostante alla struttura che possano essere indicatori di cedimenti strutturali. Effettuare verifiche e controlli approfonditi particolarmente in corrispondenza di manifestazioni a calamità naturali (sisma, nubifragi, ecc.).

• Requisiti da verificare: *1) Resistenza meccanica.*

• Anomalie riscontrabili: *1) Cedimenti; 2) Distacchi murari; 3) Fessurazioni; 4) Lesioni; 5) Non perpendicolarità del fabbricato; 6) Penetrazione di umidità; 7) Deformazioni e spostamenti.*

• Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

01.05.01.C02 Controllo impiego di materiali durevoli

Cadenza: quando occorre
Tipologia: Verifica
Verificare che nelle fasi manutentive degli elementi vengano utilizzati componenti caratterizzati da una durabilità elevata.

- Requisiti da verificare: *1) Utilizzo di materiali, elementi e componenti caratterizzati da un'elevata durabilità.*
- Anomalie riscontrabili: *1) Impiego di materiali non durevoli.*
- Ditte specializzate: *Tecnici di livello superiore.*

MANUTENZIONI ESEGUIBILI DA PERSONALE SPECIALIZZATO

01.05.01.I01 Interventi sulle strutture

Cadenza: quando occorre
In seguito alla comparsa di segni di cedimenti strutturali (lesioni, fessurazioni, rotture), effettuare accurati accertamenti per la diagnosi e la verifica delle strutture , da parte di tecnici qualificati, che possano individuare la causa/effetto del dissesto ed evidenziare eventuali modificazioni strutturali tali da compromettere la stabilità delle strutture, in particolare verificare la perpendicolarità del fabbricato. Procedere quindi al consolidamento delle stesse a secondo del tipo di dissesti riscontrati.

- Ditte specializzate: *Specializzati vari.*

INDICE

1) PIANO DI MANUTENZIONE ..... pag. 2
2) Cemento Armato ..... pag. 3
" 1) Strutture in elevazione in c.a. ..... pag. 4
" 1) Pilastri ..... pag. 5
" 2) Travi ..... pag. 6
" 3) Pareti ..... pag. 8
" 4) Setti ..... pag. 10
" 2) Solai ..... pag. 13
" 1) Solai con travetti in c.a.p. ..... pag. 15
" 2) Solai ..... pag. 16
" 3) Solai in acciaio ..... pag. 18
" 3) Balconi o sbalzi ..... pag. 20
" 1) Sbalzi a soletta piena ..... pag. 21
" 4) Strutture in elevazione in acciaio ..... pag. 22
" 1) Pilastri ..... pag. 24
" 2) Travi ..... pag. 25
" 5) Opere di fondazioni superficiali ..... pag. 27
" 1) Platee in c.a. ..... pag. 28

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO

Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA

LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNNR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale– Componente 3 –Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici– Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO

Progetto di Fattibilita Tecnico ed Economica validato ai sensi dell 'art. 26 del D.Lgs. 50/2016 2023-04-07 - 0024036

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi" di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA

DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE

R.T.P. (Rep.n. 14108 Racc. n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA

VERIFICA DEI GIUNTI SISMICI

Nr. ELABORATO - CODICE - FILE

PE.ST.08

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
25/10/23				

○ PARTE GENERALE	○ ARCHITETTURA	◉ STRUTTURE	○ IMPIANTI	○ SICUREZZA

Comune di Nettuno
Provincia di Roma

VERIFICA DI MARTELLAMENTO TRA CORPI DI FABBRICA

RELAZIONE GIUNTI SISMICI

Il D. M. Infrastrutture Trasporti 14 gennaio 2018 (G.U. 21 Gennaio 2019 n. 7 - Suppl. Ord.) "Norme tecniche per le Costruzioni" recita: " La distanza tra costruzioni contigue deve essere tale da evitare fenomeni di martellamento e comunque non può essere inferiore alla somma degli spostamenti massimi determinati per lo SLV, calcolati per ciascuna costruzione secondo il § 7.3.3 (analisi lineare) o 7.3.4. (analisi non lineare); in ogni caso la distanza tra due punti che si fronteggiano non può essere inferiore ad 1/100 della quota dei punti considerati misurata dal piano di fondazione, moltiplicata per $2ag \cdot S / g \leq 1$. Qualora non si eseguano calcoli specifici, lo spostamento massimo di una costruzione non isolata alla base, può essere stimato in 1/100 dell'altezza della costruzione moltiplicata per $ag \cdot S/0,5g$."

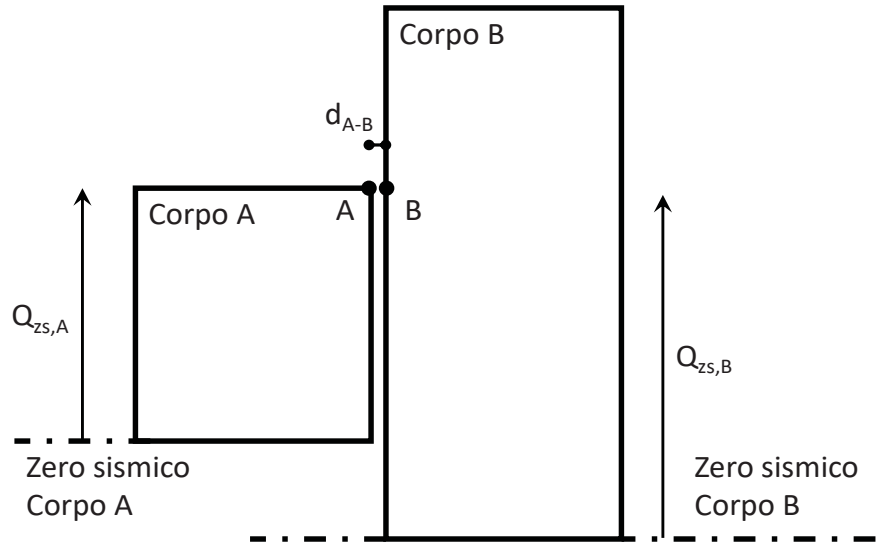
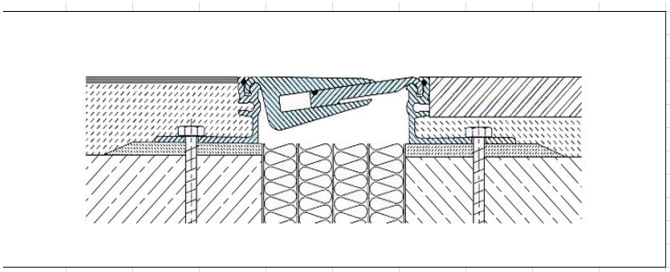


Figura 1



$$d_E = \pm \mu_d \cdot d_{Ee} \qquad (7.3.8)$$

dove

$$\mu_d = q \quad \text{se } T_1 \geq T_C$$

$$\mu_d = 1 + (q-1) \cdot T_C / T_1 \quad \text{se } T_1 < T_C \qquad (7.3.9)$$

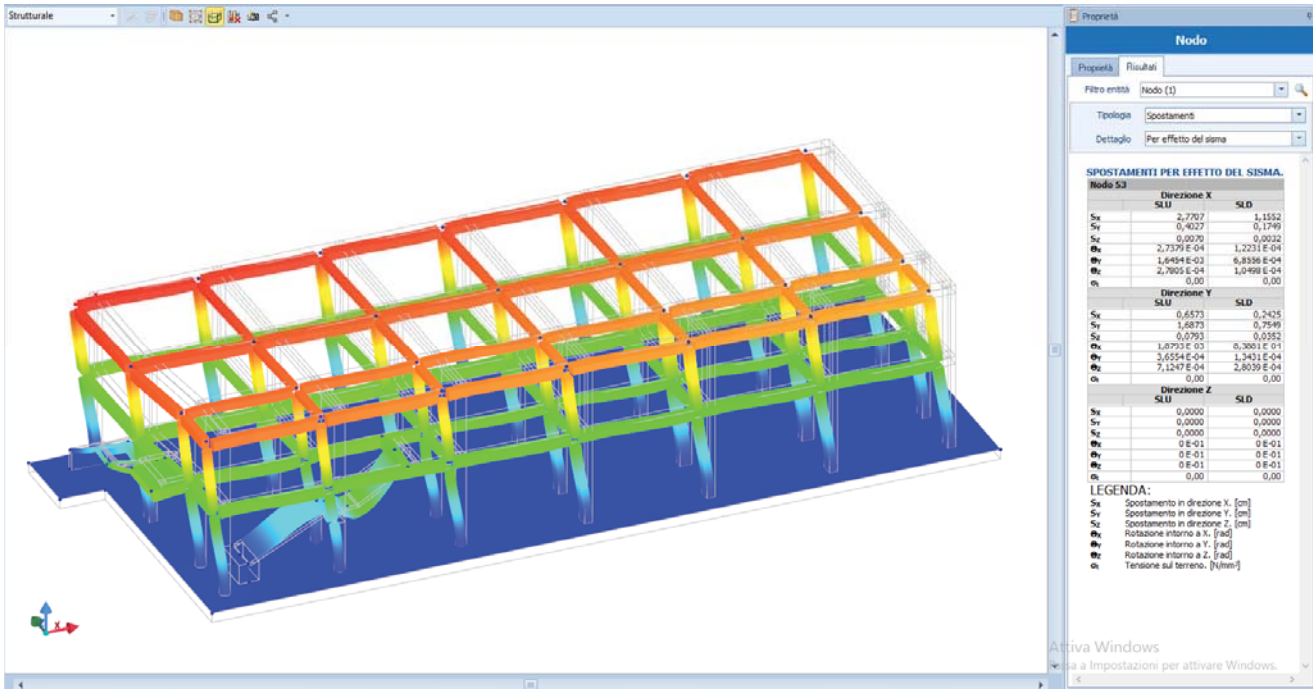
In ogni caso $\mu_d \leq 5q - 4$.

Figura 2

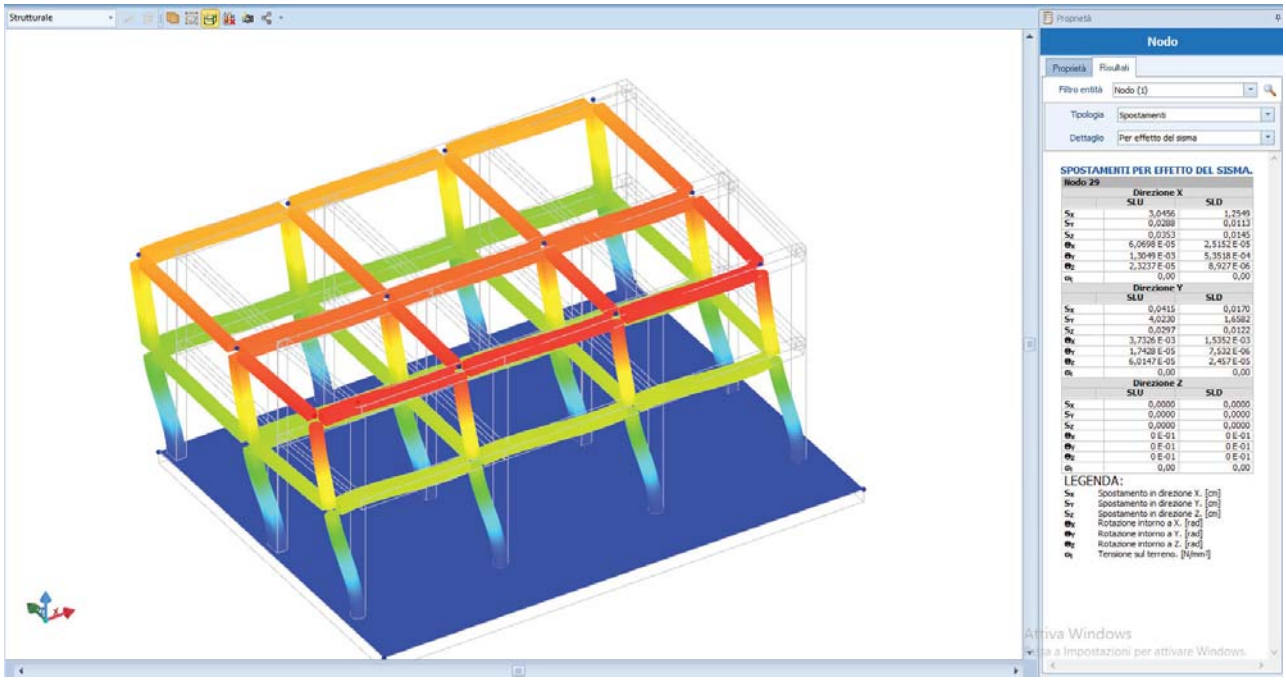
Calcolo spostamento massimo allo SLV

Lo spostamento restituito dal programma è già comprensivo di μd. Pertanto si riporta il massimo spostamento per ogni struttura in direzione x:

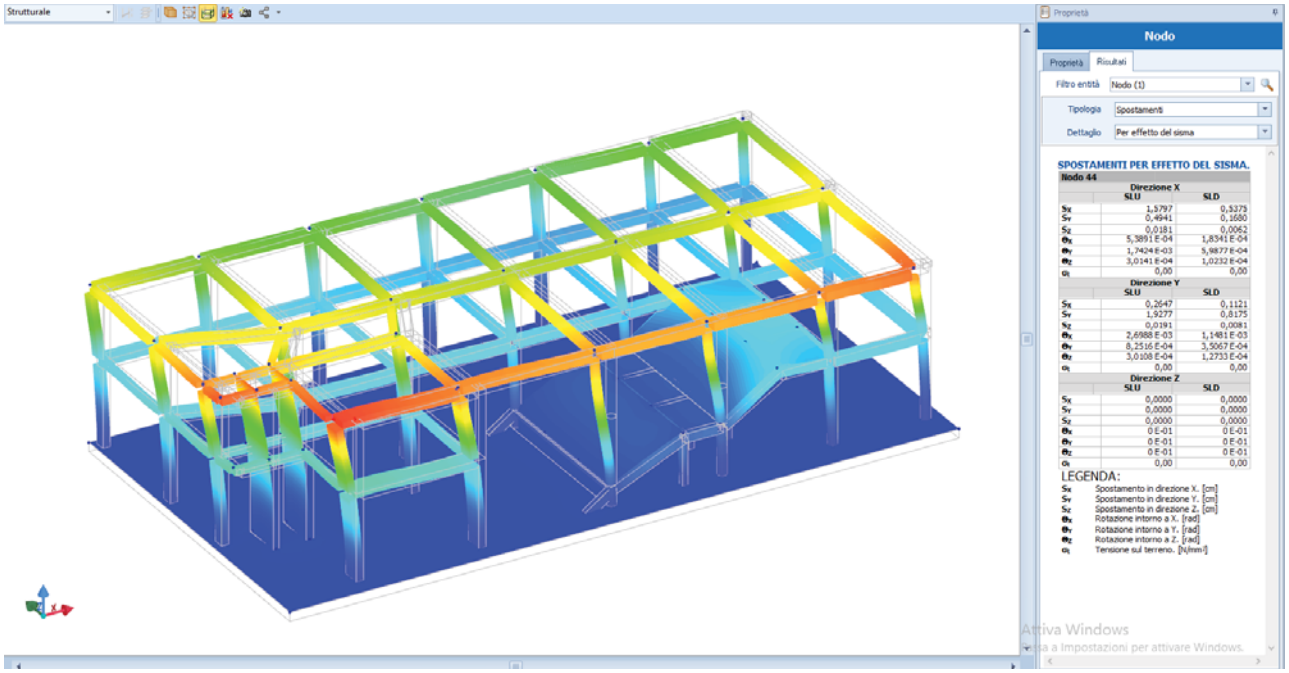
Spotamento SLV		
Corpo 1	$d_{E,max}$ =	2,77 2,91cm
Corpo 2	$d_{E,max}$ =	3,05cm
Corpo 3	$d_{E,max}$ =	1,58 2,97cm



Spostamento max Corpo 1



Spostamento max Corpo 2



Spostamento max Corpo 3

Calcolo giunto minimo

La normativa ci dice che: *"in ogni caso la distanza tra due punti che si fronteggiano non può essere inferiore ad 1/100 della quota dei punti considerati misurata dal piano di fondazione, moltiplicata per 2ag·S /g ≤ 1"*

Pertanto si esegue il calcolo del giunto minimo per ogni struttura:

Corpo 1	2* S*ag/g*H * 1/100=	2 * 1,5 * 0,098 *760*1/100=	**2,23 cm**
Corpo 2	2* S*ag/g*H * 1/100=	2 * 1,5 * 0,098 *760*1/100=	**2,23 cm**
Corpo 3	2* S*ag/g*H * 1/100=	2 * 1,5 * 0,098 *760*1/100=	**2,23 cm**

In ogni caso lo spostamento calcolato allo SLV è sempre maggiore del giunto minimo.

Spotamento SLV		
Corpo 1	$d_{E,max}$ =	**2,77cm**
Corpo 2	$d_{E,max}$ =	**3,05cm**
Corpo 3	$d_{E,max}$ =	**1,58cm**

Verifica Giunti

Per la verifica del giunto si considerano le strutture in *controfase*, per cui:

Verifica Giunto 1 tra Corpo 1 – Corpo 2:

2,77 cm+3,05 cm=5,82 cm

Verifica Giunto 2 tra Corpo 2 – Corpo 3:

3,05 cm+2,23 cm=5,28 cm

Si considera un Giunto sismico di 10 cm per tutte le strutture in modo da avere i seguenti coefficienti di sicurezza:

Giunto 2	CS =	**1,72**
Giunto 3	CS =	**1,89**

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO

Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNNR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale– Componente 3 –Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici– Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO

Progetto di Fattibilita Tecnico ed Economica validato ai sensi dell 'art. 26 del D.Lgs. 50/2016 2023-04-07 - 0024036

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi" di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA

DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE

R.T.P. (Rep.n. 14108 Racc. n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA

RELAZIONE DI ACCETTABILITA' DEI RISULTATI

Nr. ELABORATO - CODICE - FILE

PE.ST.09

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
25/10/23				

○	PARTE GENERALE	○	ARCHITETTURA	◉	STRUTTURE	○	IMPIANTI	○	SICUREZZA

Comune di Nettuno
Provincia di Roma

GIUDIZIO MOTIVATO DI ACCETTABIITA' DEI RISULTATI

Codice di calcolo impiegato

Nome del Software	**EdiLus**
Versione	BIM 2(c)
Caratteristiche del Software	Software per il calcolo di strutture agli elementi finiti per Windows
Numero di serie	19080879
Titolare licenza	ing. Aniello Casillo
Produzione e Distribuzione	**ACCA software S.p.A.** Contrada Rosole 13 83043 BAGNOLI IRPINO (AV) - Italy Tel. 0827/69504 r.a. - Fax 0827/601235 e-mail: info@acca.it - Internet: www.acca.it

Sintesi delle funzionalità generali

Il pacchetto consente di modellare la struttura, di effettuare il dimensionamento e le verifiche di tutti gli elementi strutturali e di generare gli elaborati grafici esecutivi.
È una procedura integrata dotata di tutte le funzionalità necessarie per consentire il calcolo completo di una struttura mediante il metodo degli elementi finiti (FEM); la modellazione della struttura è realizzata tramite elementi Beam (travi e pilastri) e Shell (platee, pareti, solette, setti, travi-parete).
L'input della struttura avviene per oggetti (travi, pilastri, solai, solette, pareti, etc.) in un ambiente grafico integrato; il modello di calcolo agli elementi finiti, che può essere visualizzato in qualsiasi momento in una apposita finestra, viene generato dinamicamente dal software.
Apposite funzioni consentono la creazione e la manutenzione di archivi Sezioni, Materiali e Carichi; tali archivi sono generali, nel senso che sono creati una tantum e sono pronti per ogni calcolo, potendoli comunque integrare/modificare in ogni momento.

L'utente non può modificare il codice ma soltanto eseguire delle scelte come:

- definire i vincoli di estremità per ciascuna asta (vincoli interni) e gli eventuali vincoli nei nodi (vincoli esterni);
- modificare i parametri necessari alla definizione dell'azione sismica;
- definire condizioni di carico;
- definire gli impalcati come rigidi o meno.

Il programma è dotato di un manuale tecnico ed operativo. L'assistenza è effettuata direttamente dalla casa produttrice, mediante linea telefonica o e-mail.

Il calcolo si basa sul solutore agli elementi finiti **MICROSAP** prodotto dalla società **TESYS srl**. La scelta di tale codice è motivata dall'elevata affidabilità dimostrata e dall'ampia documentazione a disposizione, dalla quale risulta la sostanziale uniformità dei risultati ottenuti su strutture standard con i risultati internazionalmente accettati ed utilizzati come riferimento.

Tutti i risultati del calcolo sono forniti, oltre che in formato numerico, anche in formato grafico permettendo così di evidenziare agevolmente eventuali incongruenze.

Il programma consente la stampa di tutti i dati di input, dei dati del modello strutturale utilizzato, dei risultati del calcolo e delle verifiche dei diagrammi delle sollecitazioni e delle deformate.

Giudizio Motivato

Di seguito si riporta un esempio analitico analiticamente per convalidare il calcolo di cui alla presente relazione, ed in particolare trattandosi di un manufatto a telai in c.a. si considera, in tale esempio, un pilastro di h=3,00m ed una base b=0,30m con una forza orizzontale P applicata in testa.
Tale configurazione è nota nella letteratura della scienza delle costruzioni, pertanto se ne può confrontare il risultato teorico con quello ottenuto dal programma.
Dall'esempio a seguire si evince l'attendibilità del codice di calcolo impiegato. Inoltre la casa produttrice mette a disposizione la "Documentazione di affidabilità", dove vengono riportati diverse tipologie di casi studio, confrontando i risultati del programma con quelli teorici. Tale documento, esaminato dallo scrivente, non lascia dubbio alcuno sull'attendibilità del programma.

Test di Validazione Pilastro Incastrato

Titolo:***Pilastro incastrato al piede con una forza orizzontale applicata in testa P diretta secondo +X*.**



Figura 1: modello FEM del pilastro e schema di carico



Figura 2: spostamento del nodo di testa in EdiLus

Dati

Forza (P), applicata in testa, pari a 10 000 N (*Condizione di Carico -> Permanente*);
Larghezza pilastro (L) = 0,30m;
Base pilastro (B) = 0,30m;
Altezza pilastro (h) = 3,00m;
Materiale = Cls C20/25_B450C (con E = 30 200 N/mm^2).

$$\Rightarrow I = \frac{L \cdot B^3}{12} = \frac{0{,}30 \cdot 0{,}30^3}{12} = 6{,}75e^{8}\ mm^4$$

Lo spostamento **Teorico** in testa vale:

$$f = \frac{P \cdot h^3}{3 \cdot E \cdot J} = \frac{10000 \cdot 3000^3}{3 \cdot 30200 \cdot 6{,}75 \cdot e^{8}} = \mathbf{4{,}415mm}.$$

EdiLus restituisce, in corrispondenza del nodo di testa, uno spostamento pari a **4,447 mm** (*Figura 2.2*).

Nella Tab. 2.1 viene riportato il confronto tra la soluzione teorica e quella di EdiLus.

Tab. 2.1: confronto soluzione Teorica ed EdiLus

	Soluzione Teorica	***EdiLus***
Spostamento [mm]	4,415	4,447

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO

Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA
LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNNR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale– Componente 3 –Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici– Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO

Progetto di Fattibilita Tecnico ed Economica validato ai sensi dell 'art. 26 del D.Lgs. 50/2016 2023-04-07 - 0024036

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi" di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA

DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE

R.T.P. (Rep.n. 14108 Racc. n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA

VULNERABILITA' SISMICA

Nr. ELABORATO - CODICE - FILE

PE.ST.10

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
25/10/23				

○	PARTE GENERALE	○	ARCHITETTURA	◉	STRUTTURE	○	IMPIANTI	○	SICUREZZA

Comune di Nettuno
Provincia di Roma

SCHEDA DI VULNERABILITÀ SISMICA

1 - EDIFICIO

Classe d'uso	V_N	V_R	Materiale Principale	Coordinate geografiche ED 50		Categoria Sottosuolo	Condizioni Topografiche	
				Latitudine	Longitudine		Categoria	S_T
	[anni]	[anni]						
Classe 3	50	75	ca	41.459444	12.659444	C	T1	1.00

LEGENDA: Edificio

V_N Vita nominale dell'edificio
V_R Periodo di riferimento per l'azione sismica.
Materiale Principale [CA] = Cemento Armato - [AC] = Acciaio - [MU] = Muratura.
Latitudine Latitudine geografica del sito.
Longitudine Longitudine geografica del sito.
Categoria Sottosuolo Tipo terreno prevalente, categoria di suolo di fondazione: [A] = Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi - [B] = Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti - [C] = Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti - [E] = Terreni dei sottosuoli di tipo C o D per spessore non superiore a 20 m.
Categoria Topografica [T1] = Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i = 15° - [T2] = Pendii con inclinazione media i > 15° - [T3] = Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media 15° = i = 30° - [T4] = Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media i > 30°.
S_T Coefficiente di amplificazione topografica.

2 - PERICOLOSITA' SISMICA

Parametri di pericolosità sismica

Stato Limite	a_g/g	F_O	T^*_C	C_C	T_B	T_C	T_D	S_S
			[s]		[s]	[s]	[s]	
SLO	0.0393	2.532	0.258	1.64	0.141	0.424	1.757	1.50
SLD	0.0478	2.539	0.281	1.60	0.150	0.449	1.791	1.50
SLV	0.0982	2.705	0.328	1.52	0.166	0.497	1.993	1.50
SLC	0.1202	2.730	0.338	1.50	0.169	0.508	2.081	1.50

LEGENDA: Pericolosità sismica

Stato Limite [SLC] = stato limite di collasso - [SLV] = stato limite di salvaguardia della vita - [SLD] = stato limite di danno - [SLO] = stato limite di operatività.
a_g Accelerazione di picco al suolo.
F_O Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.
T^*_C Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.
C_C Coefficienti di amplificazione di T^*_c.
T_B Periodo di inizio del tratto accelerazione costante dello spettro elastico in accelerazione orizzontale.
T_C Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro elastico in accelerazione orizzontale.
T_D Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro in accelerazione orizzontale.
S_S Coefficiente di amplificazione stratigrafica.

3 - SISTEMA RESISTENTE

Sistema resistente

Tipologia Struttura	Telai Multicampata	Pareti Accoppiate	Distribuzione Tamponature in Pianta
Cemento Armato	x	-	Regolare

LEGENDA: Sistema resistente

Tipologia Struttura Cemento armato: Telaio - Pareti - Mista telaio-pareti - Due pareti per direzione non accoppiate - Deformabili torsionalmente - Pendolo inverso;
Muratura: Un solo piano - Più di un piano;
Acciaio: Telaio - Controventi concentrici diagonale tesa - Controventi concentrici a V - Mensola o pendolo invertito - Telaio con tamponature

4 - REGOLARITA' DELLA STRUTTURA

Corpo 1:

Regolarità della struttura

REGOLARITA' DELLA STRUTTURA IN PIANTA	
La distribuzione di masse e rigidezze è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e la forma in pianta è compatta, ossia il contorno di ogni orizzontamento è convesso; il requisito può ritenersi soddisfatto, anche in presenza di rientranze in pianta, quando esse non influenzano significativamente la rigidezza nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento	SI
Il rapporto tra i lati di un rettangolo in cui la costruzione risulta inscritta è inferiore a 4	SI
Ciascun orizzontamento ha una rigidezza nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidezza degli elementi strutturali verticali da potersi assumere che la sua deformazione in pianta influenzi in modo trascurabile la distribuzione delle azioni sismiche tra questi ultimi e ha resistenza sufficiente a garantire l'efficacia di tale distribuzione	SI
REGOLARITA' DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA	
Tutti i sistemi resistenti alle azioni orizzontali si estendono per tutta l'altezza della costruzione o, se sono presenti parti aventi differenti altezze, fino alla sommità della rispettiva parte dell'edificio	NO
Massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della	NO

costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25 %, la rigidezza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidezza si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base	
Il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti successivi (tale rapporto, calcolato per un generico orizzontamento, non deve differire più del 30% dall'analogo rapporto calcolato per l'orizzontamento adiacente); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti	NO
Eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengano con continuità da un orizzontamento al successivo; oppure avvengano in modo che il rientro di un orizzontamento non superi il 10% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante, né il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro orizzontamenti, per il quale non sono previste limitazioni di restringimento	NO

Corpo 2:

Regolarità della struttura

REGOLARITA' DELLA STRUTTURA IN PIANTA	
La distribuzione di masse e rigidezze è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e la forma in pianta è compatta, ossia il contorno di ogni orizzontamento è convesso; il requisito può ritenersi soddisfatto, anche in presenza di rientranze in pianta, quando esse non influenzano significativamente la rigidezza nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento	SI
Il rapporto tra i lati di un rettangolo in cui la costruzione risulta inscritta è inferiore a 4	SI
Ciascun orizzontamento ha una rigidezza nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidezza degli elementi strutturali verticali da potersi assumere che la sua deformazione in pianta influenzi in modo trascurabile la distribuzione delle azioni sismiche tra questi ultimi e ha resistenza sufficiente a garantire l'efficacia di tale distribuzione	SI
REGOLARITA' DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA	
Tutti i sistemi resistenti alle azioni orizzontali si estendono per tutta l'altezza della costruzione o, se sono presenti parti aventi differenti altezze, fino alla sommità della rispettiva parte dell'edificio	SI
Massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25 %, la rigidezza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidezza si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base	SI
Il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti successivi (tale rapporto, calcolato per un generico orizzontamento, non deve differire più del 30% dall'analogo rapporto calcolato per l'orizzontamento adiacente); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti	SI
Eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengano con continuità da un orizzontamento al successivo; oppure avvengano in modo che il rientro di un orizzontamento non superi il 10% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante, né il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro orizzontamenti, per il quale non sono previste limitazioni di restringimento	SI

Corpo 3:

Regolarità della struttura

REGOLARITA' DELLA STRUTTURA IN PIANTA	
La distribuzione di masse e rigidezze è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e la forma in pianta è compatta, ossia il contorno di ogni orizzontamento è convesso; il requisito può ritenersi soddisfatto, anche in presenza di rientranze in pianta, quando esse non influenzano significativamente la rigidezza nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento	NO
Il rapporto tra i lati di un rettangolo in cui la costruzione risulta inscritta è inferiore a 4	NO
Ciascun orizzontamento ha una rigidezza nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidezza degli elementi strutturali verticali da potersi assumere che la sua deformazione in pianta influenzi in modo trascurabile la distribuzione delle azioni sismiche tra questi ultimi e ha resistenza sufficiente a garantire l'efficacia di tale distribuzione	NO
REGOLARITA' DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA	
Tutti i sistemi resistenti alle azioni orizzontali si estendono per tutta l'altezza della costruzione o, se sono presenti parti aventi differenti altezze, fino alla sommità della rispettiva parte dell'edificio	NO
Massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25 %, la rigidezza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidezza si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base	NO
Il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti successivi (tale rapporto, calcolato per un generico orizzontamento, non deve differire più del 30% dall'analogo rapporto calcolato per l'orizzontamento adiacente); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti	NO
Eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengano con continuità da un orizzontamento al successivo; oppure avvengano in modo che il rientro di un orizzontamento non superi il 10% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante, né il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro orizzontamenti, per il quale non sono previste limitazioni di restringimento	NO

5 - MATERIALI

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

Caratteristiche calcestruzzo armato

N_{id}	γ_k	$\alpha_{T,i}$	E	G	C_{Erid}	Stz	R_{ck}	R_{cm}	$\%R_{ck}$	γ_c	f_{cd}	f_{ctd}	f_{cfm}	N	n Ac
	[N/m³]	[1/°C]	[N/mm²]	[N/mm²]	[%]		[N/mm²]	[N/mm²]			[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		
C28/35_B450C - (C20/25)															
001	25.000	0,000010	33.300	12.583	60	P	35,00	-	0,85	1,50	16,46	1,32	3,40	15	002

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ_k Peso specifico.
$\alpha_{T,i}$ Coefficiente di dilatazione termica.
E Modulo elastico normale.
G Modulo elastico tangenziale.
C_{Erid} Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [$E_{sisma} = E \cdot c_{Erid}$].
Stz Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
R_{ck} Resistenza caratteristica cubica.
R_{cm} Resistenza media cubica.
$\%R_{ck}$ Percentuale di riduzione della R_{ck}
γ_c Coefficiente parziale di sicurezza del materiale.
f_{cd} Resistenza di calcolo a compressione.
f_{ctd} Resistenza di calcolo a trazione.
f_{cfm} Resistenza media a trazione per flessione.
n Ac Identificativo, nella relativa tabella materiali, dell'acciaio utilizzato: [-] = parametro NON significativo per il materiale.

MATERIALI ACCIAIO

Caratteristiche acciaio

N_{id}	γ_k	$\alpha_{T,i}$	E	G	Stz	LMT	f_{yk}	f_{tk}	f_{yd}	f_{td}	γ_s	γ_{M1}	γ_{M2}	$\gamma_{M3,SLV}$	$\gamma_{M3,SLE}$	γ_{M7}	
																NCnt	Cnt
	[N/m³]	[1/°C]	[N/mm²]	[N/mm²]			[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]							
Acciaio B450C - Acciaio in Tondini - (B450C)																	
002	78.500	0,000010	210.000	80.769	P	-	450,00	-	391,30	-	1,15	-	-	-	-	-	-
S275 - Acciaio per Profilati - (S275)																	
003	78.500	0,000012	210.000	80.769	P	40	275,00	430,00	261,90	-	1,05	1,05	1,25	-	-	-	-
						80	255,00	410,00	242,86								

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ_k Peso specifico.
$\alpha_{T,i}$ Coefficiente di dilatazione termica.
E Modulo elastico normale.
G Modulo elastico tangenziale.
Stz Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
LMT Campo di validità in termini di spessore t, (per profili, piastre, saldature) o diametro, d (per bulloni, tondini, chiodi, viti, spinotti)
f_{yk} Resistenza caratteristica allo snervamento
f_{tk} Resistenza caratteristica a rottura
f_{yd} Resistenza di calcolo
f_{td} Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni).
γ_s Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale.
γ_{M1} Coefficiente parziale di sicurezza per instabilità.
γ_{M2} Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite.
$\gamma_{M3,SLV}$ Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni).
$\gamma_{M3,SLE}$ Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLE (Bulloni).
γ_{M7} Coefficiente parziale di sicurezza precarico di bulloni ad alta resistenza (Bulloni - NCnt = con serraggio NON controllato; Cnt = con serraggio controllato). [-] = parametro NON significativo per il materiale.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il materiale.

TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI

Tensioni ammissibili allo SLE dei vari materiali

Materiale	SL	Tensione di verifica	$\sigma_{d,amm}$
			[N/mm²]
C28/35_B450C	Caratteristica(RARA)	Compressione Calcestruzzo	17,43
	Quasi permanente	Compressione Calcestruzzo	13,07
Acciaio B450C	Caratteristica(RARA)	Trazione Acciaio	360,00

LEGENDA:

SL Stato limite di esercizio per cui si esegue la verifica.
$\sigma_{d,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica.

6 - METODO DI ANALISI

Corpo 1:

Metodo di analisi

Analisi	Fattore di comportamento q nella direzione del sisma	
	Sisma orizzontale in direzione X	Sisma orizzontale in direzione Y
Dinamica modale con fattore di struttura q	3.120	3.120

LEGENDA: Metodo di analisi

Analisi Tipo di analisi usata per la verifica sismica e il calcolo degli indicatori di rischio sismico.

Fattore di comportamento q [-] = Non significativo per il tipo di analisi usata.

Corpo 2:

Metodo di analisi

Analisi	Fattore di comportamento q nella direzione del sisma	
	Sisma orizzontale in direzione X	Sisma orizzontale in direzione Y
Dinamica modale con fattore di struttura q	3.900	3.900

LEGENDA: Metodo di analisi

Analisi Tipo di analisi usata per la verifica sismica e il calcolo degli indicatori di rischio sismico.

Fattore di comportamento q [-] = Non significativo per il tipo di analisi usata.

Corpo 3:

Metodo di analisi

Analisi	Fattore di comportamento q nella direzione del sisma	
	Sisma orizzontale in direzione X	Sisma orizzontale in direzione Y
Dinamica modale con fattore di struttura q	2.760	2.760

LEGENDA: Metodo di analisi

Analisi Tipo di analisi usata per la verifica sismica e il calcolo degli indicatori di rischio sismico.

Fattore di comportamento q [-] = Non significativo per il tipo di analisi usata.

7 - PERIODI FONDAMENTALI E MASSE PARTECIPANTI

Corpo 1:

Periodi fondamentali e masse partecipanti

Direzione	Periodo	Modo di vibrare	Masse partecipanti	Coefficiente di partecipazione
	[s]		[%]	
X	0.446	1	84.37	940.51
Y	0.557	2	64.58	822.87

Corpo 2:

Periodi fondamentali e masse partecipanti

Direzione	Periodo	Modo di vibrare	Masse partecipanti	Coefficiente di partecipazione
	[s]		[%]	
X	0.521	1	95.68	623.70
Y	0.645	2	90.21	605.60

Corpo 3:

Periodi fondamentali e masse partecipanti

Direzione	Periodo	Modo di vibrare	Masse partecipanti	Coefficiente di partecipazione
	[s]		[%]	
X	0.323	1	54.15	797.43
Y	0.443	2	51.50	777.68

LEGENDA: Periodi fondamentali e masse partecipanti

Periodo Periodo di vibrazione nella direzione considerata.

Modo di vibrare Modo di vibrare che presenta il massimo coefficiente di partecipazione in valore assoluto nella direzione considerata. [-] = Non significativo per il tipo di analisi scelto.

Masse partecipanti Percentuale di masse partecipanti relative al modo di vibrare che presenta il massimo coefficiente di partecipazione in valore assoluto nella direzione considerata. [-] = Non significativo per il tipo di analisi scelto.

Coefficiente di partecipazione Coefficiente di partecipazione massimo, in valore assoluto, nella direzione considerata.

8 - CAPACITA' - ENTITA' DELL'AZIONE SISMICA SOSTENIBILE

Corpo 1:

			Capacità - Entità dell'azione sismica sostenibile	
SL	**Tipo di rottura**	**Materiale/Terreno**	**PGA_C**	**T_{RC}**
			[a_g/g]	[anni]
SLD	Spostamento Interpiano (SLD)	-	0.1415	706
SLO	Spostamento Interpiano (SLO)	-	0.0993	209
SLV	Carico Limite Terreno	TER	12.5151	>2475
SLV	Flessione o Pressoflessione	CA	0.1476	832
SLV	Taglio	CA	0.1736	1566
SLV	Rottura del Nodo	CA	0.1474	828

Corpo 2:

			Capacità - Entità dell'azione sismica sostenibile	
SL	**Tipo di rottura**	**Materiale/Terreno**	**PGA_C**	**T_{RC}**
			[a_g/g]	[anni]
SLD	Spostamento Interpiano (SLD)	-	0.1546	995
SLO	Spostamento Interpiano (SLO)	-	0.1084	278
SLV	Carico Limite Terreno	TER	8.9534	>2475
SLV	Flessione o Pressoflessione	CA	0.1538	975
SLV	Taglio	CA	0.7969	>2475
SLV	Rottura del Nodo	CA	0.1476	832

Corpo 3:

			Capacità - Entità dell'azione sismica sostenibile	
SL	**Tipo di rottura**	**Materiale/Terreno**	**PGA_C**	**T_{RC}**
			[a_g/g]	[anni]
SLD	Spostamento Interpiano (SLD)	-	0.1183	372
SLO	Spostamento Interpiano (SLO)	-	0.0824	115
SLV	Carico Limite Terreno	TER	12.2135	>2475
SLV	Flessione o Pressoflessione	CA	0.1523	940
SLV	Taglio	CA	0.1697	1432
SLV	Rottura del Nodo	CA	0.1478	836

LEGENDA: Capacità - Entità dell'azione sismica sostenibile

Stato Limite Stato limite raggiunto per il tipo di rottura considerato: [SLV] = stato limite di salvaguardia della vita - [SLD] = stato limite di danno - [SLO] = stato limite di operatività.

Materiale Tipologia di materiale per il tipo di rottura considerato: [CA] = Cemento Armato - [AC] = Acciaio - [MU] = Muratura - [TER] = Terreno - [-] = Parametro non significativo per il tipo di rottura.

Tipo di rottura Tipo di rottura per differenti elementi o meccanismi.

PGA_C Capacità, per il tipo di rottura considerato, in termini di accelerazione al suolo. Se PGAc=0 -> l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazioni sismica [$G_k+\Sigma_i(\psi_{2,i}\cdot Q_{k,i})$]. Se PGAc=NS -> Non significativo per valori di PGAc >= 1000.

T_{RC} Capacità, per il tipo di rottura considerato, in termini di periodo di ritorno.

9 - DOMANDA - ENTITA' DELL'AZIONE SISMICA ATTESA

Corpo 1:

	Domanda - Entità dell'azione sismica attesa	
Stato Limite	**PGA_D**	**T_{RD}**
	[a_g/g]	[anni]
SLO	0.0590	45
SLD	0.0718	75
SLV	0.1474	712
SLC	0.1803	1462

Corpo 2:

Domanda - Entità dell'azione sismica attesa		
Stato Limite	**PGA_D**	**T_{RD}**
	[a_g/g]	[anni]
SLO	0.0590	45
SLD	0.0718	75
SLV	0.1474	712
SLC	0.1803	1462

Corpo 3:

Domanda - Entità dell'azione sismica attesa		
Stato Limite	**PGA_D**	**T_{RD}**
	[a_g/g]	[anni]
SLO	0.0590	45
SLD	0.0718	75
SLV	0.1474	712
SLC	0.1803	1462

LEGENDA: Domanda - Entità dell'azione sismica attesa

Stato Limite Stato limite raggiunto per il tipo di rottura considerato: [SLV] = stato limite di salvaguardia della vita - [SLD] = stato limite di danno - [SLO] = stato limite di operatività - [SLC] = stato limite prevenzione collasso.

PGA_D Domanda in termini di accelerazione al sito ($S_s \cdot S_T \cdot a_g/g$).

T_{RD} Domanda in termini di periodo di ritorno.

10 - INDICATORI DI RISCHIO SISMICO

Indicatori di rischio sismico		
Stato Limite	**ζ_E (α_{PGA})**	**α_{TR}**
SLO	1.683	1.877
SLD	1.971	2.507
SLV	1.000	1.064

Corpo 2:

Indicatori di rischio sismico		
Stato Limite	**ζ_E (α_{PGA})**	**α_{TR}**
SLO	1.838	2.110
SLD	2.154	2.886
SLV	1.002	1.066

Corpo 3:

Indicatori di rischio sismico		
Stato Limite	**ζ_E (α_{PGA})**	**α_{TR}**
SLO	1.397	1.469
SLD	1.648	1.928
SLV	1.003	1.068

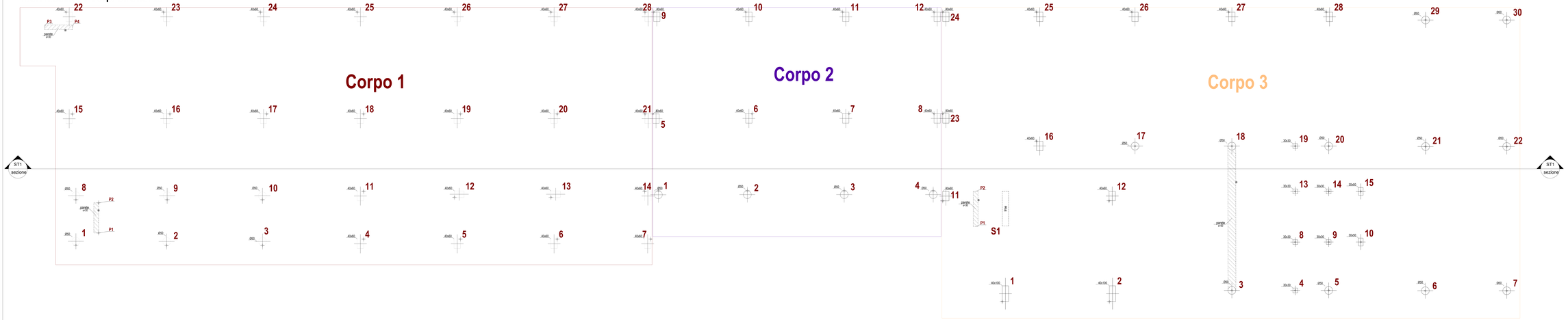
LEGENDA: Indicatori di rischio sismico

Stato Limite Stato limite raggiunto per il tipo di rottura considerato: [SLV] = stato limite di salvaguardia della vita - [SLD] = stato limite di danno - [SLO] = stato limite di operatività.

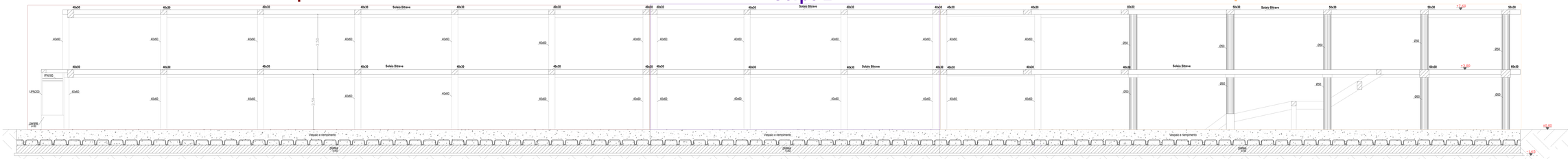
ζ_E (α_{PGA}) Indicatore di rischio (rapporto tra capacità e domanda) in termini di accelerazione: PGA_C/PGA_D - [NS] = non significativo, per valori superiori o uguali a 100. [0] -> la minima capacità, fra tutti i meccanismi di verifica considerati, è nulla.
N.B.
ζ_E: simbologia NTC18;
α_{PGA}: simbologia NTC08.

α_{TR} Indicatore di rischio (rapporto tra capacità e domanda) in termini di periodo di ritorno: $(T_{RC}/T_{RD})^{0,41}$ - [NS] = non significativo, per valori superiori o uguali a 100.

Individuazione corpi strutturali



Sezione Strutturale ST1



Elaborato
Planimetria Generale
Sezione Strutturale

scala
1/50
1/50

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO
Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PROGETTO FINANZIATO DALL'U.E.
Intervento a valere sul Piano Nazionale di Ripresa e Resilienza (PNRR) – Missione 4 – Componente 1 – Investimento 3.3 "Piano di messa in sicurezza e riqualificazione dell'edilizia scolastica"

FUTURA
LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

CITTA' DI NETTUNO
CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO
Progetto esecutivo ai sensi del D.Lgs. 36/2023 e s.m.i. – Allegato I.7

Costruzione di nuovo edificio scolastico mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Farnesiana" di Via Romana CUP: I31B21000430006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO D.D. Sanm. Marco D'ABBRA
DIRIGENTE SETTORE LL.PP. Arch. Vito Rocco PASETTA
COMMISSIONE STRADONARIA Dr. Antonio RUPOLO - presidente e Dr.ssa Tania GALLONGO - responsabile Dr. Gerardo MIHATSEC - dirigenti di II fascia

GRUPPO DI PROGETTAZIONE
R.T.P. Resp. Prof. Ing. Vitale

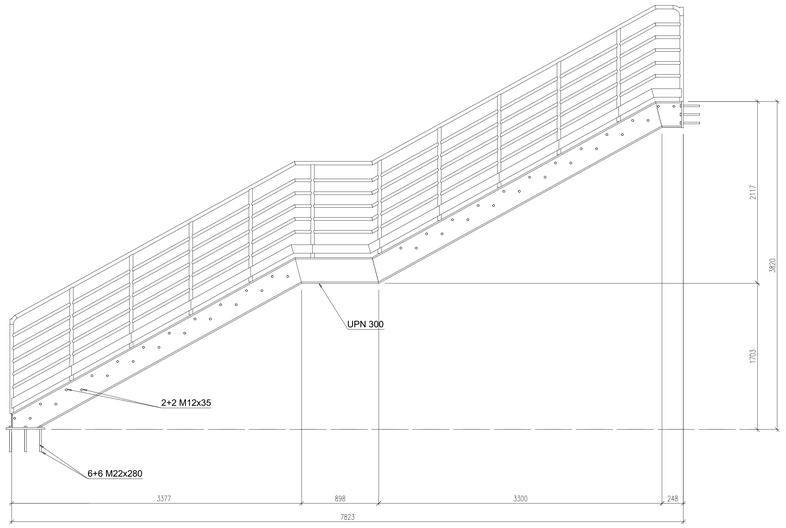
Architetto Giuseppe D'ALESSIO
Architetto Silvia AMBROSI
Architetto Aniello FORMISANO
Ingegnere Antonio DURANTE
Ingegnere Giacomino MADDALONI
Ingegnere Aniello CASILLO
Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI: Architetto Carmine LANZETTA
COLLABORATORI: Architetto Laura ROSANO

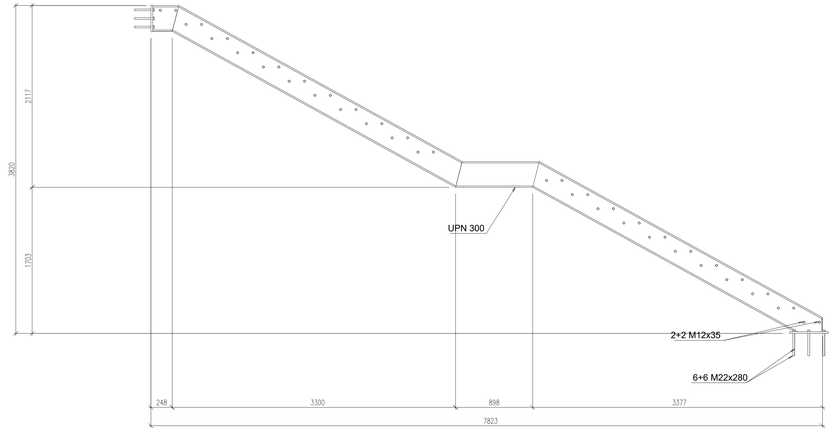
Planimetria generale individuazione corpi strutturali - Sezione Strutturale

PE.ST.11

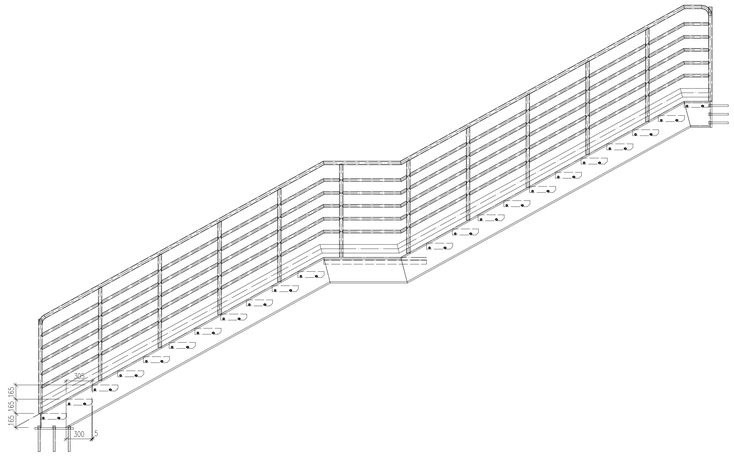
FASE	Rev.	REV 01	REV 02	SCALA
PARTE GENERALE	ARCHITETTURA	STRUTTURE	IMPIANTI	ACUSTICA



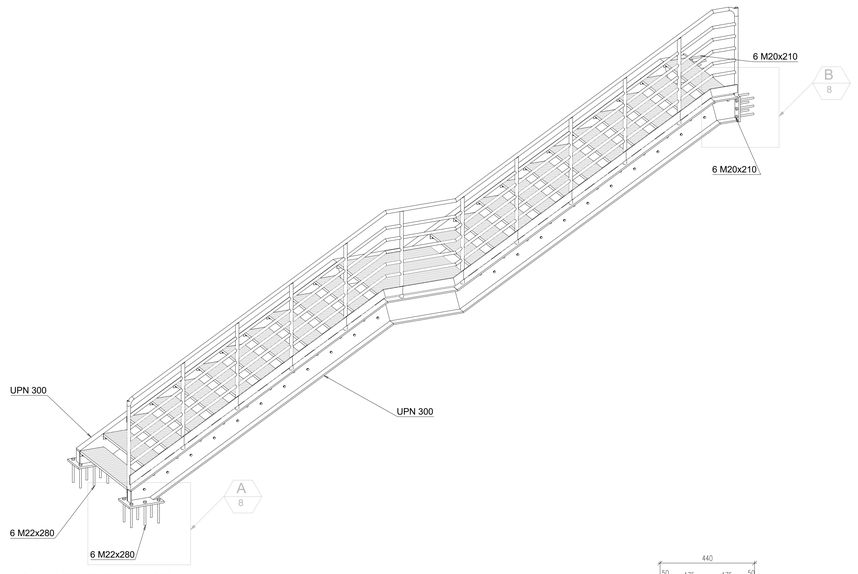
PROPSPETTO LATERALE QUOTATO COSCIALE 1



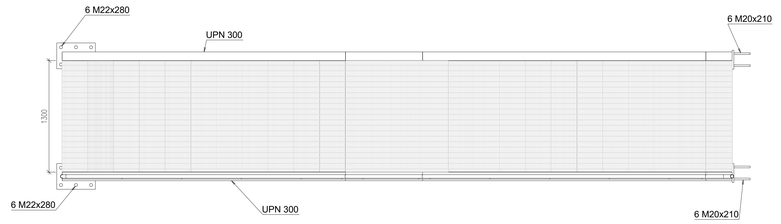
PROPSPETTO LATERALE QUOTATO COSCIALE 2



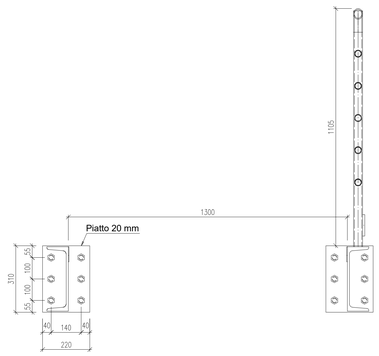
PROSPETTO LATERALE CON RAPPRESENTAZIONE GRADINI



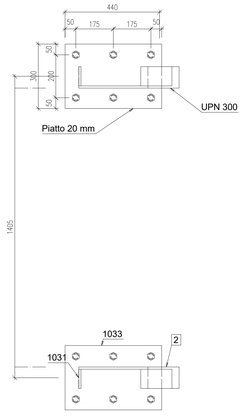
VISTA ASSONOMETRICA



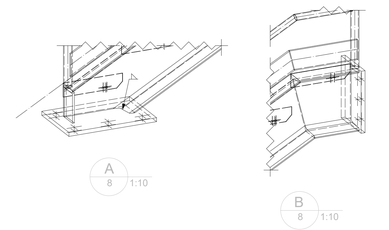
VISTA DALL'ALTO



DETTAGLIO ANCORAGGIO SUPERIORE

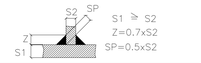


PIASTRE DI BASE



DETTAGLI ASSONOMETRICI COLLEGAMENTI

SALDATURE D'ANGOLO TIPICHE
ECCETTO DOVE DIVERSAMENTE INDICATO



NOTE MATERIALI DI PROGETTO

ACCIAIO DA CARPENTERIA (CLASSE DI ESECUZIONE EXC2)

1) E' ammesso esclusivamente acciaio conforme alle norme armonizzate della serie UNI EN 10025, recanti la Marcatura CE e con sistema di attestazione della conformità 2+: l'esecutore ed il produttore debbono adeguarsi inderogabilmente a tale normativa, anche per quanto attiene ai controlli;
2) per le strutture occorre utilizzare acciaio tipo S275 (UNI EN 10025- 2);
3) Tutte le forniture di acciaio, devono essere accompagnate dalla copia della documentazione di cui alla norma europea UNI EN 1090-1 E UNI EN 1090-2. Il riferimento dei principali attestati deve essere riportato sul documento di trasporto. Le forniture effettuate da un commerciante intermedio devono essere accompagnate da copia dei documenti rilasciati dal Produttore e completati con il riferimento al documento di trasporto del commerciante stesso.
4) Saldature
- la saldatura degli acciai dovrà avvenire esclusivamente con uno dei procedimenti all'arco elettrico;
- le saldature e i saldatori debbono seguire quanto codificato secondo la norma UNI EN ISO 4063:2001, UNI EN 1418:1999, UNI EN ISO 15614-1:2005, UNI EN ISO 14555: 2001, UNI EN 1011:2005, UNI EN ISO 9692- 1:2005, UNI EN 12062:2004, UNI EN473:2001, UNI EN ISO 3834:2006 parti 2 e 4;
- in particolare si ricorda che nei procedimenti manuali i saldatori dovranno essere qualificati, salvo quanto disposto dalla norma UNI EN 287-1:2004;
- le durezze macrografie non dovranno essere superiori a 350 HV30;
- duttilità, snervamento, resistenza e tenacità in zona fusa e in zona termica alterata non debbono essere inferiori a quelle del materiale base;
- le saldature saranno soggette a controlli finali (visivi al 100%) nel rispetto del livello C della norma UNI EN ISO 5817:2004, così come definiti dal Collaudatore e D.L., senza che l'impresa appaltatrice possa vantare ulteriori richieste economiche per il supporto degli operatori qualificati di almeno II° livello che eseguono il controllo;
- il costruttore deve essere certificato secondo la norma UNI EN ISO 3834-2006 parti 2 e 4 e deve essere dotato di personale con livello di conoscenza tecnica delle operazioni di saldatura tipo "B": specifico;
5) Bulloni: ad alta resistenza vite 8.8 e dado 8;
6) Ogni fornitura in cantiere di acciaio (ivi inclusi i bulloni) deve essere accompagnata:
a) da dichiarazione, su documento di trasporto, degli estremi dell'attestato di avvenuta dichiarazione di attività, rilasciato dal Servizio Tecnico Centrale, recante il logo o il marchio del centro di trasformazione;
b) dall'attestazione inerente l'esecuzione delle prove di controllo interno fatte eseguire dal Direttore Tecnico, con l'indicazione dei giorni nei quali la fornitura è stata lavorata,
7) copia dei certificati relativi alle prove effettuate nei giorni in cui la lavorazione è stata effettuata.

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO
Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione ecologica – Componente 3: Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA
LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101
Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233, finalizzato all'affidamento dei servizi di progettazione e connessi per la realizzazione di interventi finanziati dal PNRR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale- Componente 3: Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici- Investimento 1.1. "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO
CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO
Progetto di Fattibilità Tecnico ed Economica variatao ai sensi dell 'art. 26 del D.Lgs. 50/2016 2023-04-07 - 0024036

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi " di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA
DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE
R.T.P. (Rep.n. 14138 Racc. n. 639)
Architetto Giuseppe D'ALBENZIO
Architetto Silvio AMMIRATI
Architetto Aniello FORMISANO
Ingegnere Antonio DURANTE
Ingegnere Gioacchino MADDALONI
Ingegnere Aniello CASILLO
Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA
COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA
SCALA ANTINCENDIO IN CARPENTERIA METALLICA

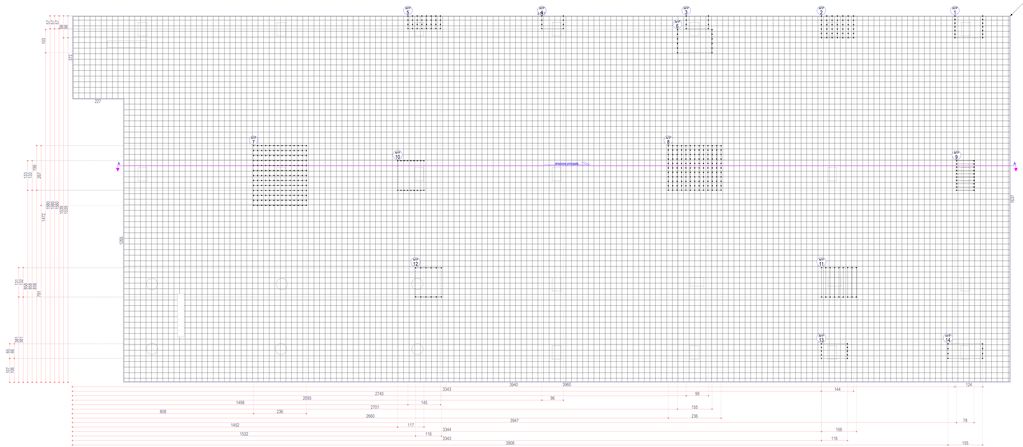
N° ELABORATO - CODICE - FILE
PE.ST.12

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
25/10/23				1:25 – 1:10

○ PARTE GENERALE ○ ARCHITETTURA ◉ STRUTTURE ○ IMPIANTI ○ SICUREZZA

PLATEA 1

Fondazione

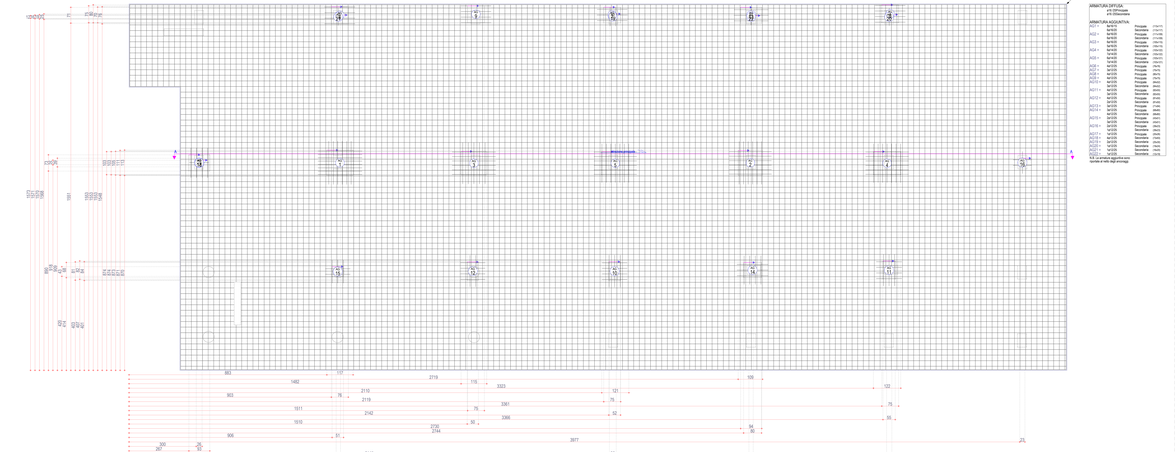


ARMATURA DIFFUSA
Ø8 / 20 Passo cm
Ø8 / 20Resistente

ARMATURA TAGLIO FUORI PIANO

APT1 =	4x12/12	Principale	2Ø+2S
APT2 =	4x12/12	Secondaria	2Ø+2S
APT3 =	1x12/20	Principale	2Ø+1S
	3x12/12	Principale	2Ø+1S
APT4 =	3x12/20	Secondaria	2+1S
	4x12/16	Secondaria	2+2S
APT5 =	1x12/16	Principale	2+1S
	4x12/16	Principale	2+2S
APT6 =	1x12/16	Secondaria	2+1S
	4x12/16	Secondaria	2+2S
APT7 =	1x12/16	Principale	2P+2S
	4x12/16	Principale	2P+2S
APT8 =	1x12/16	Principale	1Ø+2S
	4x12/16	Principale	1Ø+2S
APT9 =	4x/16	Principale	1Ø+2S
APT10 =	4x12/16	Principale	2Ø+1S
	3x12/16	Secondaria	2Ø+1S
APT11 =	4x12/16	Principale	2Ø+2S
	4x12/16	Secondaria	2Ø+2S
APT12 =	3x12/16	Secondaria	2Ø+1S
	4x12/16	Secondaria	2Ø+2S
APT13 =	3x12/16	Principale	2Ø+1S
	4x12/16	Principale	2Ø+2S

N.B. La prima maggiore con numero e non negli incroci

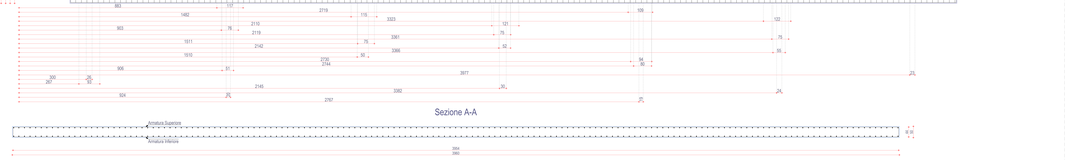


ARMATURA DIFFUSA
Ø8 / 20Passo cm
Ø8 / 20Resistente

ARMATURA AGGIUNTIVA

ACS1 =	4x16/16	Principale	2Ø+2S
ACS2 =	4x16/20	Secondaria	2Ø+2S
	4x16/16	Secondaria	2+2S
ACS3 =	4x16/20	Secondaria	2+2S
	4x16/20	Secondaria	2Ø+2S
ACS4 =	4x16/20	Secondaria	2Ø+2S
ACS5 =	4x16/20	Principale	2Ø+2S
	4x16/20	Secondaria	2Ø+2S
ACS6 =	4x12/20	Principale	2Ø+2S
ACS7 =	4x12/20	Principale	1+2S
ACS8 =	4x12/20	Principale	2Ø+2S
ACS9 =	4x12/20	Principale	2Ø+2S
ACS10 =	4x12/20	Principale	2Ø+2S
	4x12/20	Secondaria	2Ø+2S
ACS11 =	4x12/20	Principale	2Ø+2S
	4x12/20	Secondaria	2Ø+2S
ACS12 =	4x12/20	Principale	2Ø+2S
ACS13 =	4x12/20	Principale	2Ø+2S
	4x12/20	Secondaria	2Ø+2S
ACS14 =	4x12/20	Principale	2Ø+2S
	4x12/20	Secondaria	2Ø+2S
ACS15 =	4x12/20	Principale	2Ø+2S
	4x12/20	Secondaria	2Ø+2S
ACS16 =	4x12/20	Principale	2Ø+2S
	4x12/20	Secondaria	2Ø+2S
ACS17 =	4x12/20	Principale	2Ø+2S
ACS18 =	4x12/20	Principale	2Ø+2S
ACS19 =	4x12/20	Secondaria	2Ø+2S
ACS20 =	4x12/20	Secondaria	2Ø+2S
ACS21 =	4x12/20	Secondaria	2Ø+2S

N.B. La prima maggiore con numero e non negli incroci



Sezione A-A

Elaborato Distinta Platea di fondazione	scala 1/50

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO
Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza
PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 4 – Istruzione e ricerca – Componente 1 – Potenziamento dell'offerta dei servizi di istruzione: dagli asili nido alle Università
Investimento 3.3 – Interventi straordinari finalizzati alla messa in sicurezza e alla costruzione di nuove scuole mediante la sostituzione di edifici

FUTURA
LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

Progetto cofinanziato dall'Unione europea – NextGenerationEU
Codice Progetto: M4C1I3.3-2022-961-P-19884 – CUP: I94D22004430006

Il Comune di Pompeiana è lieto di poter dare il via ad un importante progetto di riqualificazione del proprio patrimonio scolastico, grazie ai fondi del PNRR, Missione 4 – Istruzione e ricerca – Componente 1 – Potenziamento dell'offerta dei servizi di istruzione: dagli asili nido alle Università – Investimento 3.3 – Interventi straordinari finalizzati alla messa in sicurezza e alla costruzione di nuove scuole mediante la sostituzione di edifici.

CITTA' DI NETTUNO
CITTÀ METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO
Nuova Scuola Secondaria di primo grado di via di Via Lungo Tirreno Nord - Nettuno
Costruzione di nuovo edificio scolastico multipiano della nuova Scuola Secondaria di 1° Grado "Don Tito Francioni" - di tre Sezioni CUP: G19G22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO D. Ssen. Maria D'AMBRA
DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto in Sr ma Tania DALLONGO - viceprefetto Dr. Saverio REVETRAZ - dirigente di II fascia

GRUPPO DI PROGETTAZIONE
R.T.P. Resp. Ordinaria - mdp

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO
Architetto Dario ANDRIUTI
Architetto Aniello FORMISANO
Ingegnere Antonio QUINATO
Ingegnere Gioacchino MADDALONI
Ingegnere Aniello CASILLO
Geologo Giuseppe TROISI

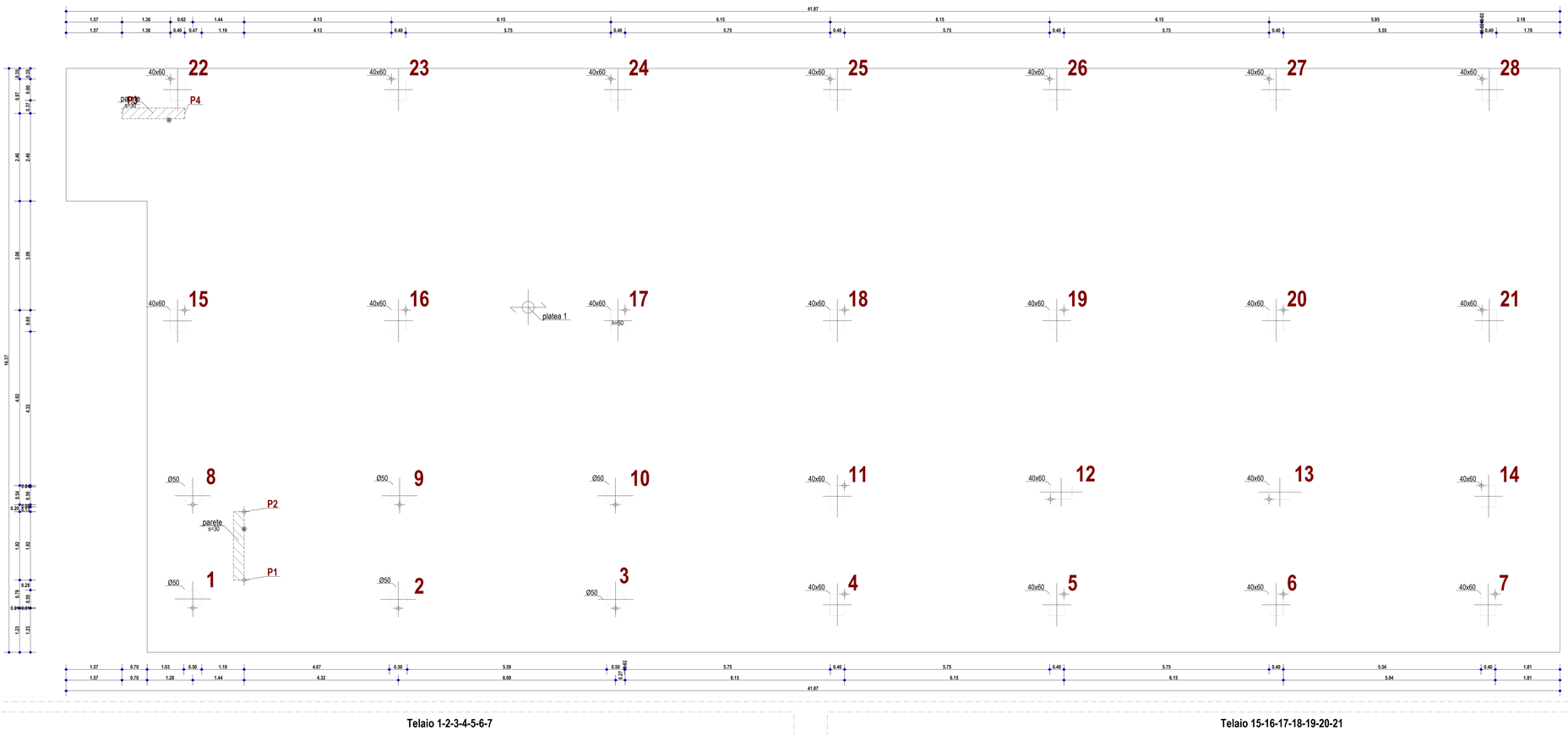
CONSULENTI: Architetto Carmine LANZETTA
COLLABORATORI: Architetto Laura ROMANO

Titolo Elaborato Grafico Distinta platea in c.a - Corpo 1	N. ELABORATO (Progressivo) PE.ST.13

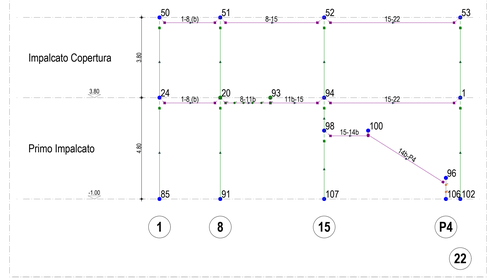
DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA

FASE: PARTE GENERALE / PROGETTAZIONE / STRUTTURE / IMPIANTI / SICUREZZA

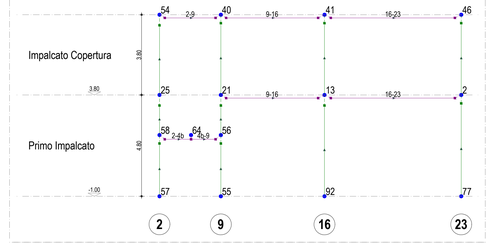
FONDAZIONE



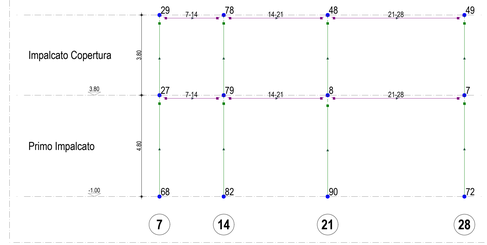
Telaio 1-8-15-P4-22



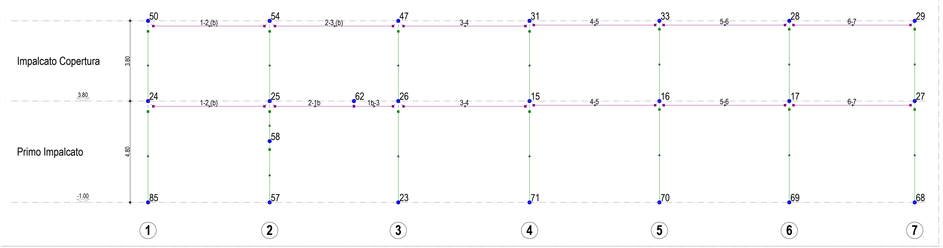
Telaio 2-9-16-23



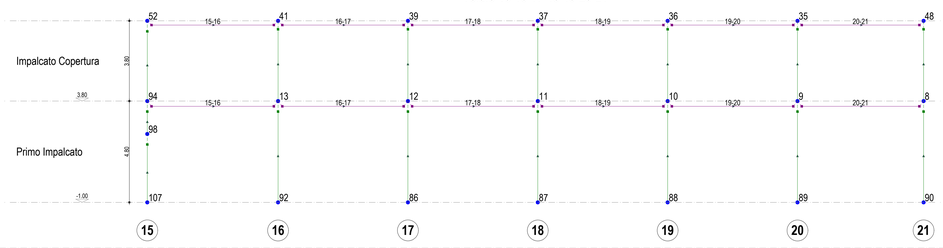
Telaio 7-14-21-28



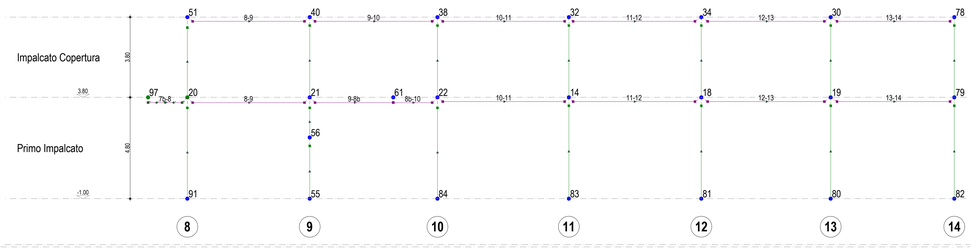
Telaio 1-2-3-4-5-6-7



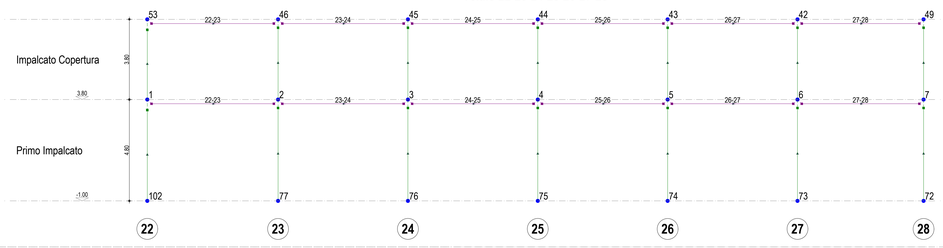
Telaio 15-16-17-18-19-20-21



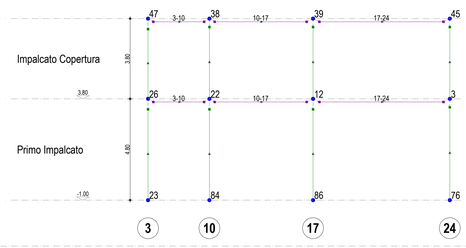
Telaio 8-9-10-11-12-13-14



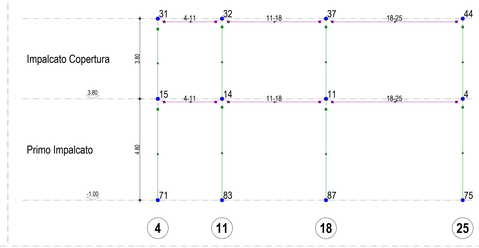
Telaio 22-23-24-25-26-27-28



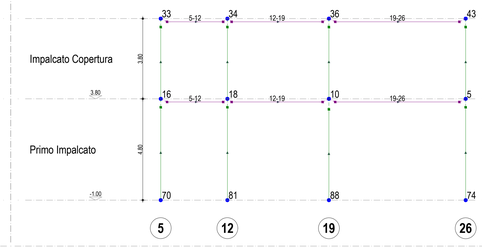
Telaio 3-10-17-24



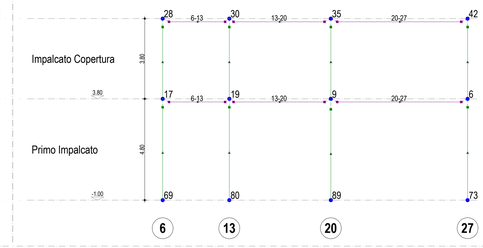
Telaio 4-11-18-25



Telaio 5-12-19-26



Telaio 6-13-20-27



Elaborato	scala
Carpenteria Fondazione	1/50
Esecutivi Telai	1/100

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO
Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 181

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNRR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale – Componente 3 – Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici – Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO

Progetto di Fattibilità Tecnica ed Economica redatto ai sensi del art. 26 del D.Lgs 50/2016 (CIG 8534249437 - CUP 6924836

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi " di Via Romana CUP. G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA — DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE
R.T.P. (Reg.n. 1418 Racc. n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA	N. ELABORATO - CODICE - FILE
Carpenteria di Fondazione - Esecutivi Telai - Corpo 1	**PE.ST.14**

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
○ PARTE GENERALE	○ ARCHITETTURA	● STRUTTURE	○ IMPIANTI	○ SICUREZZA

PRIMO IMPALCATO

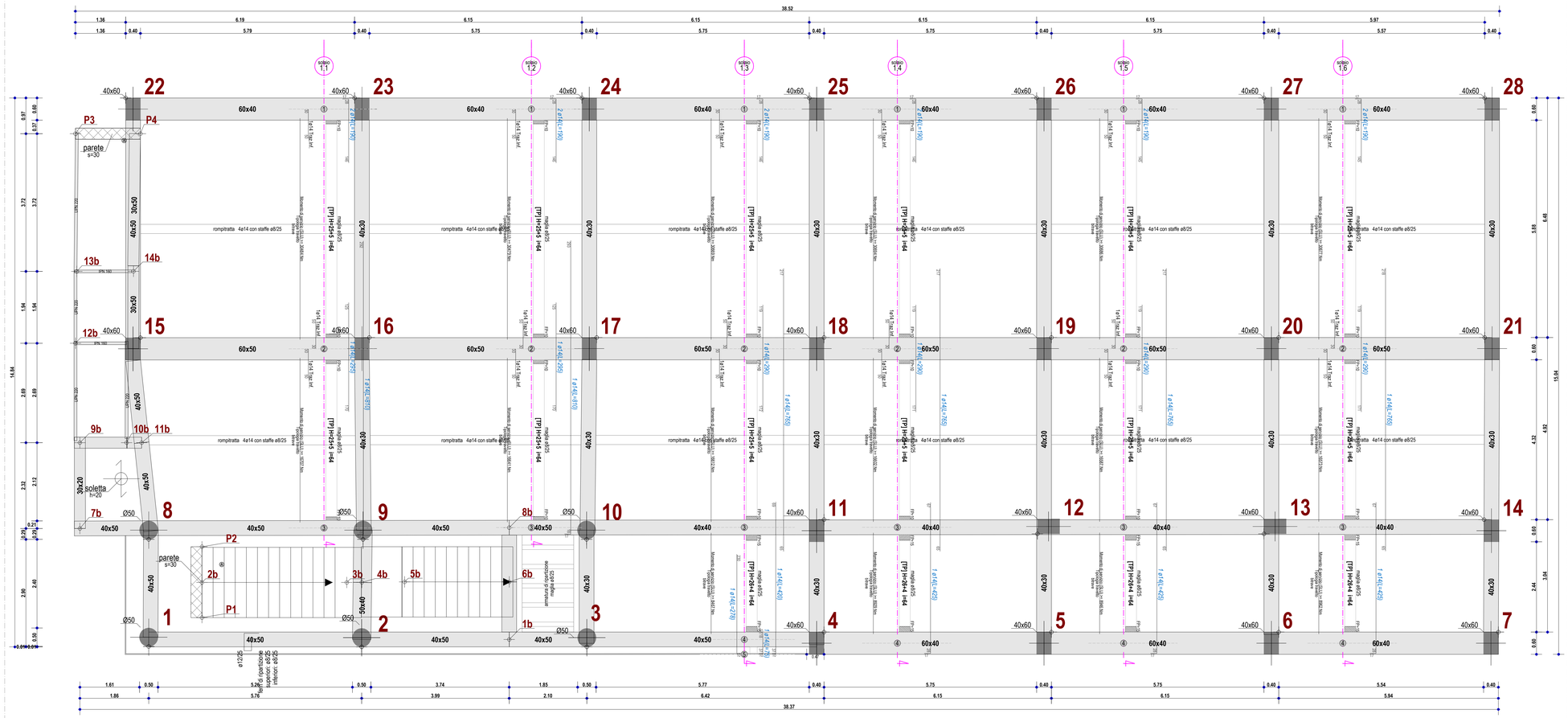
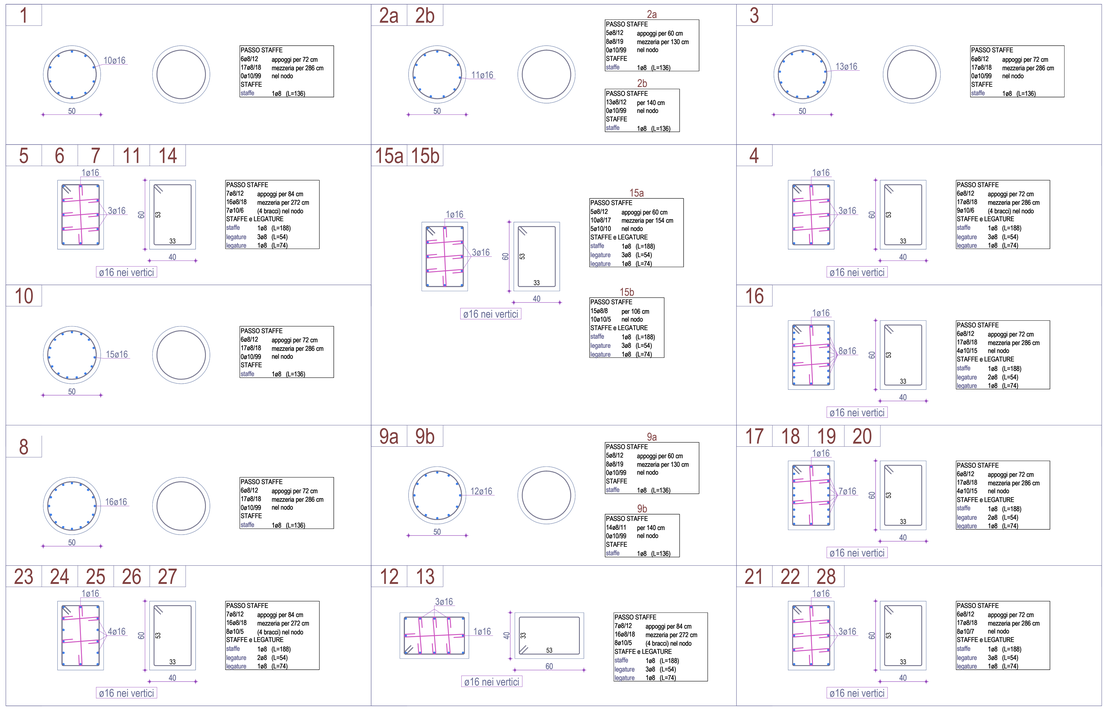


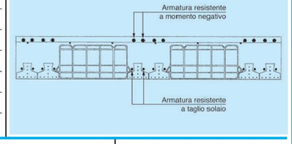
TABELLA PILASTRI: Primo Impalcato



Dettaglio Solaio BITRAVE

SOLAIO BITRAVE interasse 62 cm

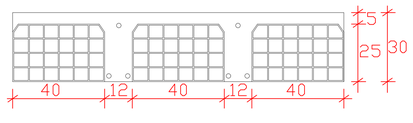
Interasse di calcolo solaio	100 cm
Altezza travetto	9 cm
Base travetto	12 cm
Numero di travetti per nervatura	1
Numero di travetti per interasse di calcolo	3,23
Resistenza calcestruzzo in opera	R_{ck} 250 Kg/cm²
Coefficiente di sicurezza a rottura	1,6



MOMENTI MASSIMI DI SERVIZIO RIFERITI AD UNA STRISCIA DI SOLAIO LARGA UN METRO (Kg. • m)

Altezza solaio	Peso travetti e blocchi	Peso solaio in opera	c.l.s.	T1	T2	T3	T4R	T4	T5	T6	T7	T8	SEZIONE PARZIALIZZATA Ys	Yi	I	Ws	Wi
Cm	Kg/m²	Kg/m²	Litri										Cm	Cm	Cm⁴	Cm³	Cm³
H 12+4	107	280	69	1047	1047	1475	1759	2048	2290	2496	2669	2843	6,58	9,41	14895,55	2263,11	1054,39
H 12+5		300	81	1132	1520	1658	1899	2260	2795	3325	3505	3886	6,86	10,13	17695,51	2578,85	1163,61
H 16+4	115	320	84	1386	1858	2038	2322	2735	3318	3616	3867	4119	8,08	11,91	27299,41	3376,12	1527,58
H 16+5		345	96	1471	1971	2165	2463	2894	3573	3894	4164	4436	8,26	12,73	31437,82	3805,96	1645,11
H 20+4	120	360	101	1725	2309	2545	2886	3369	4181	4800	5133	5468	9,50	14,49	44093,11	4639,6	2027,77
H 20+5		385	112	1809	2421	2672	3026	3527	4379	5093	5446	5801	9,58	15,41	49738,06	5187,43	2151,51
H 23+4	132	420	120	2148	2872	3178	3590	4161	5170	6176	6766	7207	11,17	17,82	71465,71	6395,66	2672,72
H 25+5		445	132	2232	2985	3305	3731	4319	5368	6414	7095	7558	11,16	18,83	79193,43	7093,74	2802,88
H 30+4	145	500	139	2571	3435	3812	4108	4953	6160	7364	8429	8978	12,74	21,54	106135,67	8324,61	3329,68
H 30+5		525	141	2656	3548	3938	4127	5111	6538	7601	8773	9345	12,65	22,34	116134,46	9173,97	3465,52
H 35+4	160	560	159	2994	3999	4445	4463	5745	7150	8552	10000	10769	14,24	24,75	148291,56	10410,24	3993,54
H 35+5		585	171	3079	4111	4572	4505	5891	7348	8789	10304	11149	14,08	25,91	160722,21	12641,04	4134,62
H 40+4	170	620	179	3417	4562	5079	4859	6354	8140	9740	11486	12570	15,67	28,32	198094,42	13791,9	4661,711
H 45+5		645	192	3502	4675	5205	4917	6429	8306	9977	11782	12964	15,45	39,54	213096,33	11410,73	4807,72

Particolare solaio in laterocemento



Elaborato	scala
Carpenteria Primo Impalcato	1/50
Tabella Pilastri Primo Impalcato	1/20

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO
Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione ecologica – Componente 3 – Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 191

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNRR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale – Componente 3 – Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici – Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO

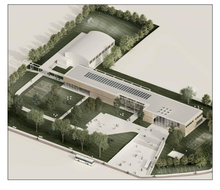
Progetto di Fattibilità Tecnico ed Economica validato ai sensi dell' art. 26 del D.Lgs. 50/2016 2023-04-07 - 0024036

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi " di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA

DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE
R.T.P. (Rep.n. 14338 Racc.n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA

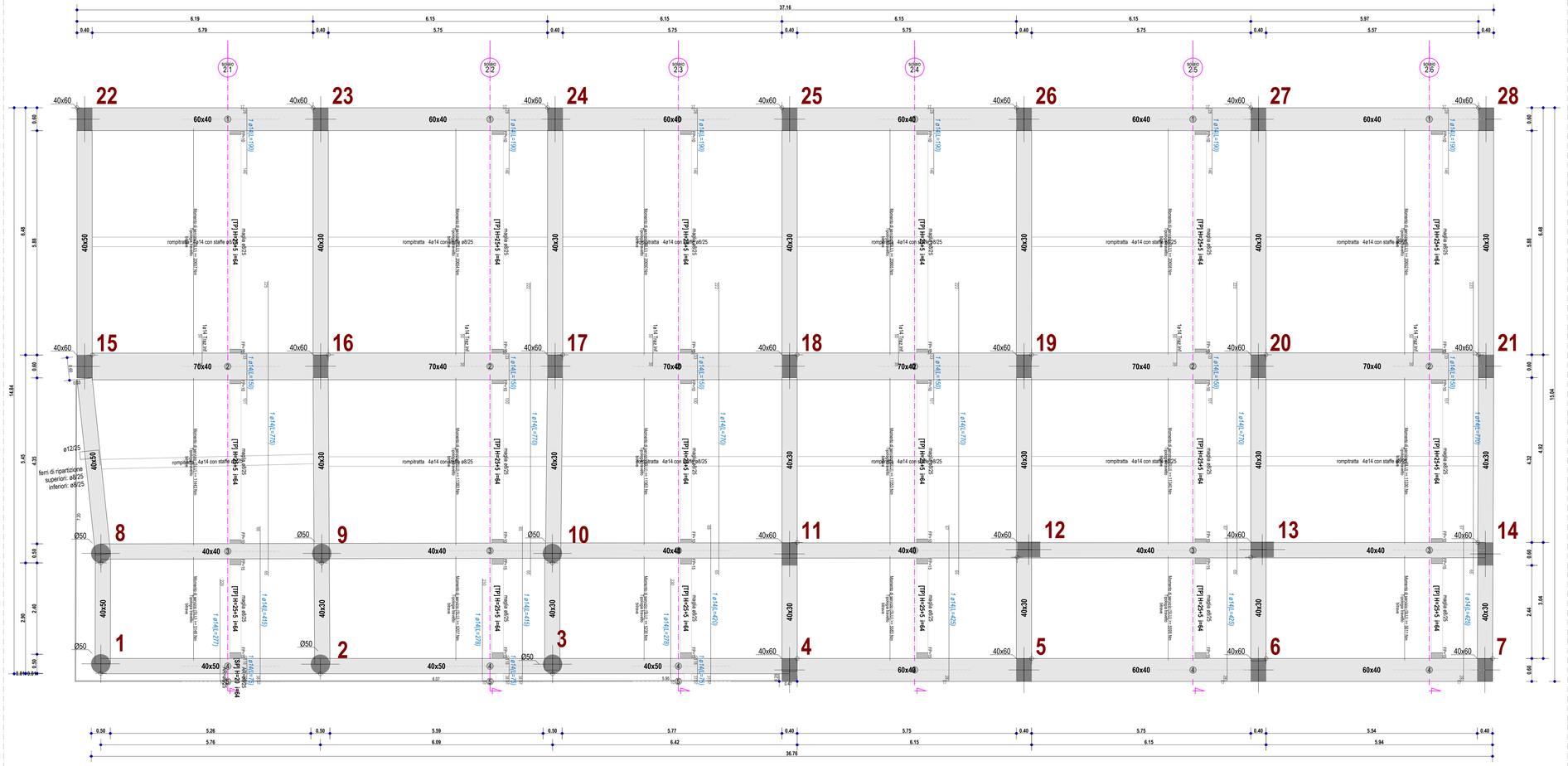
Carpenteria 1° impalcato - Tabella pilastri 1° implacato - Corpo 1

Nr. ELABORATO - CODICE - FILE

PE.ST.15

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
○ PARTE GENERALE	○ ARCHITETTURA	● STRUTTURE	○ IMPIANTI	○ SICUREZZA

IMPALCATO COPERTURA



Dettaglio Solaio BITRAVE

TABELLA PILASTRI: Impalcato Copertura

1



PASSO STAFFE
5ø8/12 appoggi per 60 cm
13ø8/17 mezzeria per 210 cm
0ø10/99 nel nodo
STAFFE
staffe 1ø8 (L=136)

2



PASSO STAFFE
5ø8/12 appoggi per 60 cm
13ø8/17 mezzeria per 210 cm
0ø10/99 nel nodo
STAFFE
staffe 1ø8 (L=136)

3



PASSO STAFFE
5ø8/12 appoggi per 60 cm
13ø8/17 mezzeria per 210 cm
0ø10/99 nel nodo
STAFFE
staffe 1ø8 (L=136)

4 5 6 11 14



PASSO STAFFE
5ø8/12 appoggi per 60 cm
13ø8/18 mezzeria per 220 cm
6ø10/6 (4 bracci) nel nodo
STAFFE e LEGATURE
staffe 1ø8 (L=188)
legature 3ø8 (L=54)
legature 1ø8 (L=74)

7 15 21 22 28



PASSO STAFFE
5ø8/12 appoggi per 60 cm
13ø8/17 mezzeria per 210 cm
6ø10/6 nel nodo
STAFFE e LEGATURE
staffe 1ø8 (L=188)
legature 3ø8 (L=54)
legature 1ø8 (L=74)

8



PASSO STAFFE
5ø8/12 appoggi per 60 cm
13ø8/17 mezzeria per 210 cm
0ø10/99 nel nodo
STAFFE
staffe 1ø8 (L=136)

9



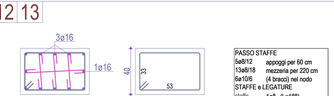
PASSO STAFFE
5ø8/12 appoggi per 60 cm
13ø8/18 mezzeria per 220 cm
0ø10/99 nel nodo
STAFFE
staffe 1ø8 (L=136)

10



PASSO STAFFE
5ø8/12 appoggi per 60 cm
13ø8/18 mezzeria per 220 cm
0ø10/99 nel nodo
STAFFE
staffe 1ø8 (L=136)

12 13



PASSO STAFFE
5ø8/12 appoggi per 60 cm
13ø8/18 mezzeria per 220 cm
6ø10/6 (4 bracci) nel nodo
STAFFE e LEGATURE
staffe 1ø8 (L=188)
legature 3ø8 (L=54)
legature 1ø8 (L=74)

16 17 18 19 20



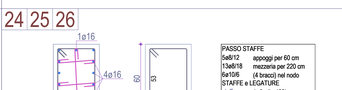
PASSO STAFFE
5ø8/12 appoggi per 60 cm
13ø8/18 mezzeria per 220 cm
2ø10/15 nel nodo
STAFFE e LEGATURE
staffe 1ø8 (L=188)
legature 2ø8 (L=54)
legature 1ø8 (L=74)

23 27



PASSO STAFFE
5ø8/12 appoggi per 60 cm
13ø8/18 mezzeria per 220 cm
7ø10/5 (4 bracci) nel nodo
STAFFE e LEGATURE
staffe 1ø8 (L=188)
legature 2ø8 (L=54)
legature 1ø8 (L=74)

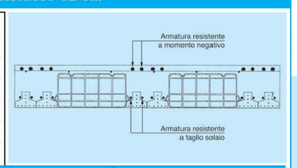
24 25 26



PASSO STAFFE
5ø8/12 appoggi per 60 cm
13ø8/18 mezzeria per 220 cm
6ø10/6 (4 bracci) nel nodo
STAFFE e LEGATURE
staffe 1ø8 (L=188)
legature 2ø8 (L=54)
legature 1ø8 (L=74)

SOLAIO BITRAVE interasse 62 cm

Interasse di calcolo solaio	100 cm
Altezza travetto	9 cm
Base travetto	12 cm
Numero di travetti per nervatura	1
Numero di travetti per interasse di calcolo	3,23
Resistenza calcestruzzo in opera	R_{ck} 250 Kg/cm^2
Coefficiente di sicurezza a rottura	1,6



Altezza solaio	Peso travetti e blocchi	Peso solaio in opera	c.l.s.	MOMENTI MASSIMI DI SERVIZIO RIFERITI AD UNA STRISCIA DI SOLAIO LARGA UN METRO (Kg. • m)									SEZIONE PARZIALIZZATA				
													Ys	Yi	I	Ws	Wi
Cm	Kg/m^2	Kg/m^2	Litri	T1	T2	T3	T4$_{IR}$	T4	T5	T6	T7	T8	Cm	Cm	Cm^4	Cm^3	Cm^3
H 12+4	107	280	69	1047	1047	1475	1759	2048	2290	2496	2669	2843	6,58	9,41	14895,55	2263,11	1054,39
H 12+5		300	81	1132	1520	1658	1899	2260	2795	3325	3505	3886	6,86	10,13	17695,51	2578,85	1163,61
H 16+4	115	320	84	1386	1858	2038	2322	2735	3318	3616	3867	4119	8,08	11,91	27299,41	3376,12	1527,58
H 16+5		345	96	1471	1971	2165	2463	2894	3573	3894	4164	4436	8,26	12,73	31437,82	3805,96	1645,11
H 20+4	120	360	101	1725	2309	2545	2886	3369	4181	4800	5133	5468	9,50	14,49	44093,11	4639,6	2027,77
H 20+5		385	112	1809	2421	2672	3026	3527	4379	5093	5446	5801	9,58	15,41	49738,06	5187,43	2151,51
H 25+4	132	420	120	2148	2872	3178	3590	4161	5170	6176	6766	7207	11,17	17,82	71465,71	6395,66	2672,72
H 25+5		445	132	2232	2985	3305	3731	4319	5368	6414	7095	7558	11,16	18,83	79193,43	7093,74	2802,88
H 30+4	145	500	139	2571	3435	3812	4108	4953	6160	7364	8429	8978	12,74	21,54	106135,67	8324,61	3329,68
H 30+5		525	141	2656	3548	3938	4127	5111	6538	7601	8773	9345	12,65	22,34	116134,46	9173,97	3465,52
H 35+4	160	560	159	2994	3999	4445	4463	5745	7150	8552	10000	10769	14,24	24,75	148291,56	10410,24	3993,54
H 35+5		585	171	3079	4111	4572	4505	5891	7348	8789	10304	11149	14,08	25,91	160722,21	12641,04	4134,62
H 40+4	170	620	179	3417	4562	5079	4859	6354	8140	9740	11486	12570	15,67	28,32	198094,42	13791,9	4661,711
H 40+5		645	192	3502	4675	5205	4917	6429	8306	9977	11782	12964	15,45	39,54	213096,33	11410,73	4807,72

Elaborato	scala
Carpenteria Impalcato Copertura	1/50
Tabella Pilastri Copertura	1/20

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO
Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA
LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazione, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNRR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale – Componente 3 – Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici – Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

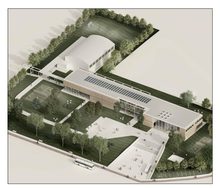
PROGETTO ESECUTIVO

Progetto di Fattibilità Tecnico ed Economica validato ai sensi dell' art. 26 del D.Lgs. 50/2016 2023-04-07 - 002436

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi " di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA — DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE
R.T.P. (Rep.n. 14108 Racc. n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

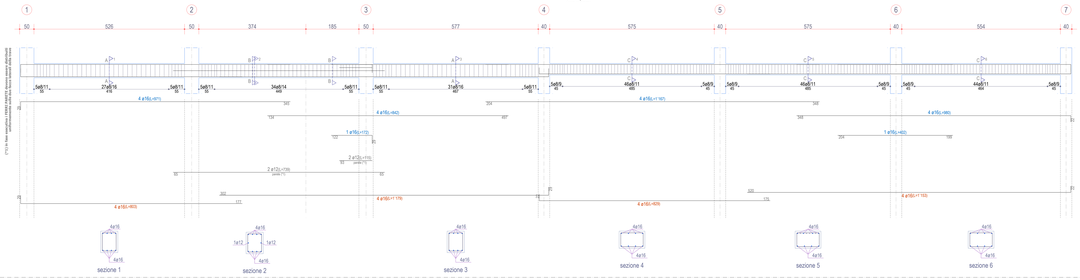
NOME DELLA TAVOLA
Carpenteria copertura - Tabella pilastri copertura - Corpo 1

Nr. ELABORATO - CODICE - FILE
PE.ST.16

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
○ PARTE GENERALE	○ ARCHITETTURA	● STRUTTURE	○ IMPIANTI	○ SICUREZZA

TRAVE 1-2-1b-3-4-5-6-7

Primo Impalcato



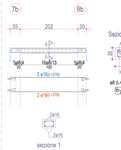
Sezione A-A — armatura superiore / armatura inferiore — ø8 (L=168) — 12 / 33

Sezione C-C — armatura superiore / armatura inferiore — ø8 (L=168) — 20 / 33

Sezione B-B — armatura superiore / ferri paretе / armatura inferiore — ø8 (L=168) — 12 / 33

TRAVE 7b-9b

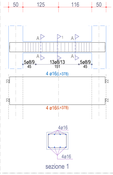
Primo Impalcato



Sezione A-A — armatura superiore / armatura inferiore — ø8 (L=168) — 12 / 33

TRAVE 2-4b-9

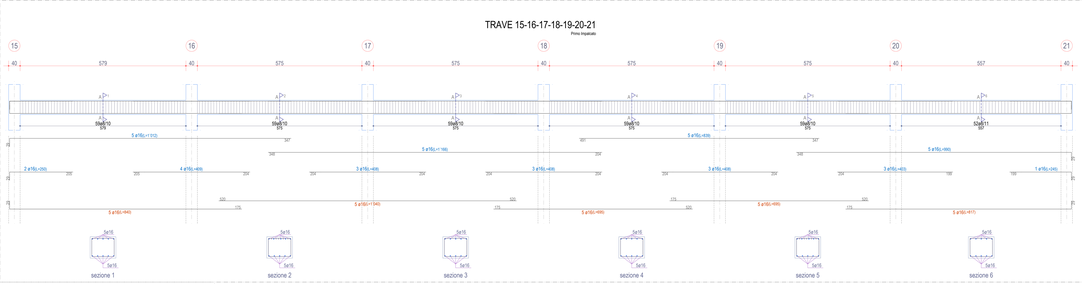
Primo Impalcato



Sezione A-A — armatura superiore / armatura inferiore — ø8 (L=168) — 12 / 43

TRAVE 15-16-17-18-19-20-21

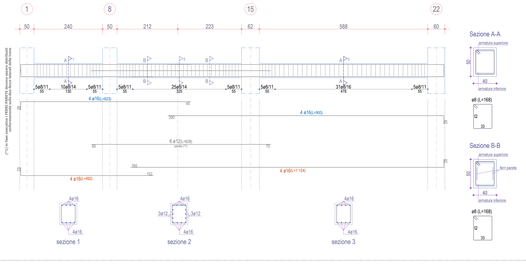
Primo Impalcato



Sezione A-A — armatura superiore / armatura inferiore — ø8 (L=208) — 60 / 93

TRAVE 1-8-11b-15-22

Primo Impalcato

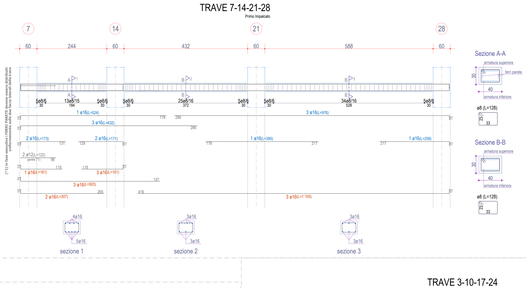


Sezione A-A — armatura superiore / armatura inferiore — ø8 (L=168) — 12 / 30

Sezione B-B — armatura superiore / ferri paretе / armatura inferiore — ø8 (L=168) — 12 / 30

TRAVE 7-14-21-28

Primo Impalcato

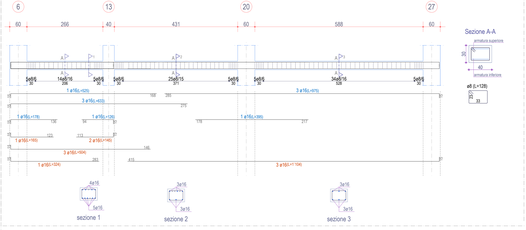


Sezione A-A — armatura superiore / ferri paretе / armatura inferiore — ø8 (L=128) — 20 / 33

Sezione B-B — armatura superiore / armatura inferiore — ø8 (L=128) — 20 / 33

TRAVE 6-13-20-27

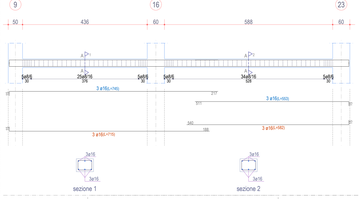
Primo Impalcato



Sezione A-A — armatura superiore / armatura inferiore — ø8 (L=128) — 20 / 33

TRAVE 9-16-23

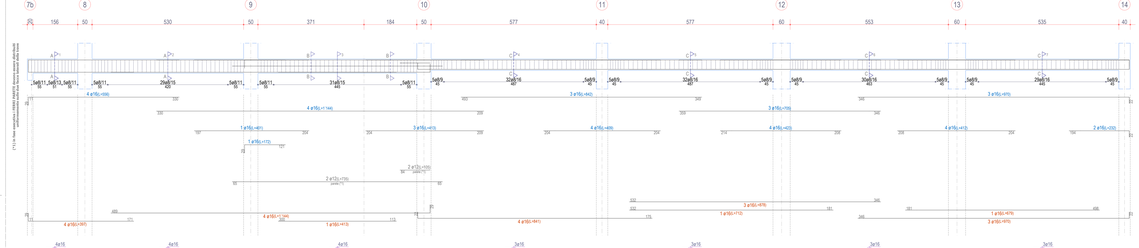
Primo Impalcato



Sezione A-A — armatura superiore / armatura inferiore — ø8 (L=128) — 20 / 33

TRAVE 7b-8-9-8b-10-11-12-13-14

Primo Impalcato



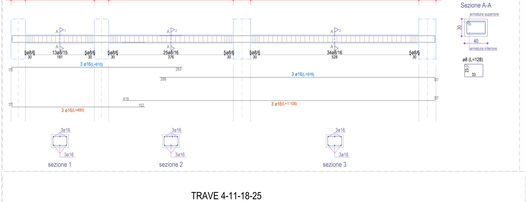
Sezione A-A — armatura superiore / armatura inferiore — ø8 (L=168) — 12 / 33

Sezione C-C — armatura superiore / armatura inferiore — ø8 (L=148) — 20 / 30

Sezione B-B — armatura superiore / ferri paretе / armatura inferiore — ø8 (L=168) — 12 / 33

TRAVE 3-10-17-24

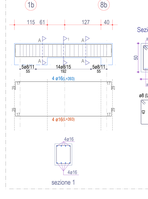
Primo Impalcato



Sezione A-A — armatura superiore / armatura inferiore — ø8 (L=128) — 20 / 33

TRAVE 1b-8b-8b

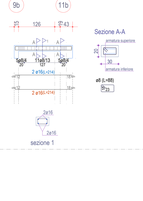
Primo Impalcato



Sezione A-A — armatura superiore / armatura inferiore — ø8 (L=168) — 12 / 33

TRAVE 9b-10b-11b

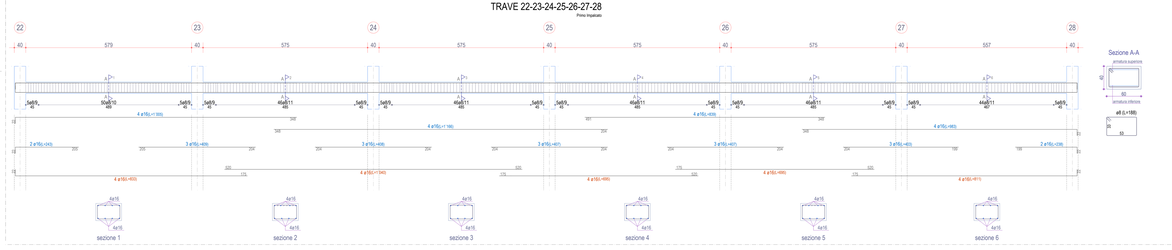
Primo Impalcato



Sezione A-A — armatura superiore / armatura inferiore — ø8 (L=168) — 30 / 33

TRAVE 22-23-24-25-26-27-28

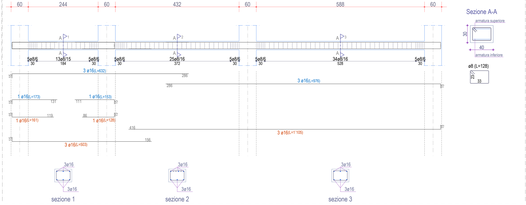
Primo Impalcato



Sezione A-A — armatura superiore / armatura inferiore — ø8 (L=168) — 60 / 93

TRAVE 4-11-18-25

Primo Impalcato



Sezione A-A — armatura superiore / armatura inferiore — ø8 (L=128) — 20 / 33

Elaborato	scala
Distinta Travi Primo Impalcato	1/50

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO
Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

Decreto del Ministro dell'Istruzione e del Merito n. 219 del 28/12/2022
Allegato 1 - Ripartizione delle risorse per l'edilizia scolastica tra le regioni e le province delle regioni a statuto ordinario
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante la sostituzione di edifici"

FUTURA — LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO FINANZIATO dalla UE -
Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli artt.ri 152 e seguenti del D.Lgs. 36 del 31 marzo 2023 (ex artt.ri 154 e 156 del D.Lgs. 50 del 18 aprile 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del Piano Nazionale di Ripresa e Resilienza (PNRR) - Missione 4 "Istruzione e ricerca" - Componente 1 "Potenziamento dell'offerta dei servizi di istruzione: dagli asili nido alle Università" - Investimento 1.1 "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici" - Finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO

Progetto vincitore del Concorso di Progettazione in due gradi

Costruzione di nuovo edificio scolastico mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1° Grado "De Franceschi " di Via Romana CUP: G71B22000400006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA — DIRIGENTE SETTORE LL.PP. Arch. Vita Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPUCCI - prefetto e f. Dr.ssa Tania GALLONGO - viceprefetta Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE
R.T.P. (Rep. I - P.P.Tec. E TEC)

Architetto Giuseppe CALZOLAIO
Architetto Gino AMBRARO
Architetto Aniello FORMISANO
Ingegnere Antonio ZURANTE
Ingegnere Gioacchino MADDALONI
Ingegnere Aniello CASILLO
Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI: Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI: Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA: **Distinta travi 1° impalcato - Corpo 1**

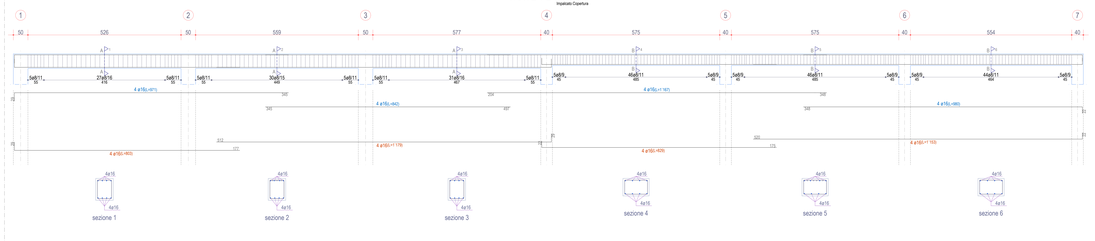
N. ELABORATO - SCHEDE - TAVV.: **PE.ST.17**

DATA	REV.1	REV.2	REV.3	SCALA

V	PARTE GENERALE	V	ARCHITETTURA	●	STRUTTURE	V	IMPIANTI	V	SICUREZZA

TRAVE 1-2-3-4-5-6-7

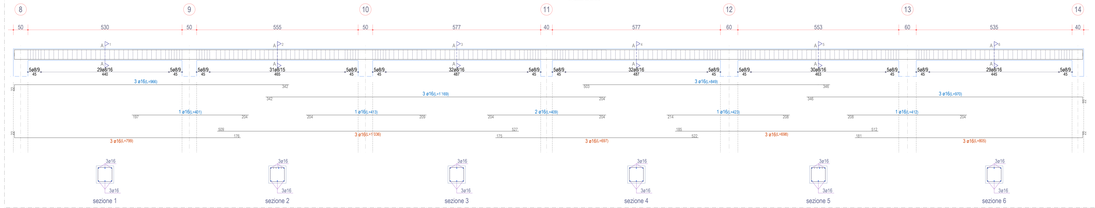
Impalcato Copertura





TRAVE 8-9-10-11-12-13-14

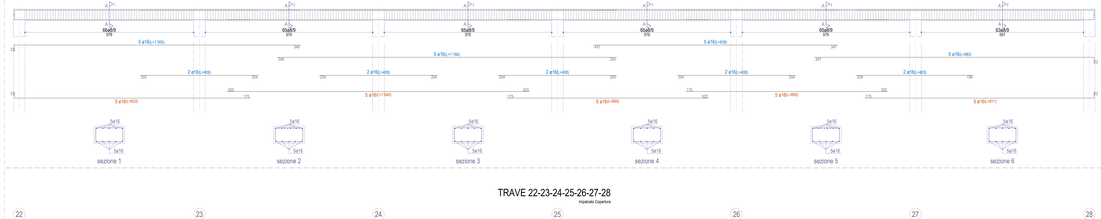
Impalcato Copertura





TRAVE 15-16-17-18-19-20-21

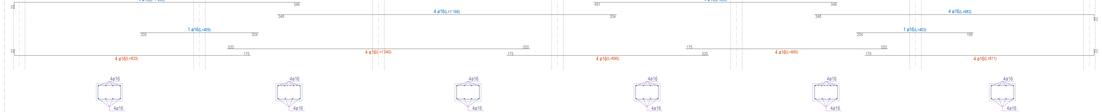
Impalcato Copertura





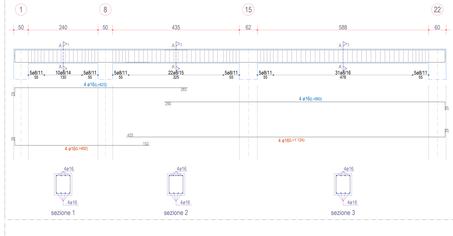
TRAVE 22-23-24-25-26-27-28

Impalcato Copertura



TRAVE 1-8-15-22

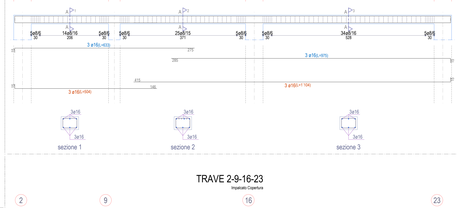
Impalcato Copertura





TRAVE 5-12-19-26

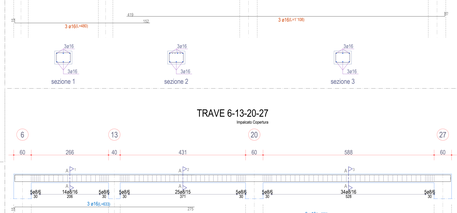
Impalcato Copertura





TRAVE 2-9-16-23

Impalcato Copertura





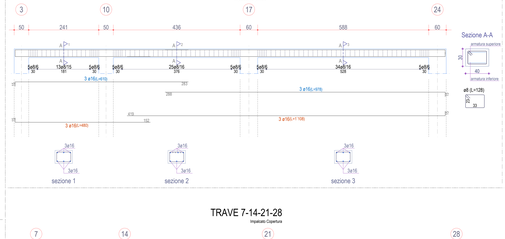
TRAVE 6-13-20-27

Impalcato Copertura



TRAVE 3-10-17-24

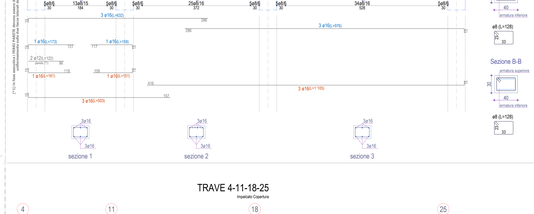
Impalcato Copertura





TRAVE 7-14-21-28

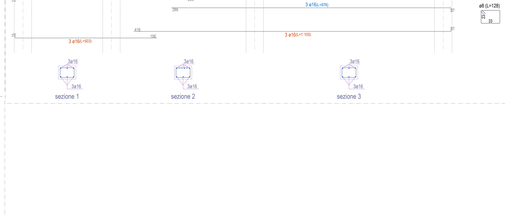
Impalcato Copertura





TRAVE 4-11-18-25

Impalcato Copertura



Elaborato

Distinta Travi Impalcato Copertura

scala

1/50

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO

Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

Missione 4 – Istruzione e ricerca | Componente 1 – Potenziamento dell'offerta dei servizi di istruzione: dagli asili nido alle Università | Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO UNIVOCO N. 1 – Area 1 – Area 2

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del D.Lgs. 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art.34 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNRR, Missione 4 – Istruzione e ricerca e Investimento 1.1 "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici" – Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici" – Finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO

Progetto di Fattibilità Tecnica ed Economica ai sensi del D.Lgs. 36/2023 e s.m.i. - Livello minimo

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi " di Via Romana CUP: I71B22000400008

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA — DIRIGENTE SETTORE LL.PP. Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto e c- Dr.ssa Tania GALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE

R.T.P. (Rep.n. 19.938 Racc. n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBUQUO

Architetto Silvia AMMIRATI

Architetto Arnello FORMISANO

Ingegnere Antonino DURANTE

Ingegnere Claudimiro MADDALONI

Ingegnere Arnello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI: Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI: Architetto Laura ROMANO

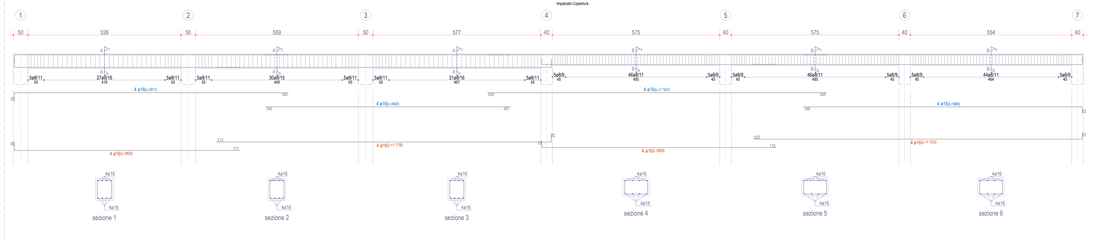
NOME DELLA TAVOLA: **Distinta travi copertura - Corpo 1**

N. ELABORATO - SIGLIA - TITLE: **PE.ST.18**

DATA	REV.	REV 01	REV 02	SCALA
PARTE GENERALE	ARCHITETTURA	STRUTTURE	IMPIANTI	SICUREZZA

TRAVE 1-2-3-4-5-6-7

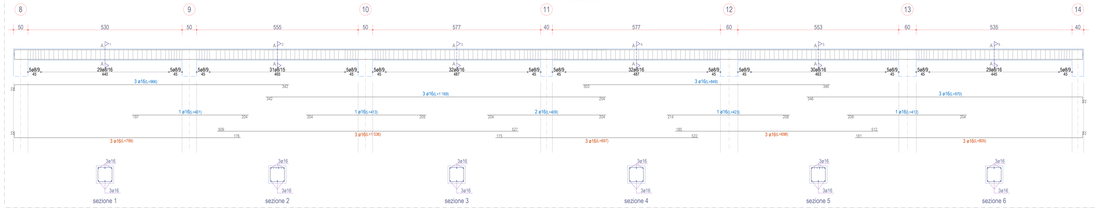
Impalcato Copertura





TRAVE 8-9-10-11-12-13-14

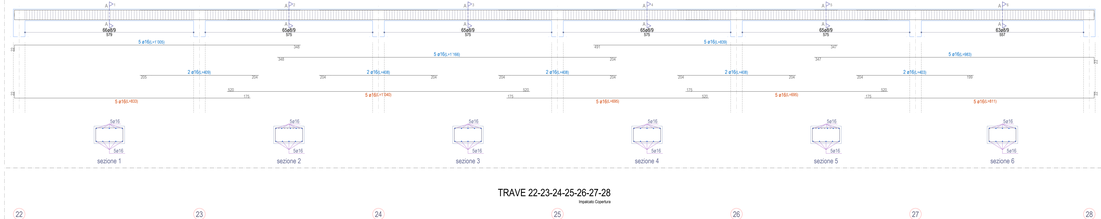
Impalcato Copertura





TRAVE 15-16-17-18-19-20-21

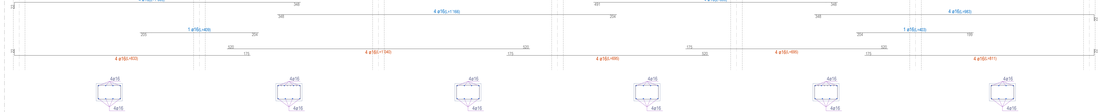
Impalcato Copertura





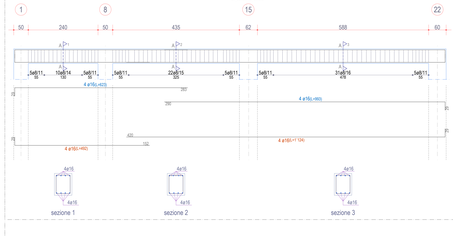
TRAVE 22-23-24-25-26-27-28

Impalcato Copertura



TRAVE 1-8-15-22

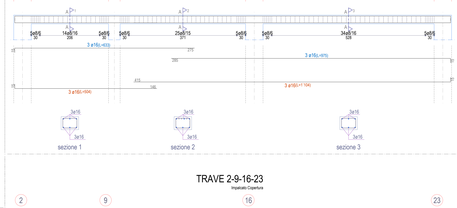
Impalcato Copertura





TRAVE 5-12-19-26

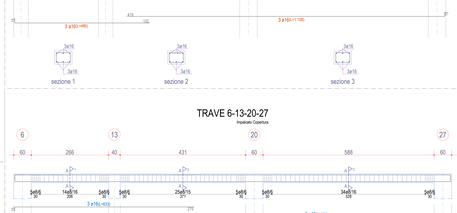
Impalcato Copertura





TRAVE 2-9-16-23

Impalcato Copertura





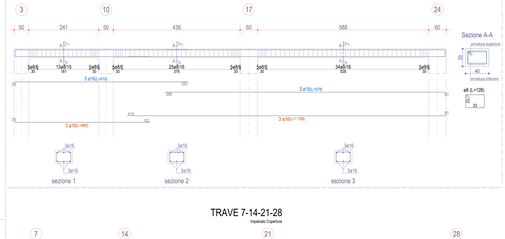
TRAVE 6-13-20-27

Impalcato Copertura



TRAVE 3-10-17-24

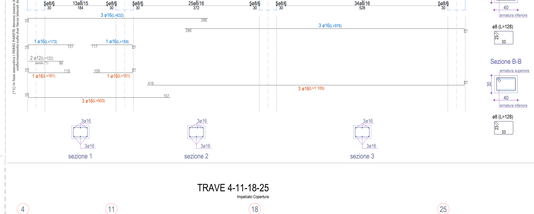
Impalcato Copertura





TRAVE 7-14-21-28

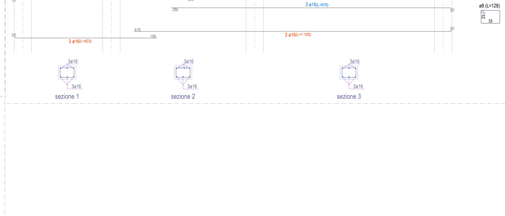
Impalcato Copertura





TRAVE 4-11-18-25

Impalcato Copertura



Elaborato

Distinta Travi Impalcato Copertura

scala

1/50

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO

Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

Missione 4 – Istruzione e ricerca | Componente 1 – Potenziamento dell'offerta dei servizi di istruzione: dagli asili nido alle Università | Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO UNIVOCO N. 1 – Area 1 – Area 2

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del D.Lgs. 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art.34 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNRR, Missione 4 – Istruzione e ricerca e Investimento 1.1 "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici" – Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici" – Finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO

Progetto di Fattibilità Tecnica ed Economica ai sensi del D.Lgs. 36/2023 e s.m.i. - Livello minimo

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi " di Via Romana CUP: I71B22000400008

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA — DIRIGENTE SETTORE LL.PP. Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto e c- Dr.ssa Tania GALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE

R.T.P. (Rep.n. 19.938 Racc. n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBUQUO

Architetto Silvia AMMIRATI

Architetto Arnello FORMISANO

Ingegnere Antonino DURANTE

Ingegnere Claudimiro MADDALONI

Ingegnere Arnello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI: Architetto Carmine LANZETTA

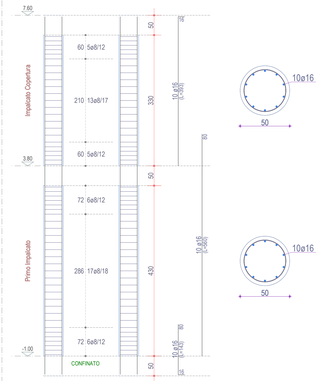
COLLABORATORI: Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA: **Distinta travi copertura - Corpo 1**

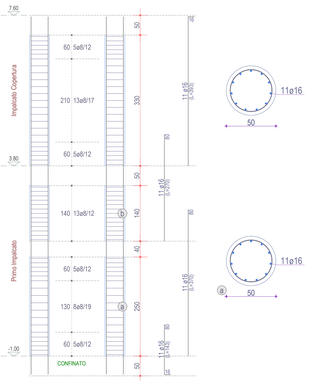
N. ELABORATO - SIGLIA - TITLE: **PE.ST.18**

DATA	REV.	REV 01	REV 02	SCALA
PARTE GENERALE	ARCHITETTURA	STRUTTURE	IMPIANTI	SICUREZZA

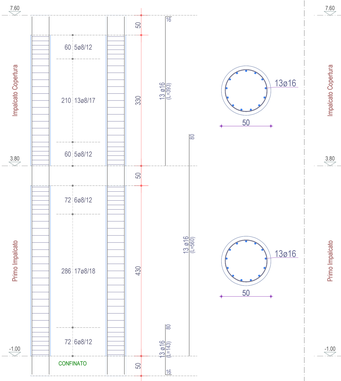
PILASTRATA 1



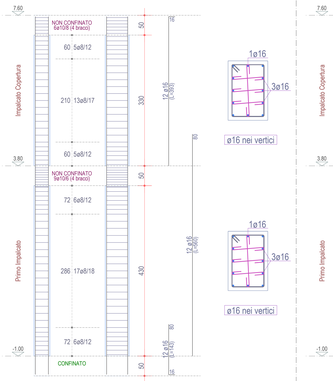
PILASTRATA 2



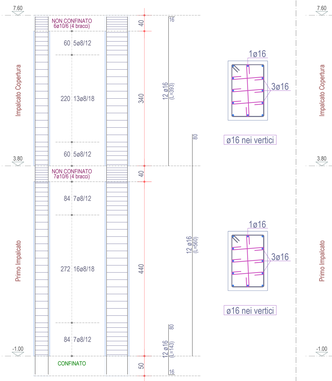
PILASTRATA 3



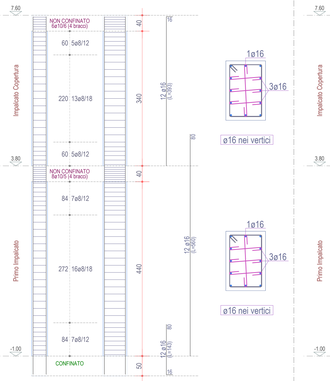
PILASTRATA 4



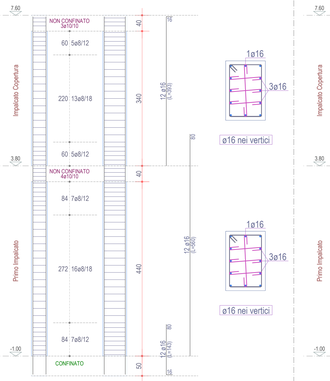
PILASTRATA 5



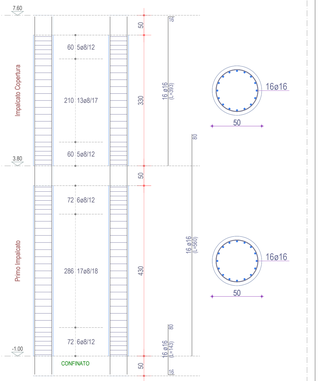
PILASTRATA 6



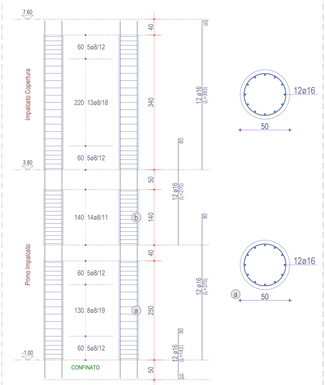
PILASTRATA 7



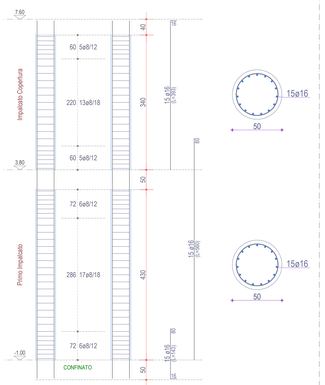
PILASTRATA 8



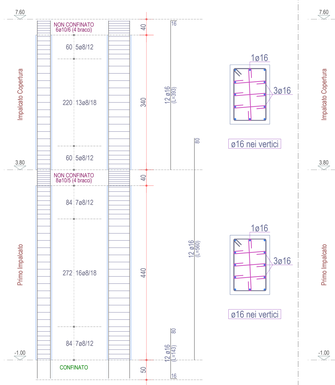
PILASTRATA 9



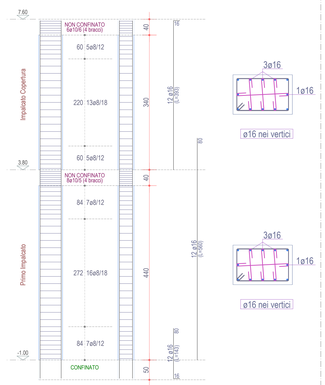
PILASTRATA 10



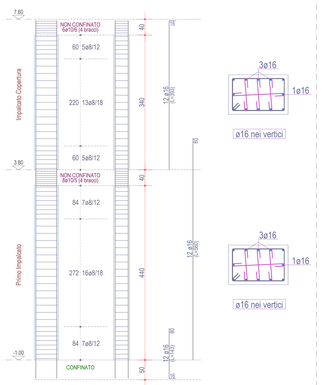
PILASTRATA 11



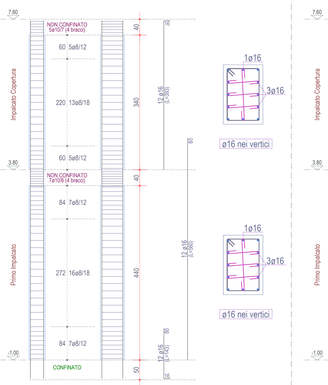
PILASTRATA 12



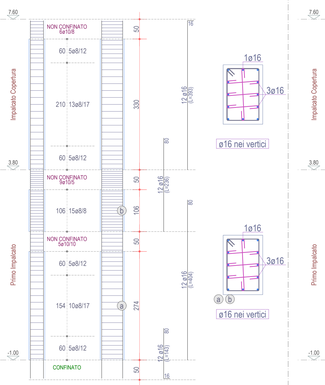
PILASTRATA 13



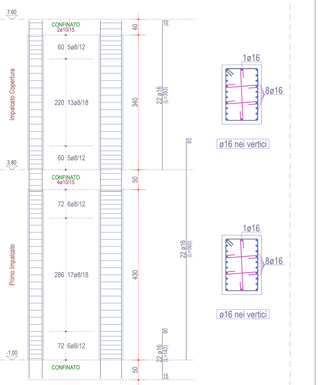
PILASTRATA 14



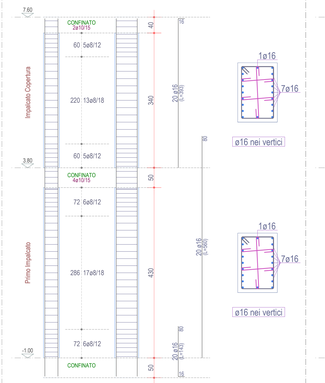
PILASTRATA 15



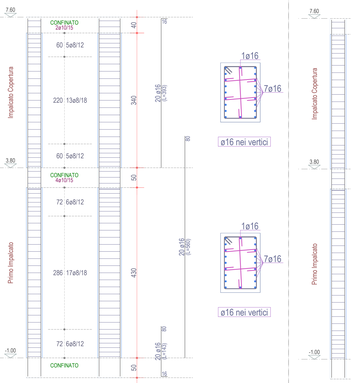
PILASTRATA 16



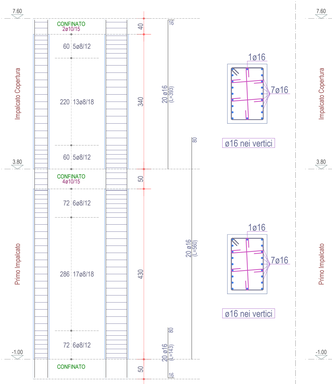
PILASTRATA 17



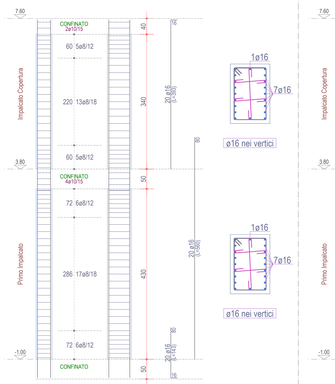
PILASTRATA 18



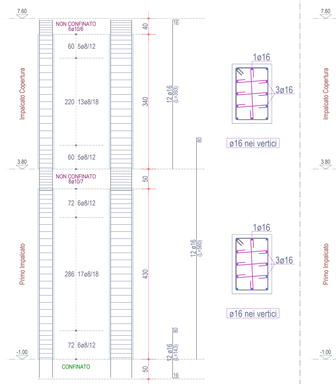
PILASTRATA 19



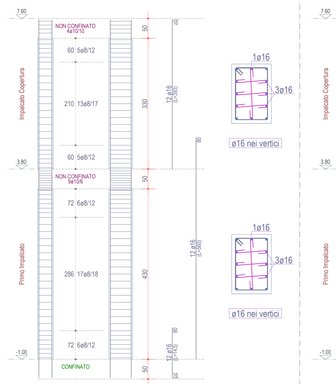
PILASTRATA 20



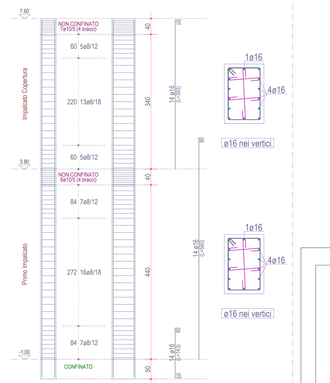
PILASTRATA 21



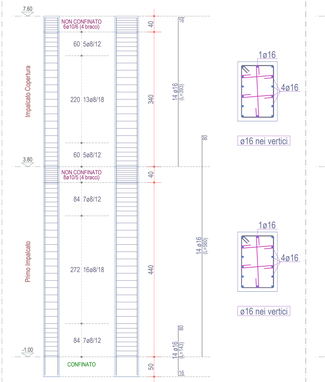
PILASTRATA 22



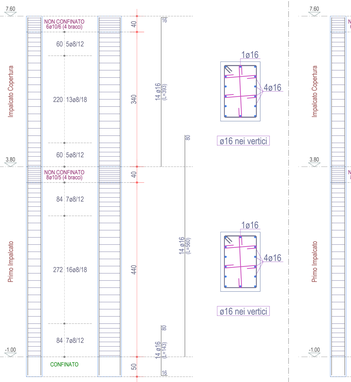
PILASTRATA 23



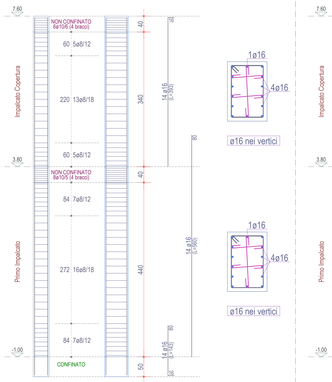
PILASTRATA 24



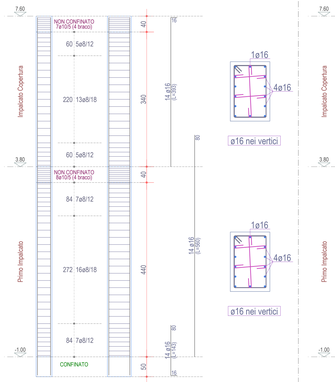
PILASTRATA 25



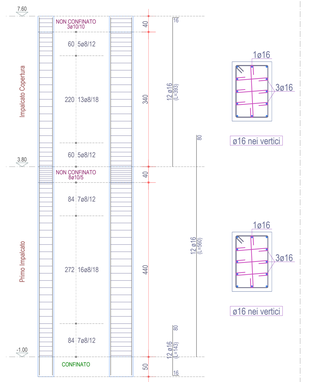
PILASTRATA 26



PILASTRATA 27



PILASTRATA 28



Elaborato
Distinta Elementi Verticali

scala
1/50

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO
Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione ecologica – Componente 4
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 161
Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNRR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale – Componente 4: Istruzione e ricerca – Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO
CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO
Progetto di Fattibilità Tecnica ed Economica redatto ai sensi dell'art. 35 del D.Lgs 50/2016 2024/457 - 002406

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi " di Via Romana CUP. G71B22000400006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA — DIRGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE
R.T.P. (Rev.n. 1/150 Rep.n. 0 DEL

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

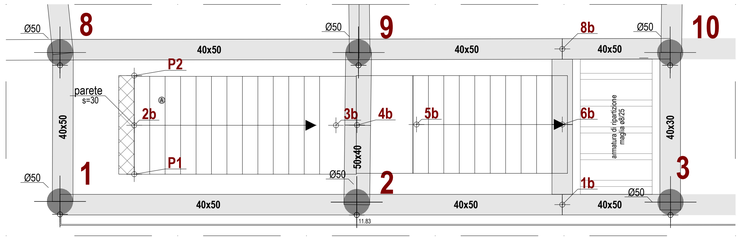
COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA
Distinta Elementi Verticali - Corpo 1

N. ELABORATO - CODICE - FILE
PE.ST.19

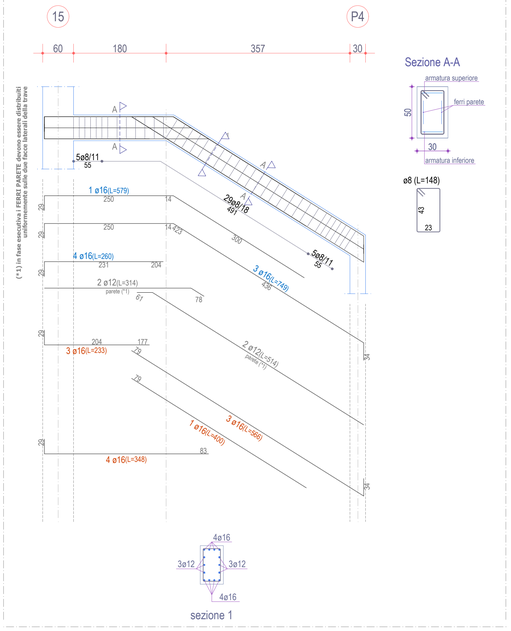
DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
○ PARTE GENERALE	○ ARCHITETTURA	● STRUTTURE	○ IMPIANTI	○ SICUREZZA

CARPENTERIA SCALA INTERNA



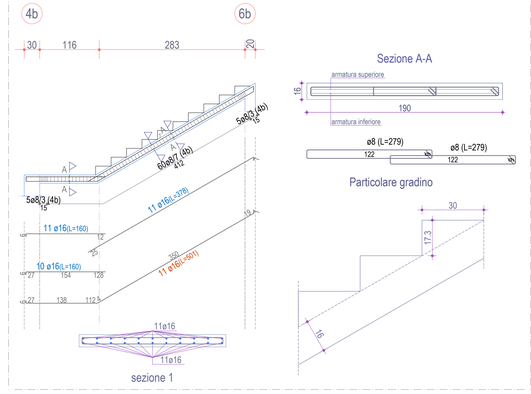
TRAVE 15-14b-P4

Primo Impalcato



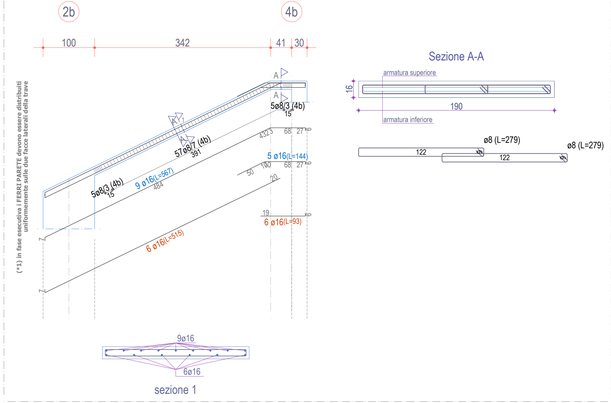
SCALA 4b-5b-6b

Primo Impalcato



SCALA 2b-3b-4b

Primo Impalcato



Elaborato	scala
Carpenteria Scala	1/50
Distinta Armature Scala	1/50

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO

Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA

Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici

Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNNR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale – Componente 3 – Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici – Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

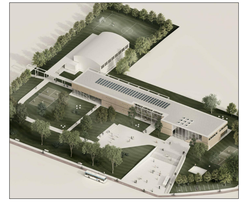
PROGETTO ESECUTIVO

Progetto di Fattibilità Tecnico ed Economica validato ai sensi dell' art. 26 del D.Lgs. 50/2016 2023-04-07 - 0024036

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi " di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE

R.T.P. (Rep.n. 14108 Racc. n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA

Carpenteria Scala Interna - Distinta Armatura Scala - Corpo 1

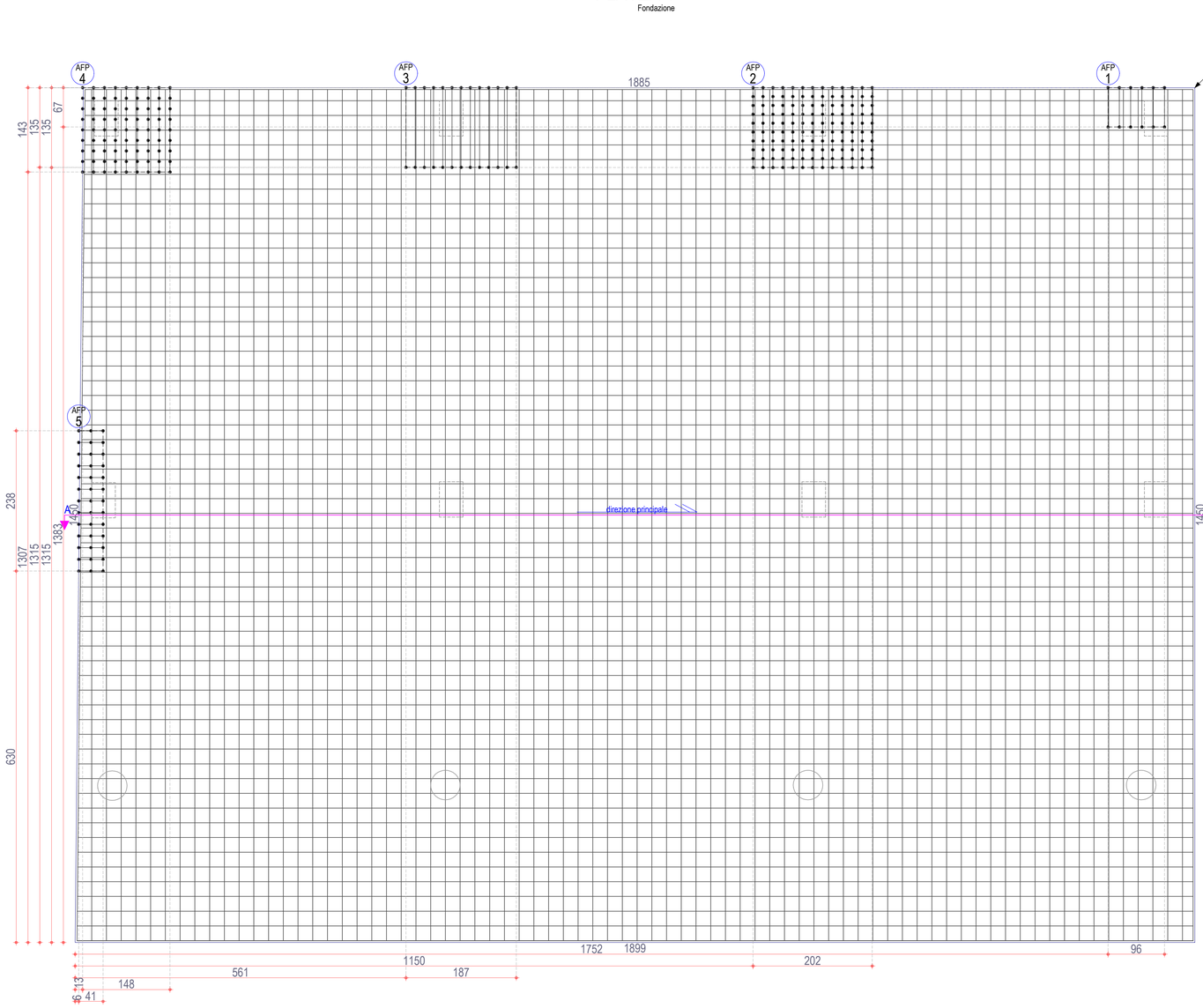
Nr. ELABORATO - CODICE - FILE

PE.ST.20

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
○ PARTE GENERALE	○ ARCHITETTURA	● STRUTTURE	○ IMPIANTI	○ SICUREZZA

PLATEA 1

Fondazione



ARMATURA DIFFUSA:
ø16 /25Principale
ø16 /25Secondaria

ARMATURA TAGLIO FUORI PIANO:

AFP1 =	6ø12/19	Principale	(67x96)
	2ø12/66	Secondaria	(67x96)
AFP2 =	13ø12/16	Principale	(135x202)
	10ø12/15	Secondaria	(135x202)
AFP3 =	13ø12/15	Principale	(135x187)
	2ø12/135	Secondaria	(135x187)
AFP4 =	9ø12/18	Principale	(143x148)
	9ø12/17	Secondaria	(143x148)
AFP5 =	3ø12/20	Principale	(238x41)
	13ø12/19	Secondaria	(238x41)

N.B. Le armature aggiuntive sono riportate al netto degli ancoraggi.



ARMATURA DIFFUSA:
ø16 /25Principale
ø16 /25Secondaria

ARMATURA AGGIUNTIVA:

AG1 =	4ø16/25	Principale	(97x111)
	5ø16/25	Secondaria	(97x111)
AG2 =	4ø16/25	Principale	(96x110)
	5ø16/25	Secondaria	(96x110)
AG3 =	4ø16/25	Principale	(93x49)
AG4 =	5ø16/25	Principale	(102x58)
AG5 =	2ø16/25	Secondaria	(52x40)

N.B. Le armature aggiuntive sono riportate al netto degli ancoraggi.

Sezione A-A



Elaborato	scala
Distinta Platea di fondazione	1/50

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO
Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNNR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale – Componente 3 – Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici – Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO

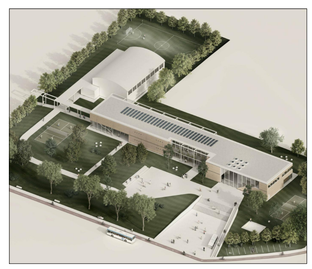
Progetto di Fattibilità Tecnico ed Economica validato ai sensi dell' art. 26 del D.Lgs. 50/2016 2023-04-07 - 0024036

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi " di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA

DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE
R.T.P. (Rep.n. 14108 Racc. n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA

Distinta platea in c.a - Corpo 2

Nr. ELABORATO - CODICE - FILE

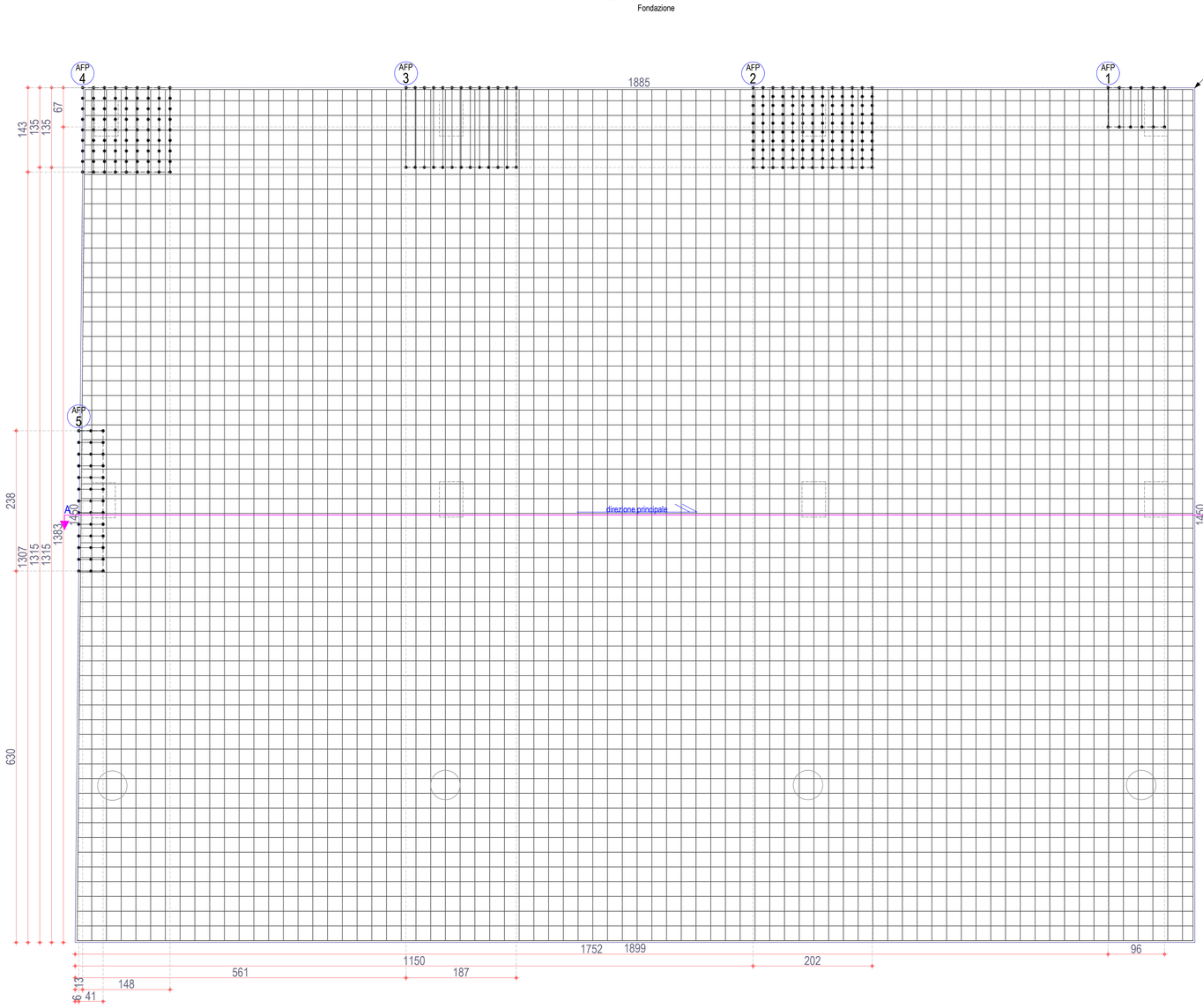
PE.ST.21

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA

○ PARTE GENERALE	○ ARCHITETTURA	● STRUTTURE	○ IMPIANTI	○ SICUREZZA

PLATEA 1

Fondazione



ARMATURA DIFFUSA:
ø16 /25Principale
ø16 /25Secondaria

ARMATURA TAGLIO FUORI PIANO:

AFP1 =	6ø12/19	Principale	(67x96)
	2ø12/66	Secondaria	(67x96)
AFP2 =	13ø12/16	Principale	(135x202)
	10ø12/15	Secondaria	(135x202)
AFP3 =	13ø12/15	Principale	(135x187)
	2ø12/135	Secondaria	(135x187)
AFP4 =	9ø12/18	Principale	(143x148)
	9ø12/17	Secondaria	(143x148)
AFP5 =	3ø12/20	Principale	(238x41)
	13ø12/19	Secondaria	(238x41)

N.B. Le armature aggiuntive sono riportate al netto degli ancoraggi.



ARMATURA DIFFUSA:
ø16 /25Principale
ø16 /25Secondaria

ARMATURA AGGIUNTIVA:

AG1 =	4ø16/25	Principale	(97x111)
	5ø16/25	Secondaria	(97x111)
AG2 =	4ø16/25	Principale	(96x110)
	5ø16/25	Secondaria	(96x110)
AG3 =	4ø16/25	Principale	(93x49)
AG4 =	5ø16/25	Principale	(102x58)
AG5 =	2ø16/25	Secondaria	(52x40)

N.B. Le armature aggiuntive sono riportate al netto degli ancoraggi.

Sezione A-A



Elaborato	scala
Distinta Platea di fondazione	1/50

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO
Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNNR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale – Componente 3 – Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici – Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO

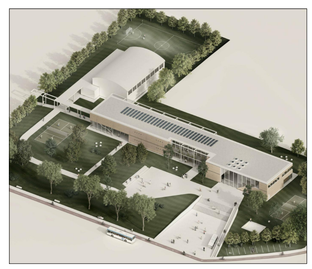
Progetto di Fattibilità Tecnico ed Economica validato ai sensi dell' art. 26 del D.Lgs. 50/2016 2023-04-07 - 0024036

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi " di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA

DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE
R.T.P. (Rep.n. 14108 Racc. n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA

Distinta platea in c.a - Corpo 2

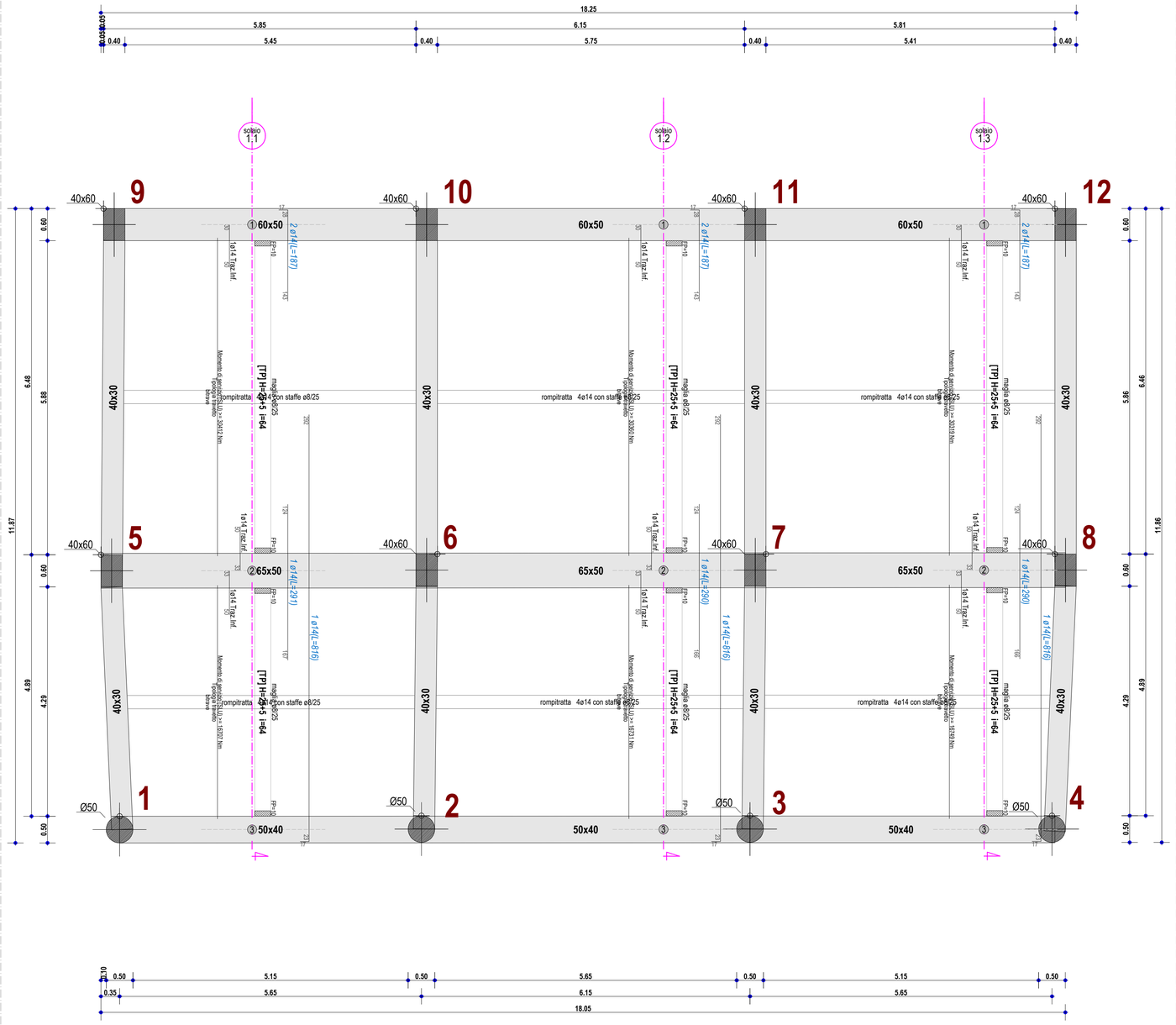
Nr. ELABORATO - CODICE - FILE

PE.ST.21

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA

○ PARTE GENERALE	○ ARCHITETTURA	● STRUTTURE	○ IMPIANTI	○ SICUREZZA

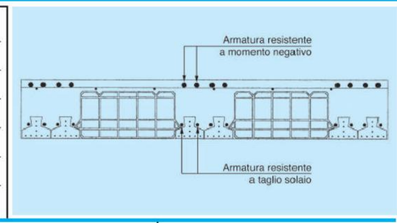
PRIMO IMPALCATO



Dettaglio Solaio BITRAVE

SOLAIO BITRAVE interasse 62 cm

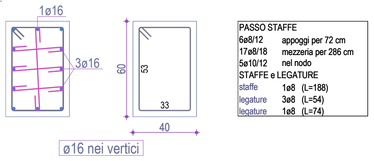
Interasse di calcolo solaio	100 cm
Altezza travetto	9 cm
Base travetto	12 cm
Numero di travetti per nervatura	1
Numero di travetti per interasse di calcolo	3,23
Resistenza calcestruzzo in opera	R_{ck} 250 Kg/cm^2
Coefficiente di sicurezza a rottura	1,6



Altezza solaio	Peso travetti e blocchi	Peso solaio in opera	c.l.s.	MOMENTI MASSIMI DI SERVIZIO RIFERITI AD UNA STRISCIA DI SOLAIO LARGA UN METRO (Kg. • m)									SEZIONE PARZIALIZZATA				
													Ys	Yi	I	Ws	Wi
Cm	Kg/m^2	Kg/m^2	Litri	T1	T2	T3	T4$_R$	T4	T5	T6	T7	T8	Cm	Cm	Cm^4	Cm^5	Cm^3
H 12+4	107	280	69	1047	1047	1475	1759	2048	2290	2496	2669	2843	6,58	9,41	14895,55	2263,11	1054,39
H 12+5		300	81	1132	1520	1658	1899	2260	2795	3325	3505	3886	6,86	10,13	17695,51	2578,85	1163,61
H 16+4	115	320	84	1386	1858	2038	2322	2735	3318	3616	3867	4119	8,08	11,91	27299,41	3376,12	1527,58
H 16+5		345	96	1471	1971	2165	2463	2894	3573	3894	4164	4436	8,26	12,73	31437,82	3805,96	1645,11
H 20+4	120	360	101	1725	2309	2545	2886	3369	4181	4800	5133	5468	9,50	14,49	44093,11	4639,6	2027,77
H 20+5		385	112	1809	2421	2672	3026	3527	4379	5093	5446	5801	9,58	15,41	49738,06	5187,43	2151,51
H 25+4	132	420	120	2148	2872	3178	3590	4161	5170	6176	6766	7207	11,17	17,82	71465,71	6395,66	2672,72
H 25+5		445	132	2232	2985	3305	3731	4319	5368	6414	7095	7558	11,16	18,83	79193,43	7093,74	2802,88
H 30+4	145	500	139	2571	3435	3812	4108	4953	6160	7364	8429	8978	12,74	21,54	106135,67	8324,61	3329,68
H 30+5		525	141	2656	3548	3938	4127	5111	6538	7601	8773	9345	12,65	22,34	116134,46	9173,97	3465,52
H 35+4	160	560	159	2994	3999	4445	4463	5745	7150	8552	10000	10769	14,24	24,75	148291,56	10410,24	3993,54
H 35+5		585	171	3079	4111	4572	4505	5891	7348	8789	10304	11149	14,08	25,91	160722,21	12641,04	4134,62
H 40+4	170	620	179	3417	4562	5079	4859	6354	8140	9740	11486	12570	15,67	28,32	198094,42	13791,9	4661,711
H 40+5		645	192	3502	4675	5205	4917	6429	8306	9977	11782	12964	15,45	39,54	213096,33	11410,73	4807,72

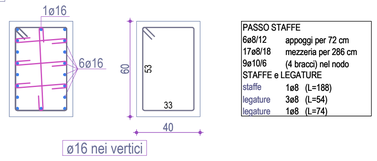
TABELLA PILASTRI: Primo Impalcato

9



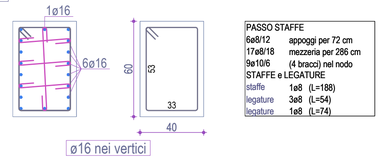
PASSO STAFFE		
6ø8/12	appoggi per 72 cm	
17ø8/18	mezzeria per 286 cm	
5ø10/12	nel nodo	
STAFFE e LEGATURE		
staffe	1ø8	(L=188)
legature	3ø8	(L=54)
legature	1ø8	(L=74)

10



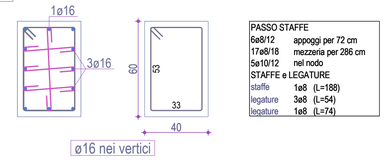
PASSO STAFFE		
6ø8/12	appoggi per 72 cm	
17ø8/18	mezzeria per 286 cm	
9ø10/6	(4 bracci) nel nodo	
STAFFE e LEGATURE		
staffe	1ø8	(L=188)
legature	3ø8	(L=54)
legature	1ø8	(L=74)

11



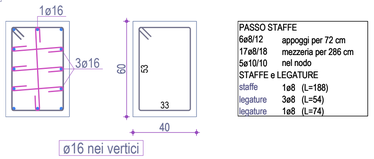
PASSO STAFFE		
6ø8/12	appoggi per 72 cm	
17ø8/18	mezzeria per 286 cm	
9ø10/6	(4 bracci) nel nodo	
STAFFE e LEGATURE		
staffe	1ø8	(L=188)
legature	3ø8	(L=54)
legature	1ø8	(L=74)

12



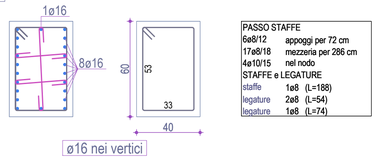
PASSO STAFFE		
6ø8/12	appoggi per 72 cm	
17ø8/18	mezzeria per 286 cm	
5ø10/12	nel nodo	
STAFFE e LEGATURE		
staffe	1ø8	(L=188)
legature	3ø8	(L=54)
legature	1ø8	(L=74)

5



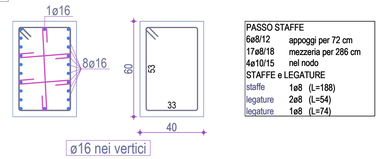
PASSO STAFFE		
6ø8/12	appoggi per 72 cm	
17ø8/18	mezzeria per 286 cm	
5ø10/10	nel nodo	
STAFFE e LEGATURE		
staffe	1ø8	(L=188)
legature	3ø8	(L=54)
legature	1ø8	(L=74)

6



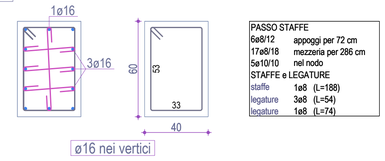
PASSO STAFFE		
6ø8/12	appoggi per 72 cm	
17ø8/18	mezzeria per 286 cm	
4ø10/15	nel nodo	
STAFFE e LEGATURE		
staffe	1ø8	(L=188)
legature	2ø8	(L=54)
legature	1ø8	(L=74)

7



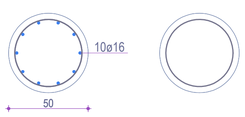
PASSO STAFFE		
6ø8/12	appoggi per 72 cm	
17ø8/18	mezzeria per 286 cm	
4ø10/15	nel nodo	
STAFFE e LEGATURE		
staffe	1ø8	(L=188)
legature	2ø8	(L=54)
legature	1ø8	(L=74)

8



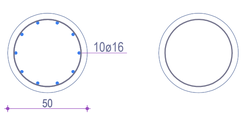
PASSO STAFFE		
6ø8/12	appoggi per 72 cm	
17ø8/18	mezzeria per 286 cm	
5ø10/10	nel nodo	
STAFFE e LEGATURE		
staffe	1ø8	(L=188)
legature	3ø8	(L=54)
legature	1ø8	(L=74)

3



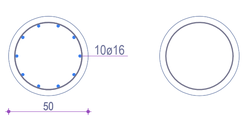
PASSO STAFFE		
7ø8/12	appoggi per 84 cm	
16ø8/18	mezzeria per 272 cm	
0ø10/99	nel nodo	
STAFFE		
staffe	1ø8	(L=136)

4



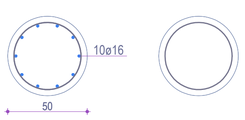
PASSO STAFFE		
7ø8/12	appoggi per 84 cm	
16ø8/18	mezzeria per 272 cm	
0ø10/99	nel nodo	
STAFFE		
staffe	1ø8	(L=136)

1



PASSO STAFFE		
7ø8/12	appoggi per 84 cm	
16ø8/18	mezzeria per 272 cm	
0ø10/99	nel nodo	
STAFFE		
staffe	1ø8	(L=136)

2



PASSO STAFFE		
7ø8/12	appoggi per 84 cm	
16ø8/18	mezzeria per 272 cm	
0ø10/99	nel nodo	
STAFFE		
staffe	1ø8	(L=136)

Elaborato	scala
Carpenteria Primo Impalcato	1/50
Tabella Pilastri Primo Impalcato	1/20

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO
Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNNR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale – Componente 3 – Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici – Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO

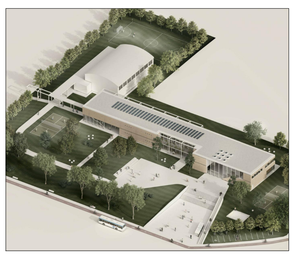
Progetto di Fattibilità Tecnico ed Economica validato ai sensi dell' art. 26 del D.Lgs. 50/2016 2023-04-07 - 0024036

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi " di Via Romana CUP: G71B2200450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA

DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE
R.T.P. (Rep.n. 14108 Racc. n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA

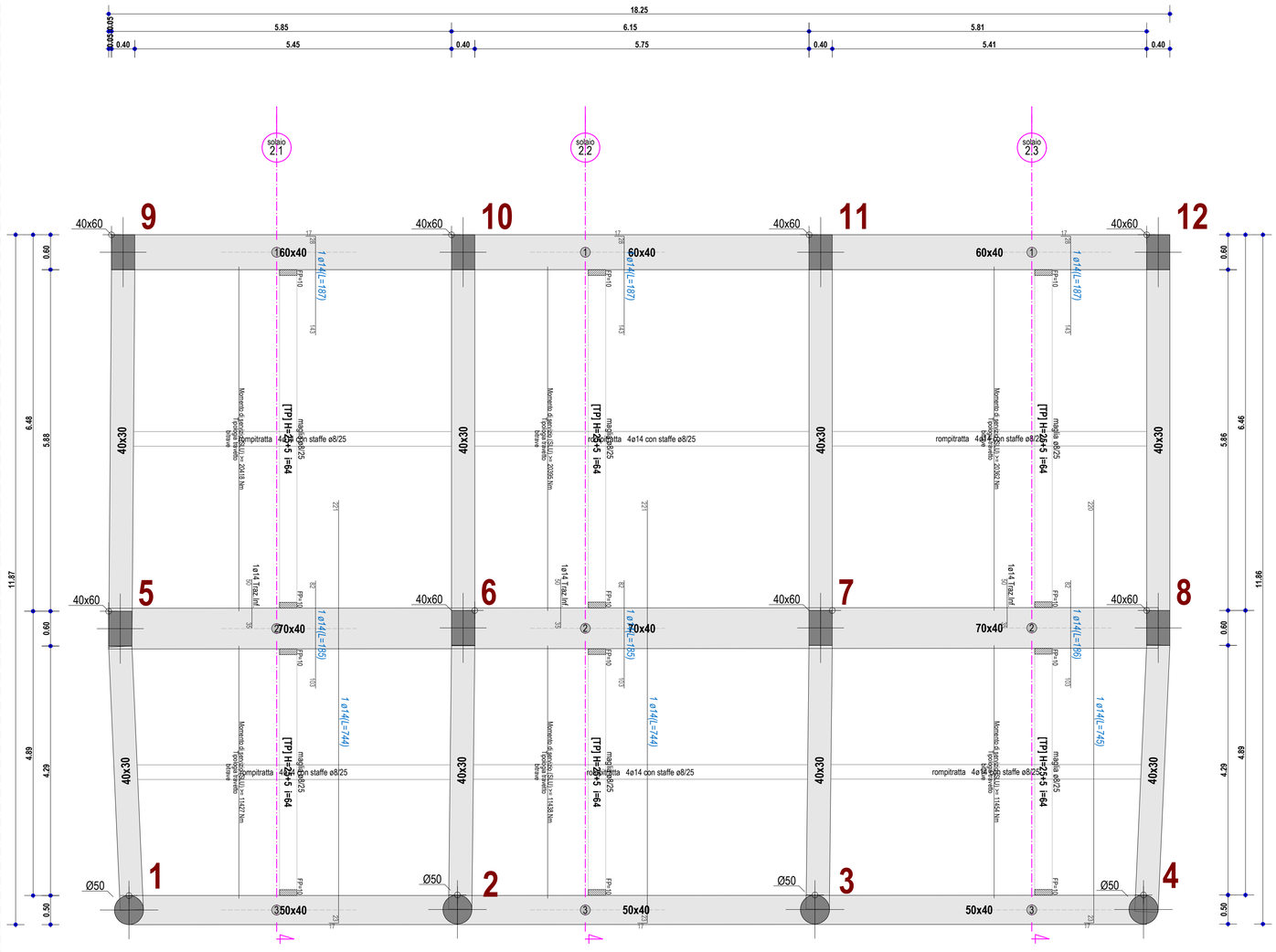
Carpenteria 1° impalcato - Tabella pilastri 1° implacato - Corpo 2

Nr. ELABORATO - CODICE - FILE

PE.ST.23

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
○ PARTE GENERALE	○ ARCHITETTURA	● STRUTTURE	○ IMPIANTI	○ SICUREZZA

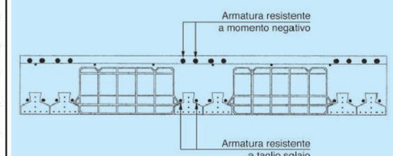
IMPALCATO COPERTURA



Dettaglio Solaio BITRAVE

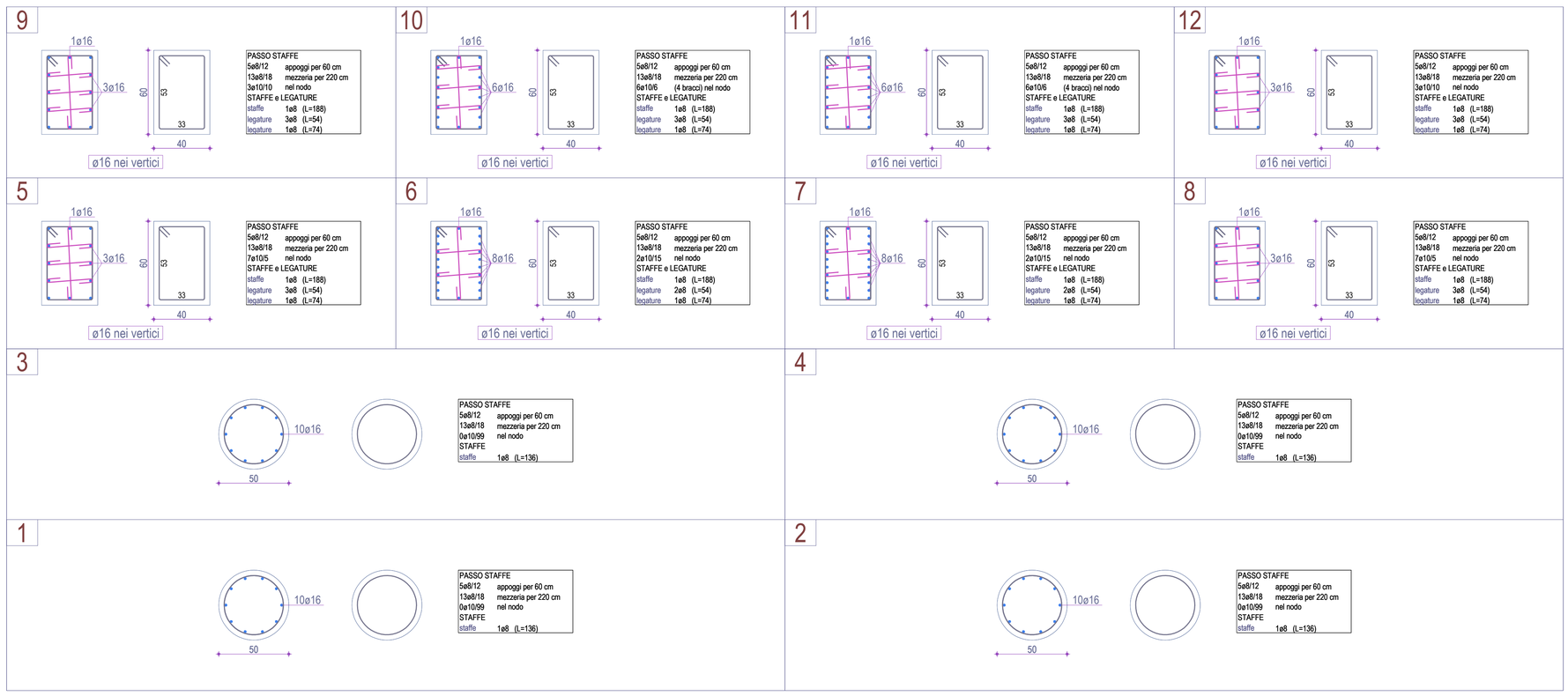
SOLAIO BITRAVE interasse 62 cm

Interasse di calcolo solaio	100 cm
Altezza travetto	9 cm
Base travetto	12 cm
Numero di travetti per nervatura	1
Numero di travetti per interasse di calcolo	3,23
Resistenza calcestruzzo in opera	R_{ck} 250 Kg/cm^2
Coefficiente di sicurezza a rottura	1,6



Altezza solaio	Peso travetti e blocchi	Peso solaio in opera	c.l.s.	MOMENTI MASSIMI DI SERVIZIO RIFERITI AD UNA STRISCIA DI SOLAIO LARGA UN METRO (Kg. • m)									SEZIONE PARZIALIZZATA				
													Ys	Yi	I	Ws	Wi
Cm	Kg/m^2	Kg/m^2	Litri	T1	T2	T3	$T4_R$	T4	T5	T6	T7	T8	Cm	Cm	Cm^4	Cm^5	Cm^3
H 12+4	107	280	69	1047	1047	1475	1759	2048	2290	2496	2669	2843	6,58	9,41	14895,55	2263,11	1054,39
H 12+5		300	81	1132	1520	1658	1899	2260	2795	3325	3505	3886	6,86	10,13	17695,51	2578,85	1163,61
H 16+4	115	320	84	1386	1858	2038	2322	2735	3318	3616	3867	4119	8,08	11,91	27299,41	3376,12	1527,58
H 16+5		345	96	1471	1971	2165	2463	2894	3573	3894	4164	4436	8,26	12,73	31437,82	3805,96	1645,11
H 20+4	120	360	101	1725	2309	2545	2886	3369	4181	4800	5133	5468	9,50	14,49	44093,11	4639,6	2027,77
H 20+5		385	112	1809	2421	2672	3026	3527	4379	5093	5446	5801	9,58	15,41	49738,06	5187,43	2151,51
H 25+4	132	420	120	2148	2872	3178	3590	4161	5170	6176	6766	7207	11,17	17,82	71465,71	6395,66	2672,72
H 25+5		445	132	2232	2985	3305	3731	4319	5368	6414	7095	7558	11,16	18,83	79193,43	7093,74	2802,88
H 30+4	145	500	139	2571	3435	3812	4108	4953	6160	7364	8429	8978	12,74	21,54	106135,67	8324,61	3329,68
H 30+5		525	141	2656	3548	3938	4127	5111	6538	7601	8773	9345	12,65	22,34	116134,46	9173,97	3465,52
H 35+4	160	560	159	2994	3999	4445	4463	5745	7150	8552	10000	10769	14,24	24,75	148291,56	10410,24	3993,54
H 35+5		585	171	3079	4111	4572	4505	5891	7348	8789	10304	11149	14,08	25,91	160722,21	12641,04	4134,62
H 40+4	170	620	179	3417	4562	5079	4859	6354	8140	9740	11486	12570	15,67	28,32	198094,42	13791,9	4661,711
H 40+5		645	192	3502	4675	5205	4917	6429	8306	9977	11782	12964	15,45	39,54	213096,33	11410,73	4807,72

TABELLA PILASTRI: Impalcato Copertura



Elaborato	scala
Carpenteria Impalcato Copertura	1/50
Tabella Pilastri Copertura	1/20

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO
Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101
Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233,per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNNR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale – Componente 3 – Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici – Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

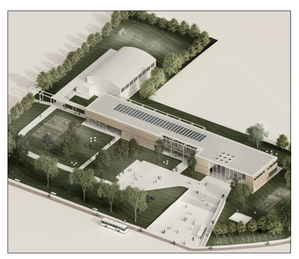
PROGETTO ESECUTIVO

Progetto di Fattibilità Tecnico ed Economica validato ai sensi dell' art. 26 del D.Lgs. 50/2016 2023-04-07 - 0024036

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi " di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE
R.T.P. (Rep.n. 14108 Racc. n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

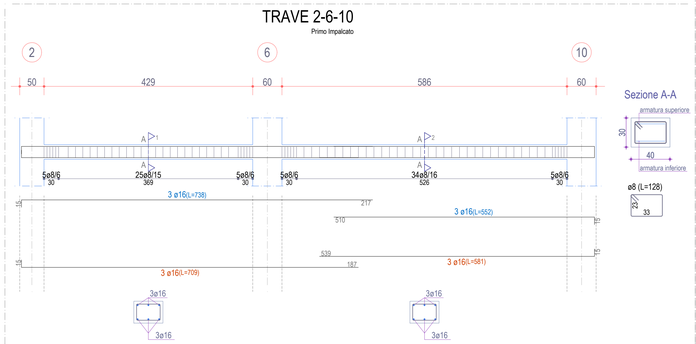
NOME DELLA TAVOLA
Carpenteria copertura - Tabella pilastri copertura - Corpo 2

Nr. ELABORATO - CODICE - FILE
PE.ST.24

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
○ PARTE GENERALE	○ ARCHITETTURA	● STRUTTURE	○ IMPIANTI	○ SICUREZZA

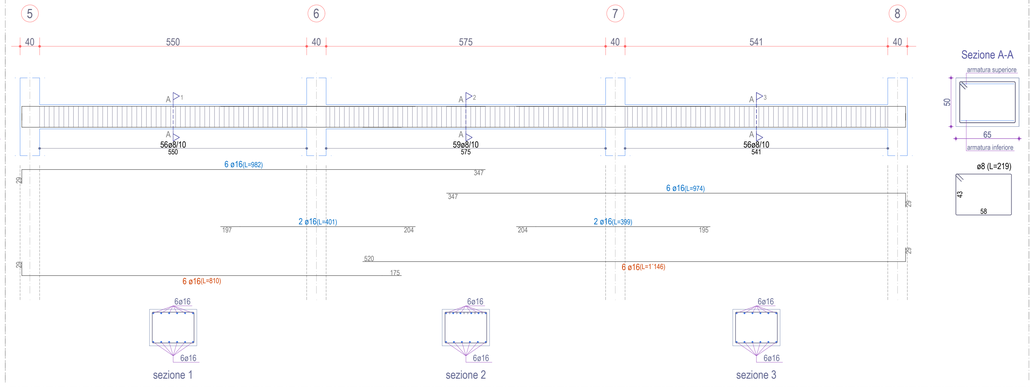
TRAVE 2-6-10

Primo Impalcato



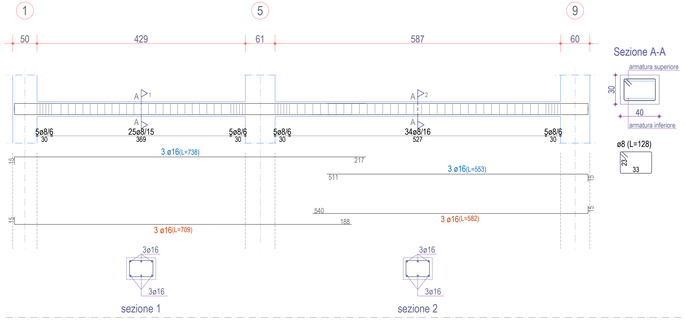
TRAVE 5-6-7-8

Primo Impalcato



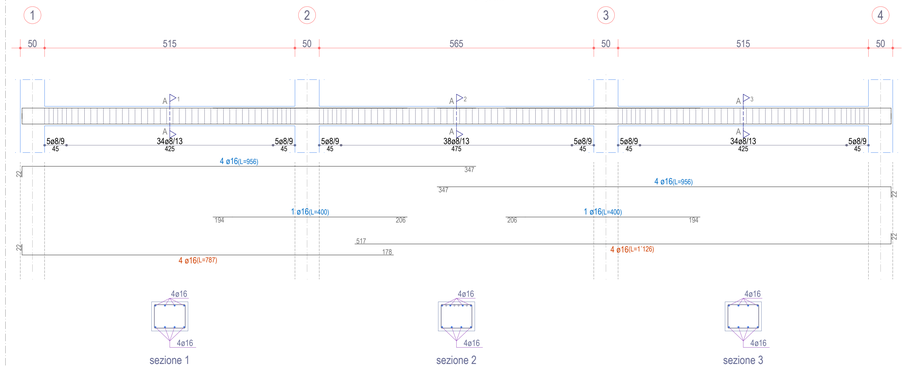
TRAVE 1-5-9

Primo Impalcato



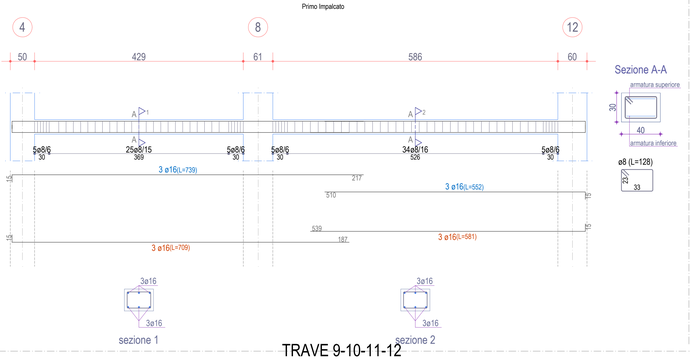
TRAVE 1-2-3-4

Primo Impalcato



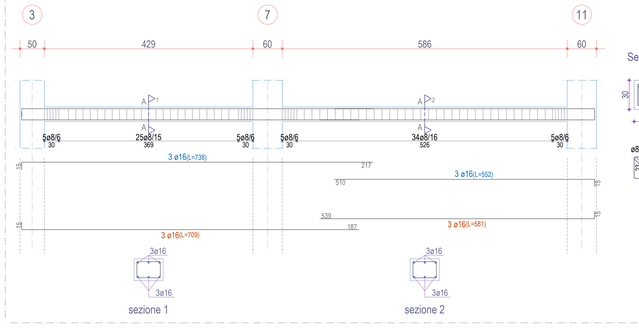
TRAVE 4-8-12

Primo Impalcato



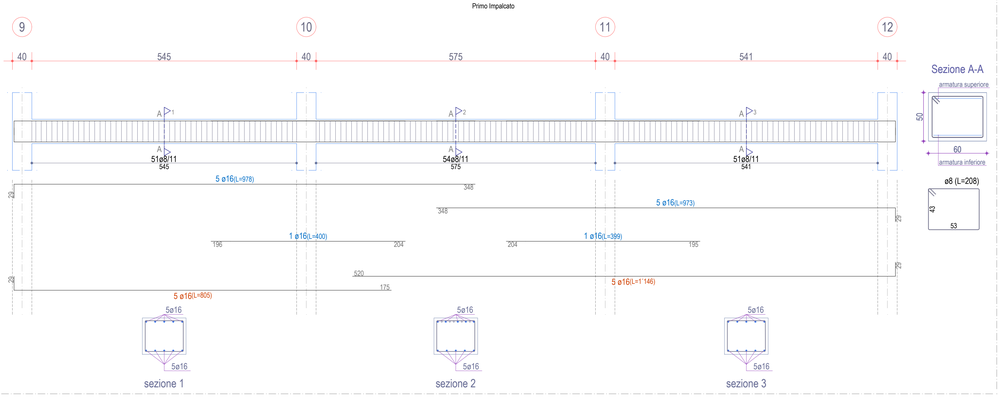
TRAVE 3-7-11

Primo Impalcato



TRAVE 9-10-11-12

Primo Impalcato



Elaborato	scala
Distinta Travi Primo Impalcato	1/50

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO

Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione ecologica – Componente 3 "Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici" – Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNRR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione ecologica – Componente 3 "Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici" – Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO

Progetto di Fattibilità Tecnico ed Economica validato ai sensi dell' art. 26 del D.Lgs. 50/2016 2023-04-07 - 002408

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi " di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA — DIRIGENTE SETTORE LL.PP.Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE

R.T.P. (Rep.n. 16198 Racc. n. 838)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

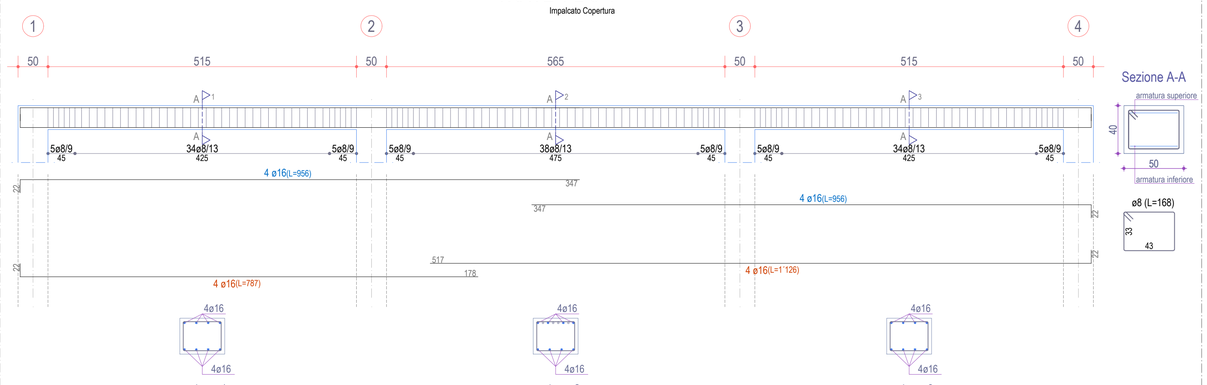
COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA	N° ELABORATO - CODICE - FILE
Distinta travi 1° impalcato - Corpo 2	**PE.ST.25**

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
○ PARTE GENERALE	○ ARCHITETTURA	● STRUTTURE	○ IMPIANTI	○ SICUREZZA

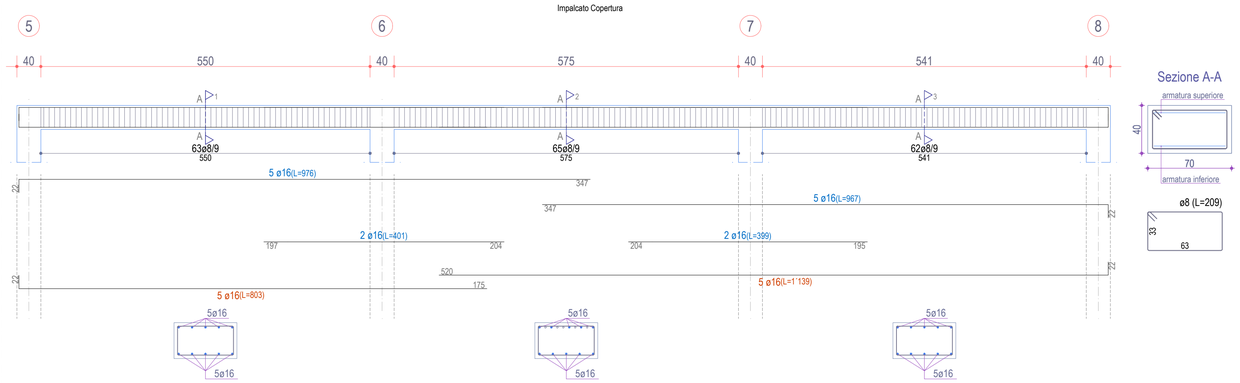
TRAVE 1-2-3-4

Impalcato Copertura



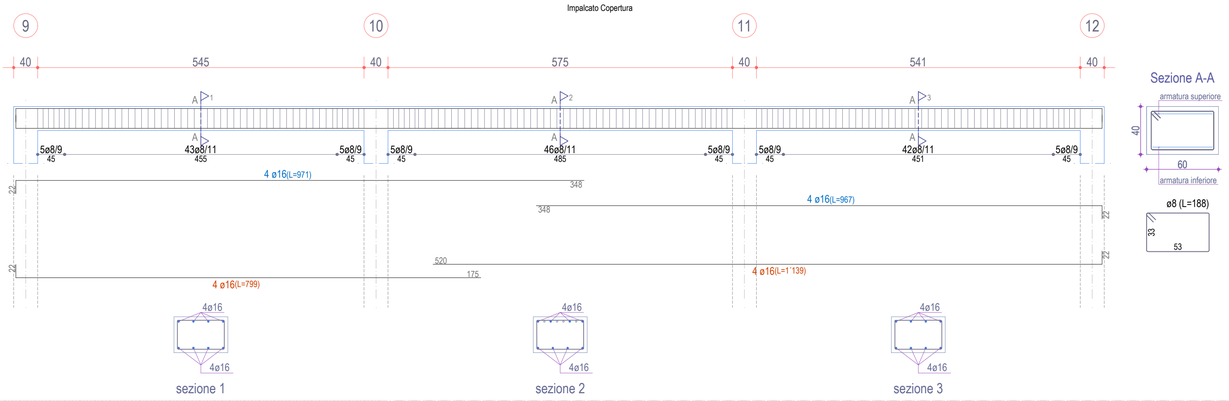
TRAVE 5-6-7-8

Impalcato Copertura



TRAVE 9-10-11-12

Impalcato Copertura

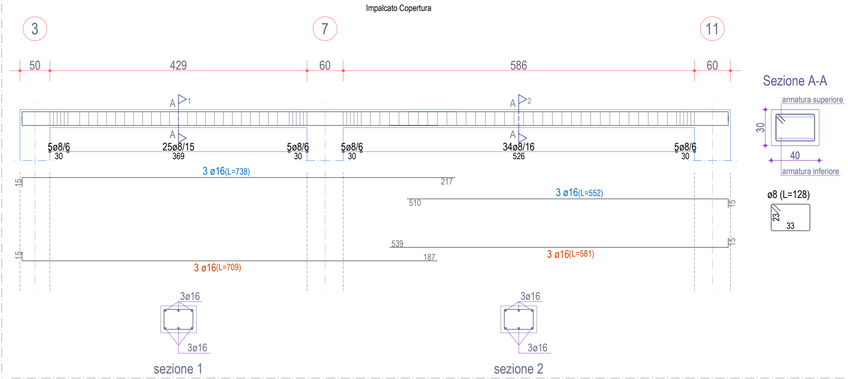


Elaborato
Distinta Travi Impalcato Copertura

scala
1/50

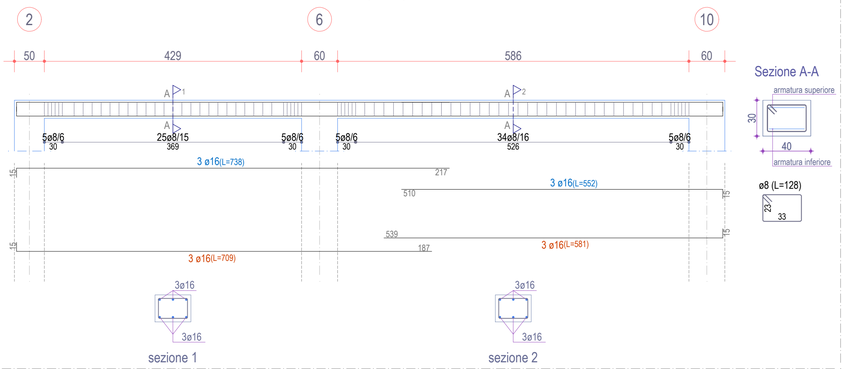
TRAVE 3-7-11

Impalcato Copertura



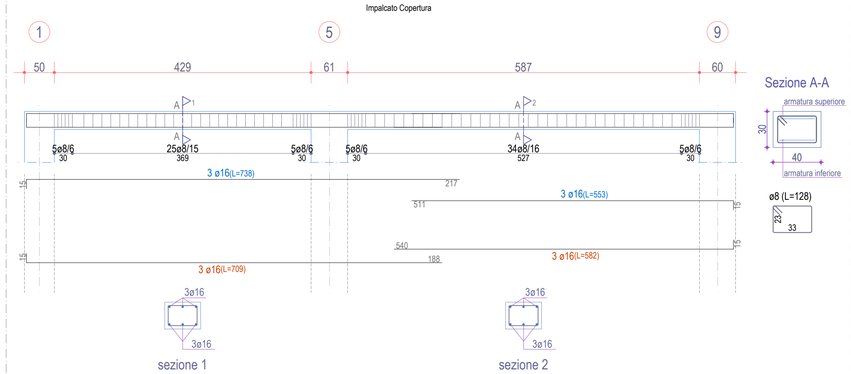
TRAVE 2-6-10

Impalcato Copertura



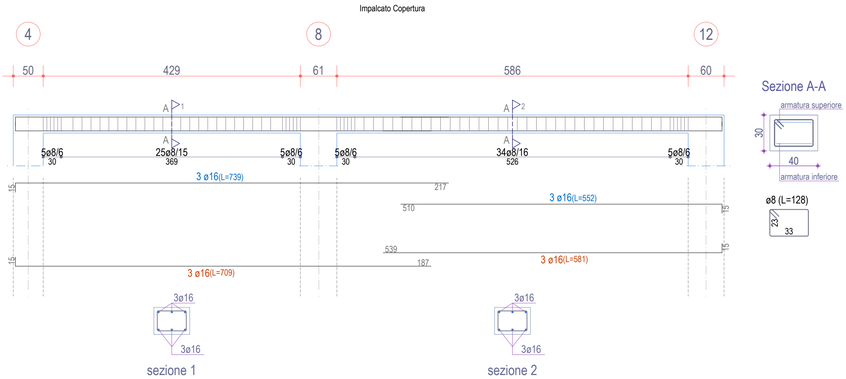
TRAVE 1-5-9

Impalcato Copertura



TRAVE 4-8-12

Impalcato Copertura



MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO
Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNNR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale – Componente 3 – Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici – Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO

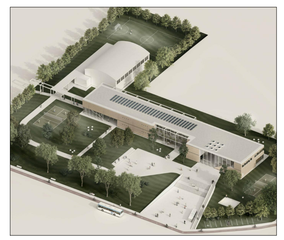
Progetto di Fattibilità Tecnico ed Economica validato ai sensi dell'art. 26 del D.Lgs. 50/2016 2023-04-07 - 0024036

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi " di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA

DIRIGENTE SETTORE LL PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE
R.T.P. (Rep.n. 14108 Racc. n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

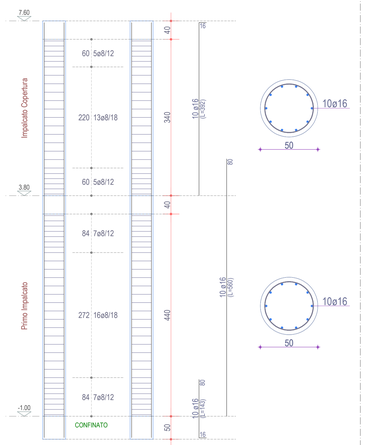
COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA
Distinta travi copertura - Corpo 2

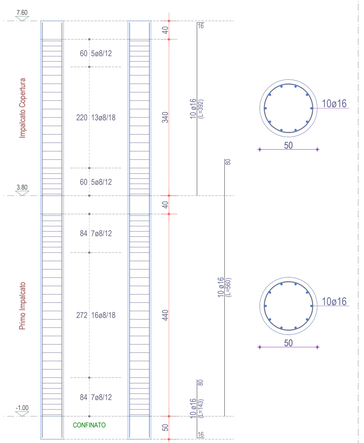
Nr. ELABORATO - CODICE - FILE
PE.ST.26

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
○ PARTE GENERALE	○ ARCHITETTURA	● STRUTTURE	○ IMPIANTI	○ SICUREZZA

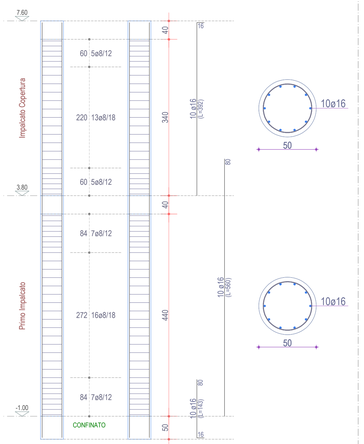
PILASTRATA 1



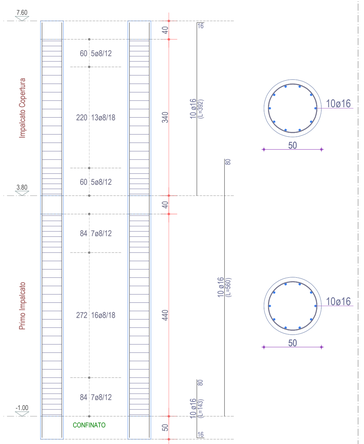
PILASTRATA 2



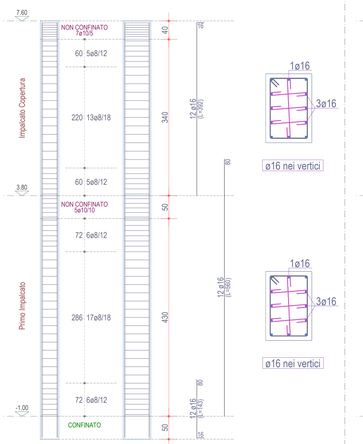
PILASTRATA 3



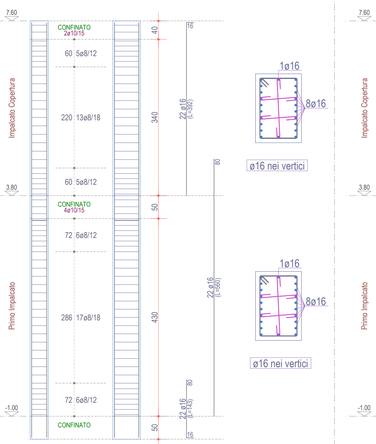
PILASTRATA 4



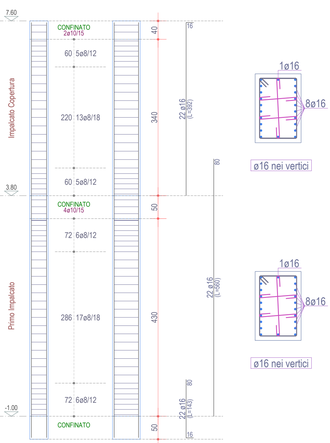
PILASTRATA 5



PILASTRATA 6

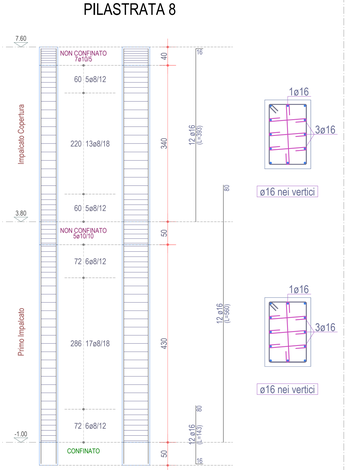


PILASTRATA 7

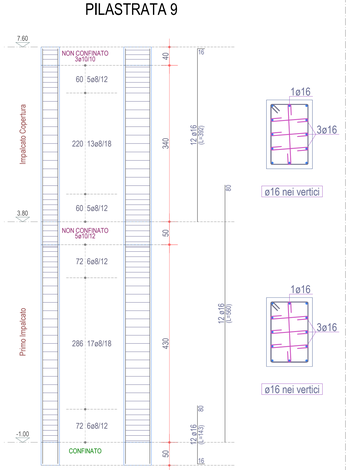


Elaborato	scala
Distinta Elementi Verticali	1/50

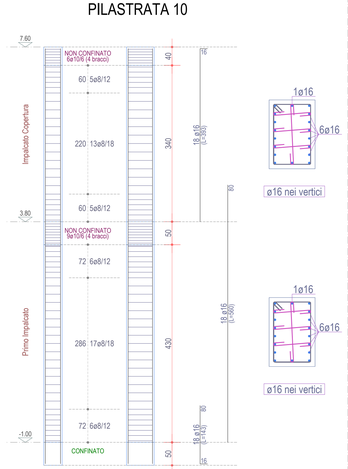
PILASTRATA 8



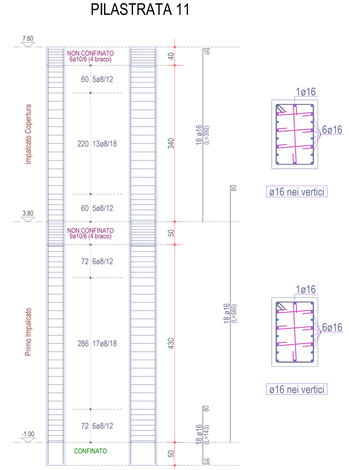
PILASTRATA 9



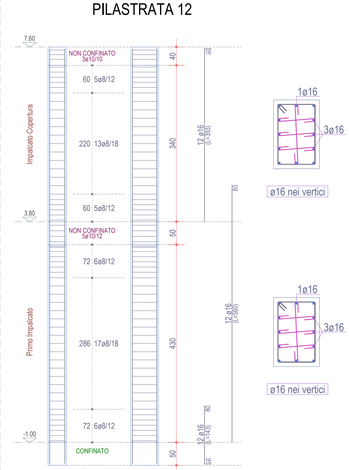
PILASTRATA 10



PILASTRATA 11



PILASTRATA 12



MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO
Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101
Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte di progettazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNRR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale – Componente 3 – Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici – Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO
CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO
Progetto di Fattibilità Tecnico ed Economica redatto ai sensi dell' art. 23 del D.Lgs. 50/2016 2020-04-01 - 0024036

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi " di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA — DIRIGENTE SETTORE II, PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE
R.T.P. (Rep.n. 14108 Racc. n. 839)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

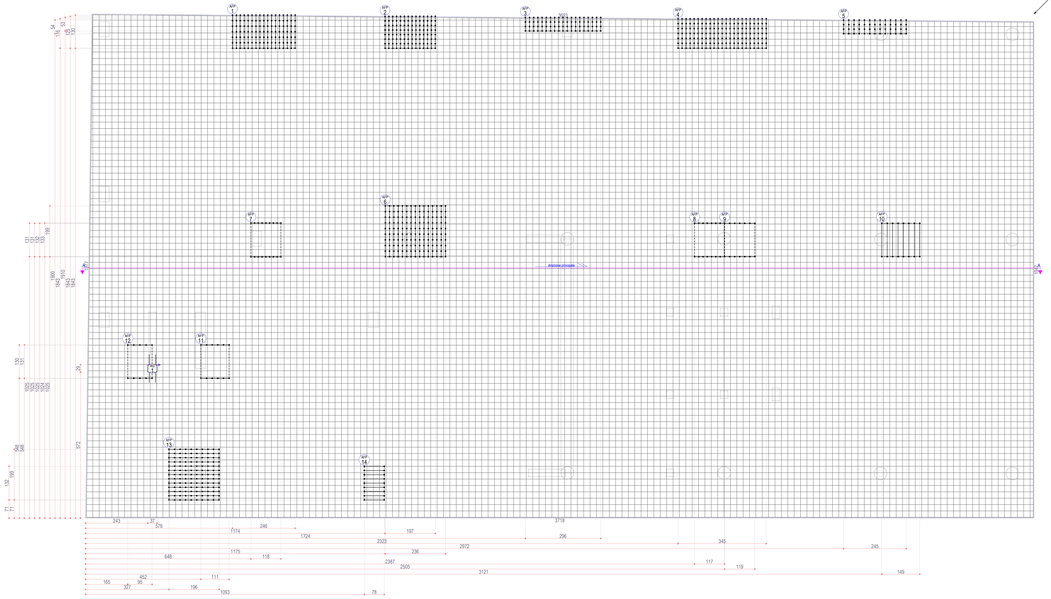
COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA	Nr. ELABORATO - CODICE - FILE
Distinta Elementi Verticali - Corpo 2	**PE.ST.27**

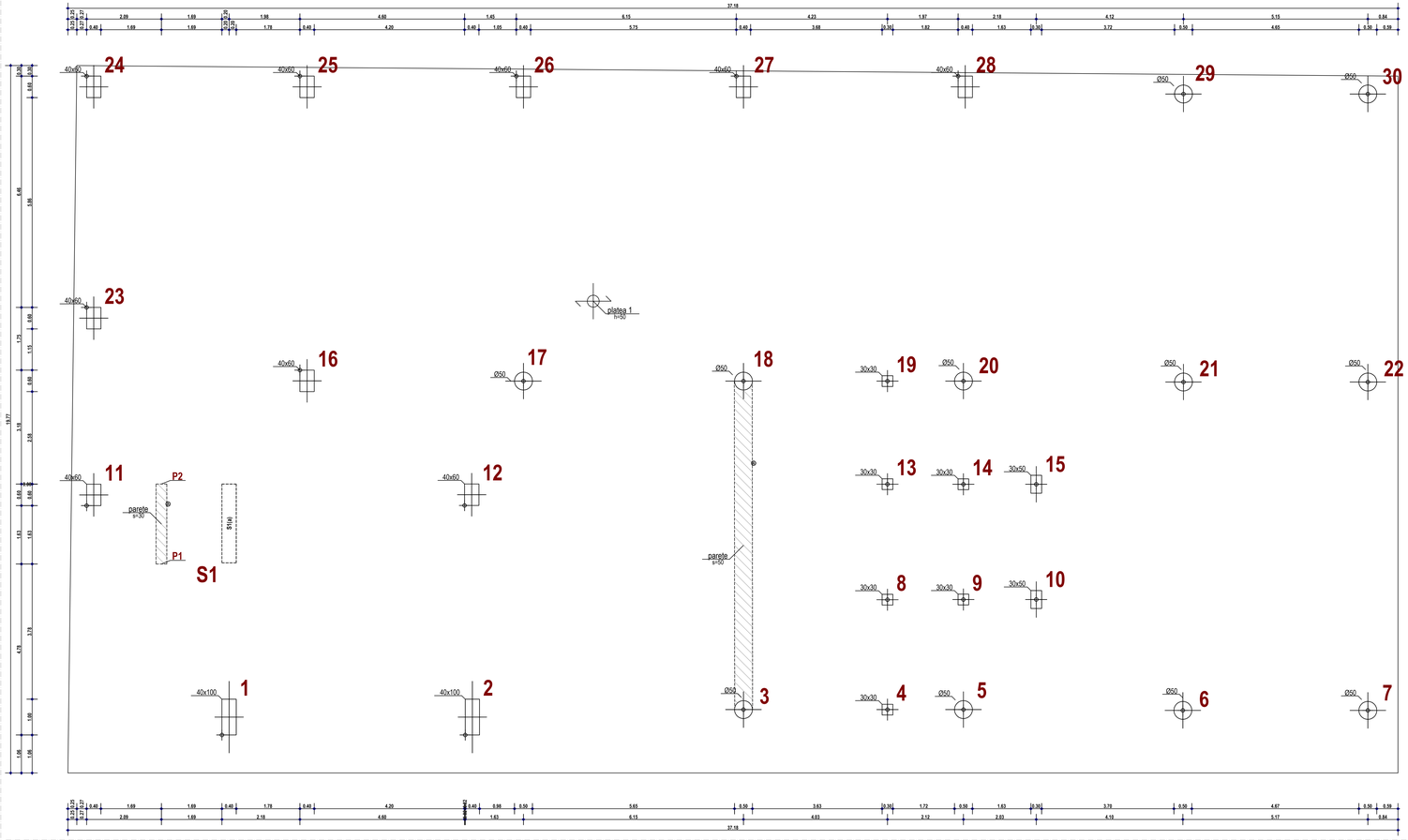
DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
○ PARTE GENERALE	○ ARCHITETTURA	● STRUTTURE	○ IMPIANTI	○ SICUREZZA

PLATEA 1- scala 1:50

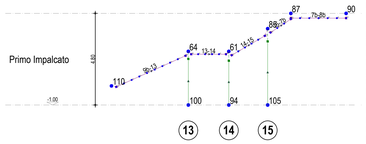
Fondazione


Lato SUPERIORE
Spessore = 50
ARMATURA DIFFUSA
e=5 DiPrincipale
e=5 DiSecondaria
ARMATURA AGGIUNTIVA
AG1-1 Se16/25 Secondaria 28x21
ARMATURA TAGLIO FUORI PIANO
APT1 1 4x4/25 Principale 218x56
4x4/25 Secondaria 218x56
APT2 4 16x12/5 Principale 218x161
16x12/5 Secondaria 218x161
APT3 1 16x12/5 Principale 2x4x56
4x4/25 Secondaria 83x56
APT4 1 16x12/5 Principale 2x4x56
1x12/5 Secondaria 218x56
APT5 1 13x12/25 Principale 84x56
1x12/5 Secondaria 218x56
APT6 11 16x12/5 Principale 218x56
16x12/25 Secondaria 218x56
APT7 1 4x12/25 Principale 218x56
2x4/12/25 Secondaria 218x116
APT8 4 8x12/5 Principale 218x115
8x12/25 Secondaria 218x115
APT9 1 1x12/5 Principale 218x116
2x12/12/1 Secondaria 218x116
APT10 1 2x12/5 Principale 218x116
2x12/12/6 Secondaria 218x116
APT11 1 6x12/25 Principale 218x115
6x12/5 Secondaria 218x115
APT12 1 3x12/25 Principale 218x56
2x12/12/1 Secondaria 218x56
APT13 1 2x12/5 Principale 218x56
1x12/12/6 Secondaria 218x56
APT14 1 1x12/5 Principale 218x56
3x12/25 Secondaria 218x56
N.B. Le armature aggiuntive sono riportate al netto degli sfrondagi
asse/asse principale
A
A
Armatura Superiore
Armatura Inferiore
Sezione A-A
Lato INFERIORE
ARMATURA DIFFUSA
e=5 DiPrincipale
e=5 DiSecondaria
ARMATURA AGGIUNTIVA
AG2 = 5x16/12 Principale 218x161
5x16/25 Secondaria 218x116
AG3 = 5x16/25 Principale 218x116
5x16/25 Secondaria 218x116
AG5 = 5x16/25 Secondaria 218x81
AG6 = 5x16/25 Principale 218x161
AG7 = 5x16/25 Secondaria 218x161
AG8 = 5x16/25 Principale 111x56
AG9 = 5x16/25 Secondaria 111x56
AG10 = 5x16/25 Principale 84x196
AG11 = 5x16/25 Principale 84x85
5x16/25 Secondaria 84x196
AG12 = 5x16/25 Principale 81x56
AG13 = 5x16/25 Secondaria 81x56
5x16/25 Principale 84x85
AG14 = 5x16/25 Principale 71x85
5x16/25 Secondaria 71x196
AG15 = 12x16/25 Principale 206x196
4x16/25 Secondaria 206x56
AG16 = 5x16/25 Principale 71x85
AG17 = 2x16/25 Secondaria 71x85
AG18 = 2x16/25 Secondaria 84x85
AG19 = 2x16/25 Secondaria 81x56
AG20 = 2x16/25 Secondaria 81x56
AG21 = 2x16/25 Secondaria 84x56
AG22 = 2x16/25 Secondaria 84x85
AG23 = 5x16/25 Secondaria 84x52
AG24 = 2x16/25 Secondaria 84x51
AG25 = 5x16/25 Secondaria 71x85
AG26 = 5x16/25 Secondaria 52x71
N.B. Le armature aggiuntive sono riportate al netto degli sfrondagi
asse/asse principale
A
A
3049
3710
3710
3739
1125
1866
1650
1838
1850
1264
1213
1227
2452
2473
3080
3087
3600
3619
3099
2491
1100
1119
1169
644
664
434
241
243
246
1724
1734
2333
2387
2505
2972
3121
1175
1180
648
165
387
452
95
111
196
1093
78
187
296
236
345
117
119
245
149
Elaborato
Distinta Platea di fondazione
scala
1/50
MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO
Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza
Missione 4 - Istruzione e ricerca - Componente 1 - Potenziamento dell'offerta dei servizi di istruzione: dagli asili nido alle Università
Investimento 1.1: "Piano per asili nido e scuole dell'infanzia e servizi di educazione e cura per la prima infanzia"
FUTURA
LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI
PROGETTO IDENTITÀ AREA '60'
Lavori di Progettazione e di cui gradi di opera degli edifici ed il relativo adeguamento sismico, ai sensi dell'art.58 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233, per la costruzione di un polo per l'infanzia (fascia 0-6 anni) e di una scuola materna (scuola dell'infanzia) con annesso servizio di mensa, da realizzare nel comune di Nettuno (RM) - Via Fiorentini - Via Fiorentini - Via Fiorentini

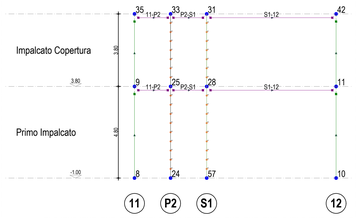
FONDAZIONE



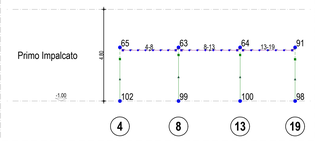
Telaio 13-14-15



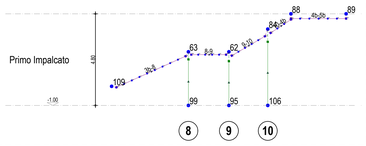
Telaio 11-P2-S1-12



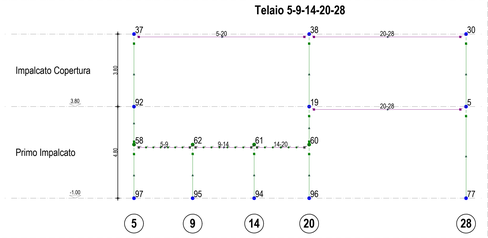
Telaio 4-8-13-19



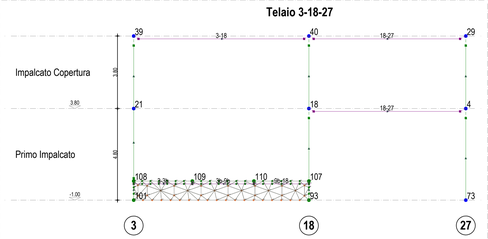
Telaio 8-9-10



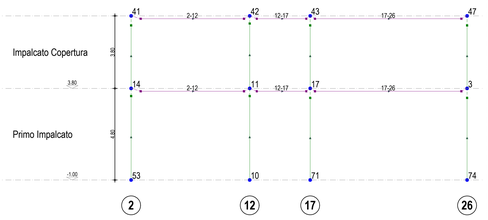
Telaio 5-9-14-20-28



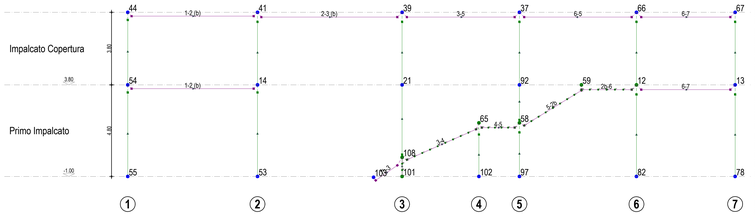
Telaio 3-18-27



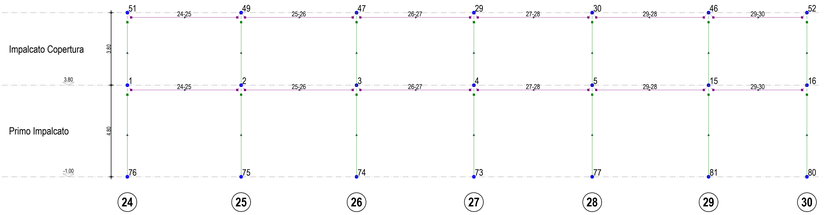
Telaio 2-12-17-26



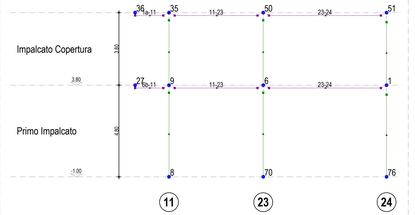
Telaio 1-2-3-4-5-6-7



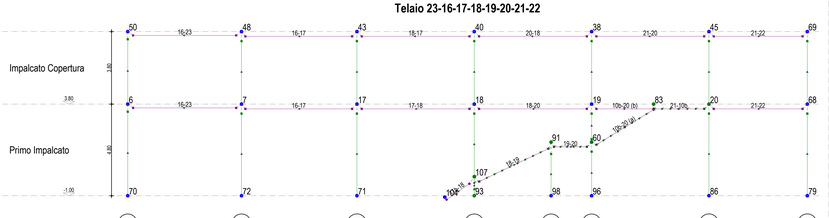
Telaio 24-25-26-27-28-29-30



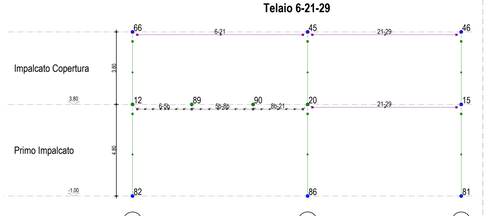
Telaio 11-23-24



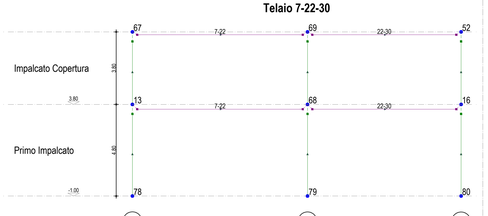
Telaio 23-16-17-18-19-20-21-22



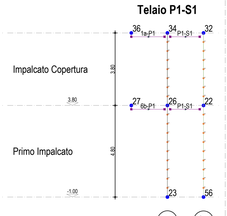
Telaio 6-21-29



Telaio 7-22-30



Telaio P1-S1



Elaborato	scala
Carpenteria Fondazione Esecutivi Telai	1/50 1/100

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO
Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 - Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 151
Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del D.Lgs. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNRR, Missione 2 - Rivoluzione verde e transizione digitale - Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici - Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO
CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO
Progetto di Fattibilità Tecnico Economica redatto ai sensi del art. 23 del D.Lgs. 50/2016 e s.m.i. - 2024/036

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi " di Via Romana CUP: I21B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA — DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE
R.T.P. (Rep. n. 9156 Rac. n. 606)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO

Architetto Silvio AMMIRATI

Architetto Aniello FORMISANO

Ingegnere Antonio DURANTE

Ingegnere Gioacchino MADDALONI

Ingegnere Aniello CASILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA	Nr. ELABORATO - CODICE - FILE
Carpenteria di Fondazione - Esecutivi Telai - Corpo 3	**PE.ST.29**

DATA	REV.	REV 01	REV 02	SCALA

○ PARTE GENERALE ○ ARCHITETTURA ● STRUTTURE ○ IMPIANTI ○ SICUREZZA

PRIMO IMPALCATO

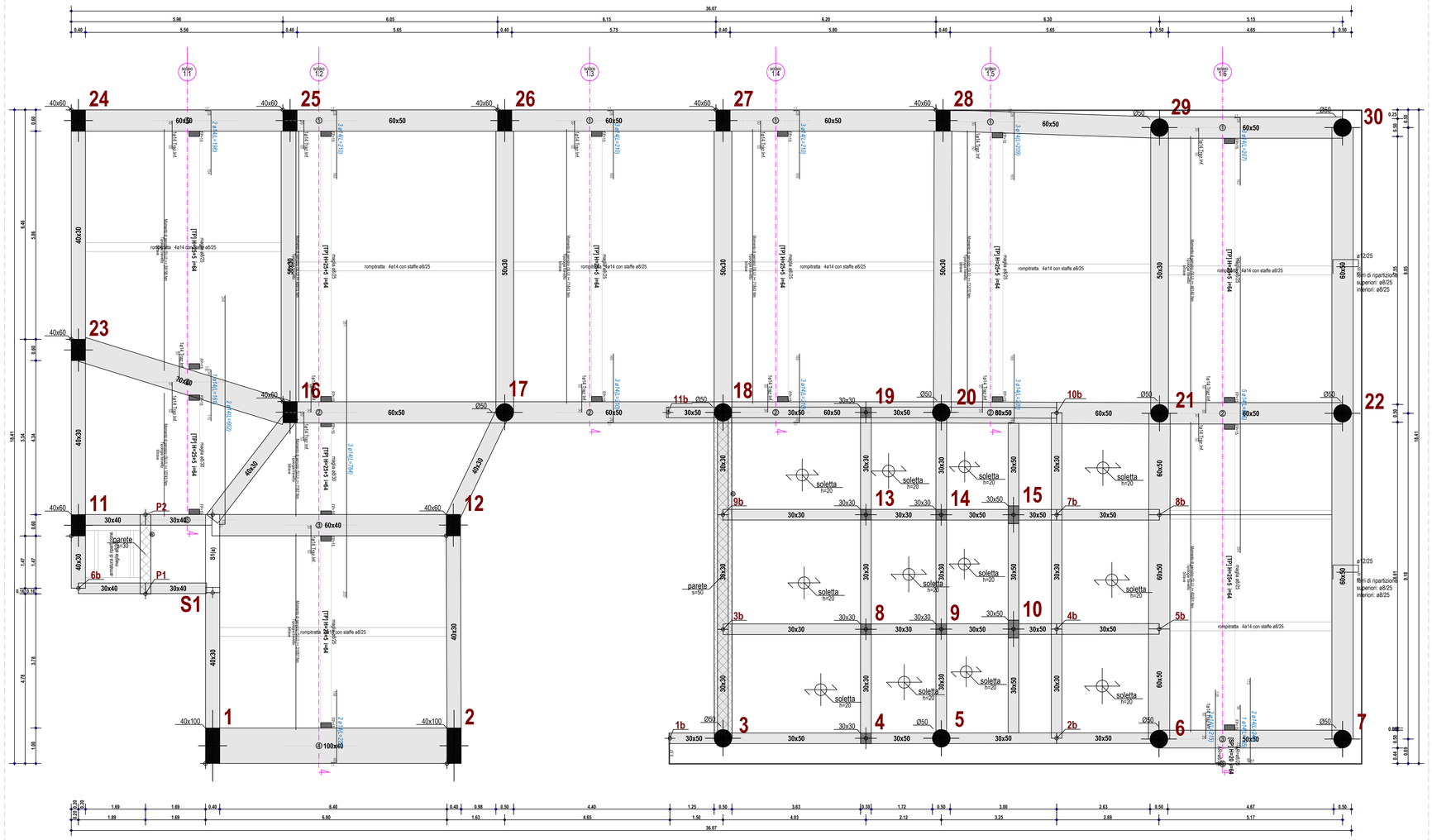
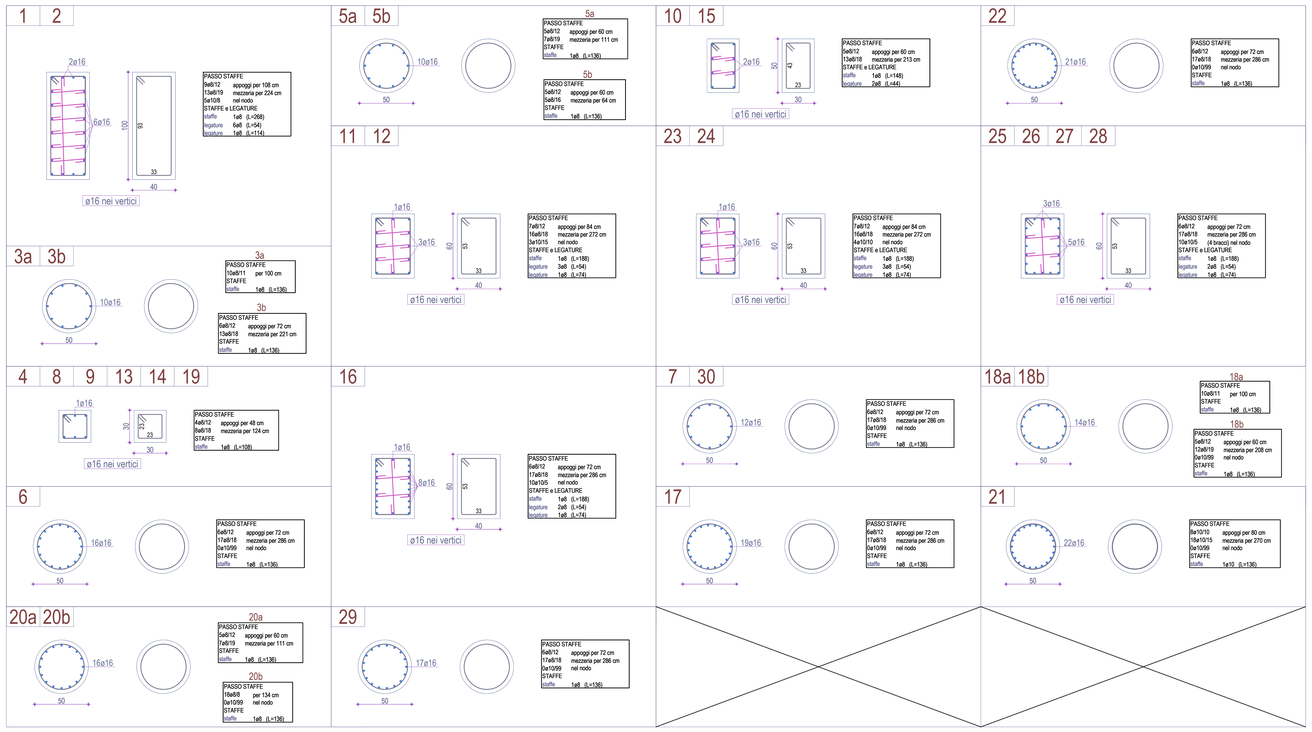


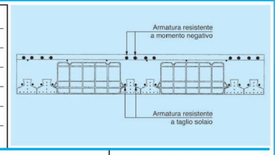
TABELLA PILASTRI: Primo Impalcato



Dettaglio Solaio BITRAVE

SOLAIO BITRAVE interasse 62 cm

Interasse di calcolo solaio	100 cm
Altezza travetto	9 cm
Base travetto	12 cm
Numero di travetti per nervatura	1
Numero di travetti per interasse di calcolo	3,23
Resistenza calcestruzzo in opera	R_{ck} 250 Kg/cm^2
Coefficiente di sicurezza a rottura	1,6



Altezza solaio	Peso travetti e blocchi	Peso solaio in opera	c.l.s.	MOMENTI MASSIMI DI SERVIZIO RIFERITI AD UNA STRISCIA DI SOLAIO LARGA UN METRO (Kg. • m)									SEZIONE PARZIALIZZATA				
				T1	T2	T3	T4n	T4	T5	T6	T7	T8	Ys	Yi	I	Ws	Wi
Cm	Kg/m^2	Kg/m^2	Litri										Cm	Cm	Cm^4	Cm^3	Cm^3
H 12+4	107	280	69	1047	1047	1475	1759	2048	2290	2496	2669	2843	6,58	9,41	14895,55	2263,11	1054,39
H 12+3		300	81	1132	1520	1658	1899	2260	2795	3325	3505	3886	6,86	10,13	17695,51	2578,85	1163,61
H 16+4	115	320	84	1386	1858	2038	2322	2735	3318	3616	3867	4119	8,08	11,91	27299,41	3376,12	1527,58
H 16+3		345	96	1471	1971	2165	2463	2894	3573	3894	4164	4436	8,26	12,73	31437,82	3805,96	1645,11
H 20+4	120	380	101	1725	2309	2545	2886	3369	4181	4900	5133	5468	9,50	14,49	44093,11	4639,6	2027,77
H 20+3		385	112	1809	2421	2672	3026	3527	4379	5093	5446	5801	9,58	15,41	49736,06	5187,43	2151,51
H 25+4	132	420	120	2148	2872	3176	3590	4161	5170	6176	6766	7207	11,17	17,82	71465,71	6395,66	2672,72
H 25+3		445	132	2232	2985	3305	3731	4319	5368	6414	7095	7558	11,16	18,83	79193,43	7093,74	2802,88
H 30+4	145	500	139	2571	3435	3812	4108	4953	6160	7364	8429	8978	12,74	21,54	106155,67	8324,61	3329,68
H 30+3		525	141	2656	3548	3938	4127	5111	6538	7601	8773	9345	12,65	22,34	116134,46	9173,97	3465,52
H 35+4	160	560	159	2994	3999	4445	4463	5745	7150	8552	10000	10769	14,24	24,75	148291,56	10410,24	3993,54
H 35+3		585	171	3079	4111	4572	4505	5991	7348	8789	10304	11149	14,08	25,91	160722,21	12641,04	4134,62
H 40+4	170	620	179	3417	4562	5079	4859	6354	8140	9740	11486	12570	15,67	28,32	198094,42	13791,9	4661,711
H 40+3		645	192	3502	4675	5205	4917	6429	8306	9977	11782	12964	15,45	39,54	213096,33	11410,73	4807,72

Elaborato	scala
Carpenteria Primo Impalcato	1/50
Tabella Pilastri Primo Impalcato	1/20

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO
Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101
Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del D.Lgs. 50/2016, n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNRR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale – Componente 3 – Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici – Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

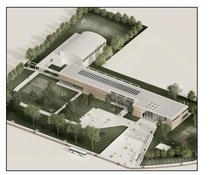
CITTA' DI NETTUNO
CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO
Progetto di Fattibilità Tecnico-Economica redatto ai sensi dell' art. 23 del D.Lgs. 50/2016 (ESECUTIVO) - 1624038

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi " di Via Romana CUP: G71B22004500006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA — DIRIGENTE SETTORE LL PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



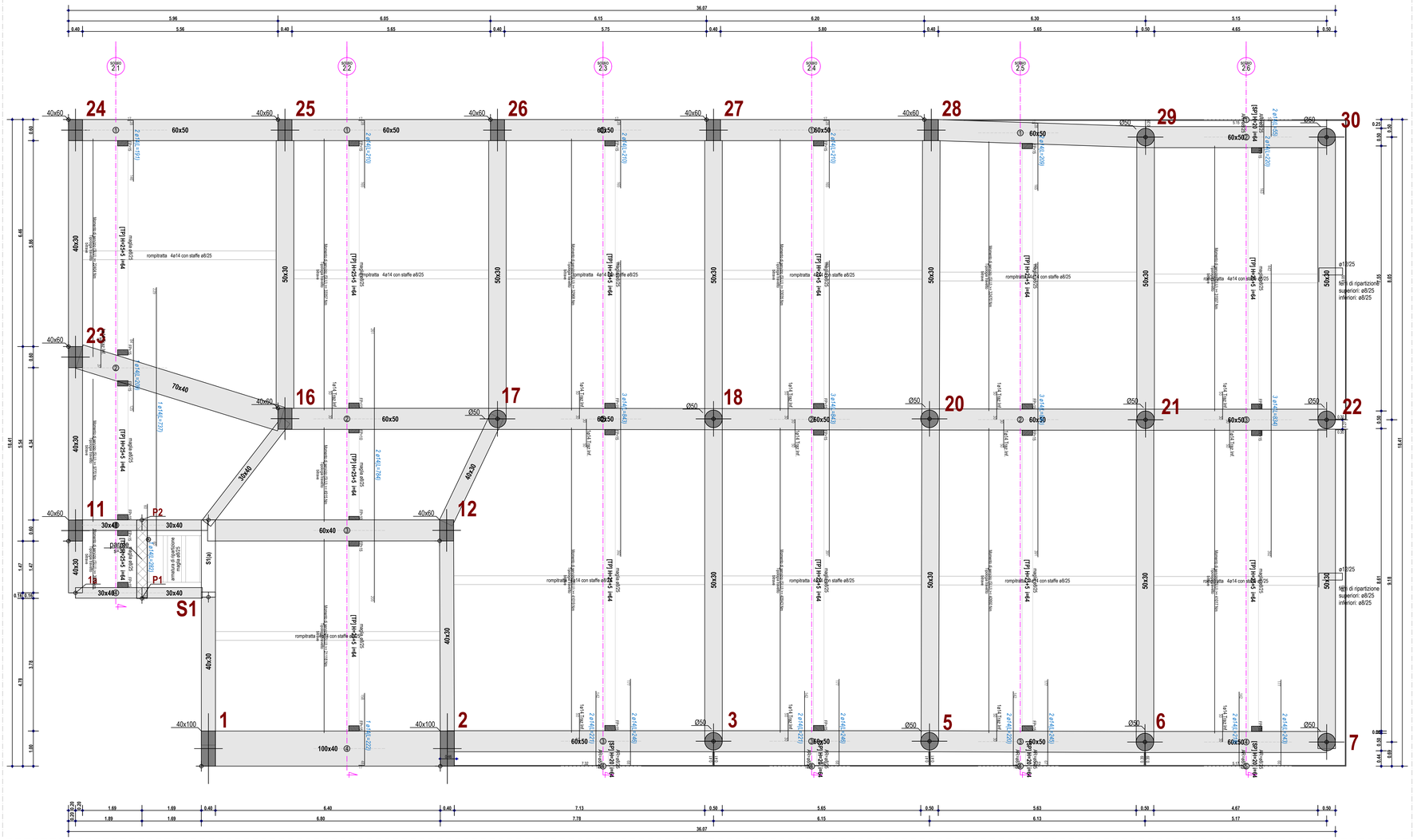
GRUPPO DI PROGETTAZIONE
R.T.P. (Rep.n. 19188 Rac. n. 8361)
Architetto Giuseppe D'ALBENZIO
Architetto Silvio AMMIRATI
Architetto Aniello FORMISANO
Ingegnere Antonio DURANTE
Ingegnere Gioacchino MADDALONI
Ingegnere Aniello CASILLO
Geologo Giuseppe TROISI
CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA
COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA
Carpenteria 1° impalcato - Tabella pilastri 1° implacato - Corpo 3

Nr. ELABORATO - CODICE - FILE
PE.ST.30

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
○ PARTE GENERALE	○ ARCHITETTURA	● STRUTTURE	○ IMPIANTI	○ SICUREZZA

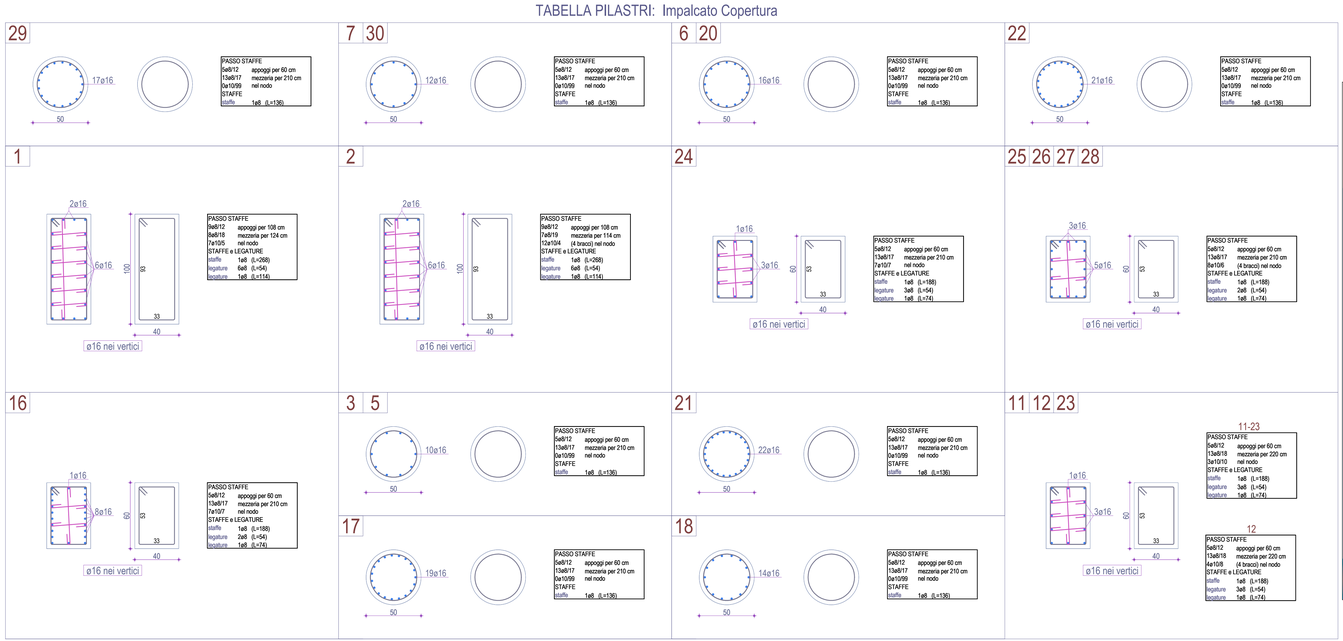
IMPALCATO COPERTURA



Elaborato
Carpenteria Impalcato Copertura
Tabella Pilastri Copertura

scala
1/50
1/20

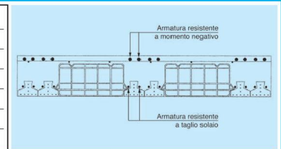
TABELLA PILASTRI: Impalcato Copertura



Dettaglio Solaio BITRAVE

SOLAIO BITRAVE interasse 62 cm

Interasse di calcolo solaio	100 cm
Altezza travetto	9 cm
Base travetto	12 cm
Numero di travetti per nervatura	1
Numero di travetti per interasse di calcolo	3,23
Resistenza calcestruzzo in opera	R_{ck} 250 Kg/cm²
Coefficiente di sicurezza a rottura	1,6



Altezza solaio	Peso travetti e blocchi	Peso solaio in opera	c.i.s.	MOMENTI MASSIMI DI SERVIZIO RIFERITI AD UNA STRISCIA DI SOLAIO LARGA UN METRO (Kg. • m)								SEZIONE PARZIALIZZATA				
Cm	Kg/m²	Kg/m²	Litri	T1	T2	T3	T4R	T4	T5	T6	T7	T8	Cm	Cm	Cm⁴	Cm³	Cm³
H 13+4	107	280	69	1047	1047	1475	1759	2048	2290	2496	2669	2843	6,58	9,41	14895,55	2263,11	1054,39
H 13+5		300	81	1132	1520	1658	1899	2260	2795	3325	3505	3886	6,86	10,13	17695,51	2578,85	1163,61
H 16+4	115	320	84	1386	1858	2038	2322	2735	3318	3616	3867	4119	8,08	11,91	27299,41	3376,12	1527,58
H 16+5		345	96	1471	1971	2165	2463	2894	3573	3894	4164	4436	8,26	12,73	31437,82	3805,96	1645,11
H 20+4	120	360	101	1725	2309	2545	2886	3369	4181	4800	5133	5468	9,50	14,49	44093,11	4639,6	2027,77
H 20+5		385	112	1809	2421	2672	3026	3527	4379	5093	5446	5801	9,58	15,41	49738,06	5187,43	2151,51
H 25+4	132	420	120	2148	2872	3178	3590	4161	5170	6176	6766	7207	11,17	17,82	71465,71	6395,66	2672,72
H 25+5		445	132	2232	2985	3305	3731	4319	5368	6414	7095	7558	11,16	18,83	79193,43	7093,74	2802,88
H 30+4	145	500	139	2571	3435	3812	4108	4953	6160	7364	8429	8978	12,74	21,54	106135,67	8324,51	3329,68
H 30+5		525	141	2656	3548	3938	4127	5111	6538	7601	8773	9345	12,65	22,34	116134,46	9173,97	3465,52
H 35+4	160	560	159	2994	3999	4445	4463	5745	7150	8552	10000	10769	14,24	24,75	148291,56	10410,24	3993,54
H 35+5		585	171	3079	4111	4572	4505	5891	7348	8789	10304	11149	14,08	25,91	160722,21	12641,04	4134,62
H 40+4	170	620	179	3417	4562	5079	4859	6354	8140	9740	11486	12570	15,67	28,32	198094,42	13791,9	4661,711
H 40+5		645	192	3502	4675	5205	4917	6429	8306	9977	11782	12964	15,45	39,54	213096,33	11410,73	4807,72

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO
Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale Componente 3 - Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 101
Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo n. 50 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNRR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione digitale – Componente 3 – Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici – Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici", finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

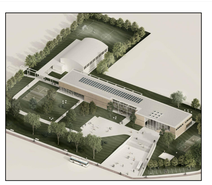
CITTA' DI NETTUNO
CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO
Progetto di Fattibilità Tecnico ed Economica validato ai sensi dell'art. 26 del D.Lgs. 50/2016 2020-04-01 - 1924036

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi " di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA — DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE
R.T.P. (Rep.n.14108 Racc. n. 636)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO
Architetto Silvio AMMIRATI
Architetto Aniello FORMISANO
Ingegnere Antonio DURANTE
Ingegnere Gioacchino MADDALONI
Ingegnere Aniello CASILLO
Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

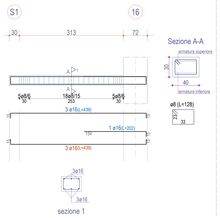
COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA
Carpenteria copertura - Tabella pilastri copertura - Corpo 3

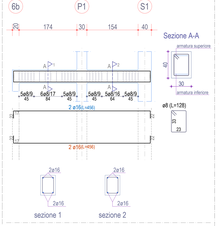
Nr. ELABORATO - CODICE - FILE
PE.ST.31

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA:
○ PARTE GENERALE	○ ARCHITETTURA	● STRUTTURE	○ IMPIANTI	○ SICUREZZA

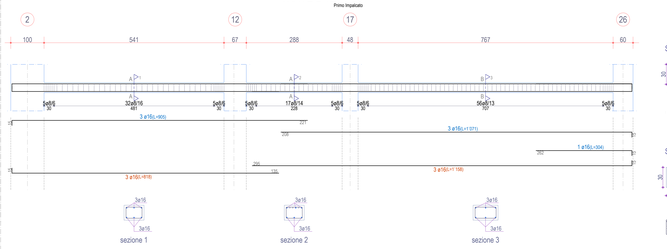
TRAVE S1-16
Primo Impalcato



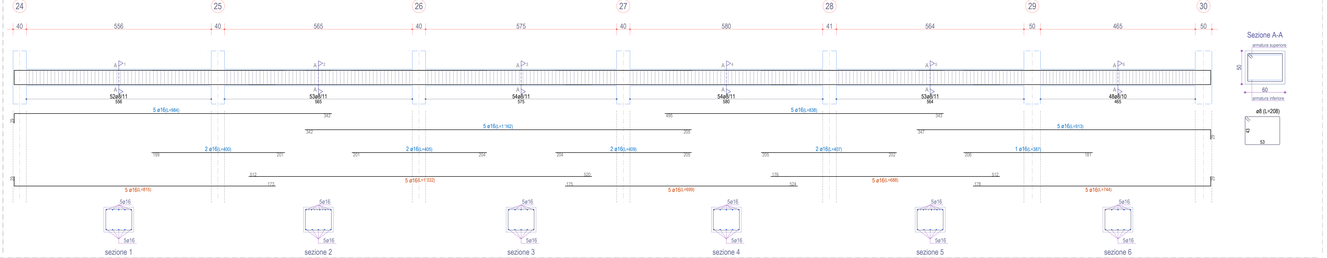
TRAVE 6b-P1-S1
Primo Impalcato



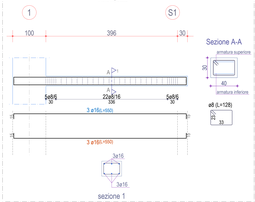
TRAVE 2-12-17-26
Primo Impalcato



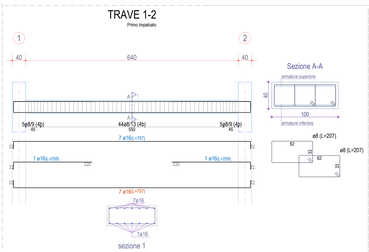
TRAVE 24-25-26-27-28-29-30
Primo Impalcato



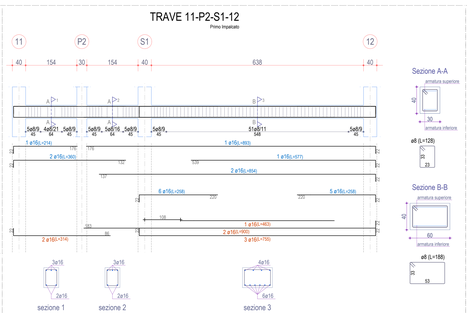
TRAVE 1-S1
Primo Impalcato



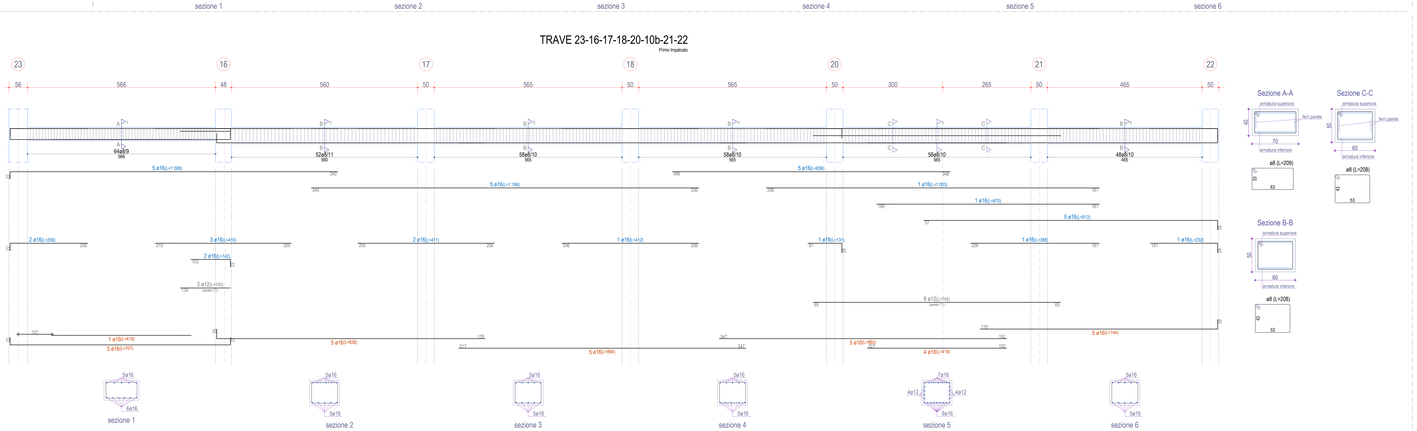
TRAVE 1-2
Primo Impalcato



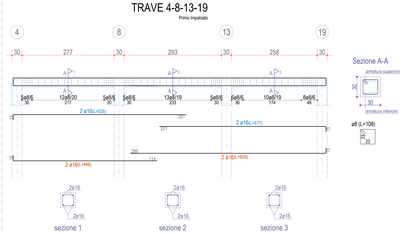
TRAVE 11-P2-S1-12
Primo Impalcato



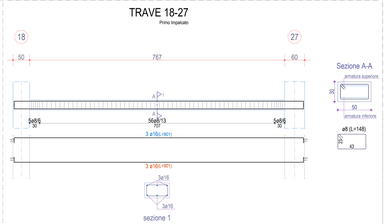
TRAVE 23-16-17-18-20-10b-21-22
Primo Impalcato



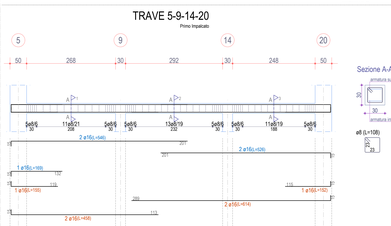
TRAVE 4-8-13-19
Primo Impalcato



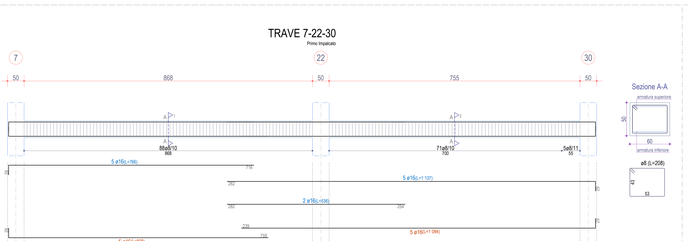
TRAVE 18-27
Primo Impalcato



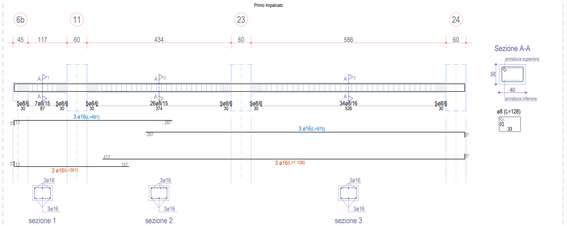
TRAVE 5-9-14-20
Primo Impalcato



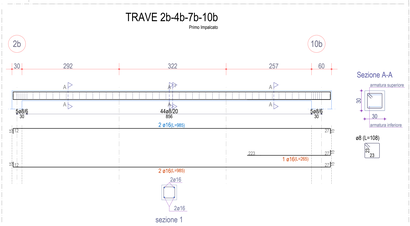
TRAVE 7-22-30
Primo Impalcato



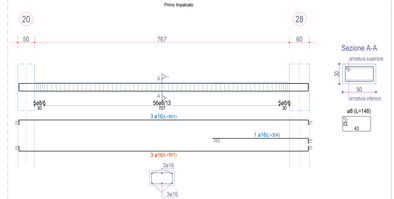
TRAVE 6b-11-23-24
Primo Impalcato



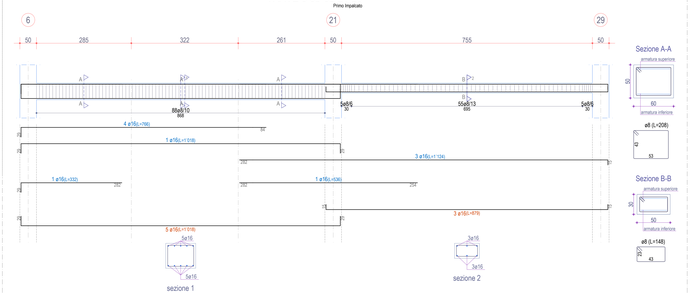
TRAVE 2b-4b-7b-10b
Primo Impalcato



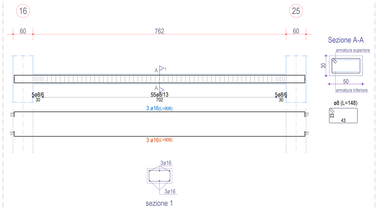
TRAVE 20-28
Primo Impalcato



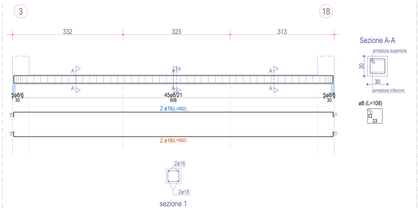
TRAVE 6-5b-8b-21-29
Primo Impalcato



TRAVE 16-25
Primo Impalcato



TRAVE 3-3b-9b-18
Primo Impalcato



Elaborato
Distinta Travi Primo Impalcato

scala
1/50

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO
Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 - Rivoluzione verde e transizione ecologica - Componente 4 - Tutela del territorio e risparmio idrico
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO SINOTTICO AREA 161
Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del Decreto Legislativo 31 marzo 2023, n. 36 e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNRR Missione 2 - Rivoluzione verde e transizione digitale - Componente 4 - Tutela del territorio e risparmio idrico Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici" finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO
CITTA METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO
Progetto di Fattibilità Tecnica ed Economica redatto ai sensi del art. 23 del D.Lgs. 18/04/2016 N°50 - 50/2016

Costruzione di nuovo edificio scolastico mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1° Grado "De Franceschi " di Via Romana CUP: G71B22000400006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA — DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE
R.T.P. (Rep.n. 41/8766 del n.4/8)

Architetto Giuseppe D'ALBENZIO
Architetto Silvio AMMIRATI
Architetto Aniello FORMISANO
Ingegnere Antonio DURANTE
Ingegnere Gioacchino MADDALONI
Ingegnere Aniello CASILLO
Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI : Architetto Carmine LANZETTA

COLLABORATORI : Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA
Distinta travi 1° impalcato - Corpo 3

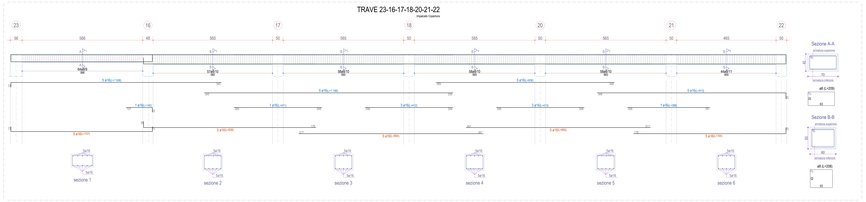
N. ELABORATO - CODICE - FILE
PE.ST.32

DATA	REV.	REV 01	REV 02	SCALA

○ PARTE GENERALE ○ ARCHITETTURA ● STRUTTURE ○ IMPIANTI ○ SICUREZZA

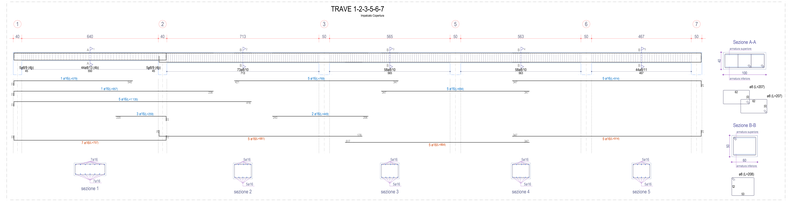
TRAVE 23-16-17-18-20-21-22

Impalcato Copertura



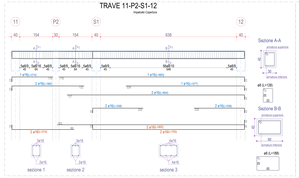
TRAVE 1-2-3-5-6-7

Impalcato Copertura



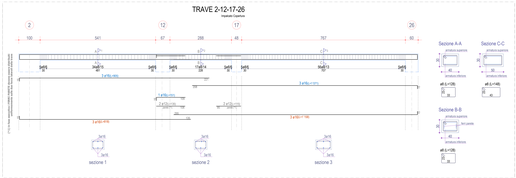
TRAVE 11-P2-S1-12

Impalcato Copertura



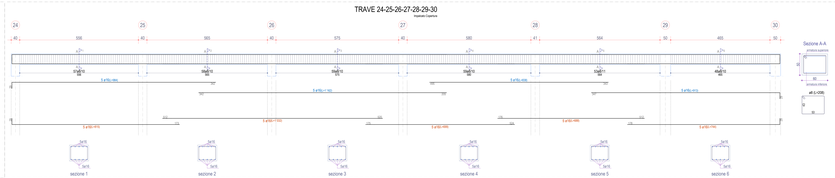
TRAVE 2-12-17-26

Impalcato Copertura



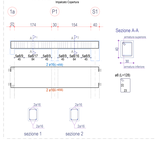
TRAVE 24-25-26-27-28-29-30

Impalcato Copertura



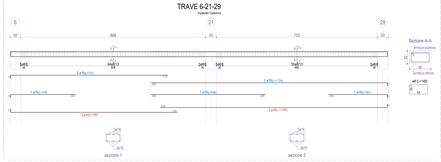
TRAVE 1a-P1-S1

Impalcato Copertura



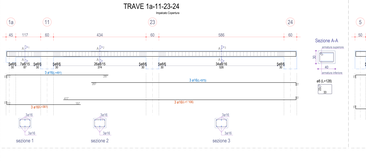
TRAVE 6-21-29

Impalcato Copertura



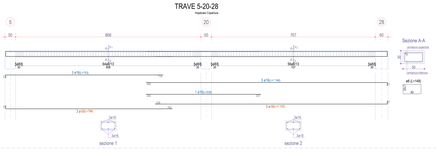
TRAVE 1a-11-23-24

Impalcato Copertura



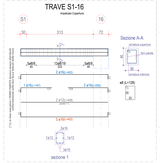
TRAVE 5-20-28

Impalcato Copertura



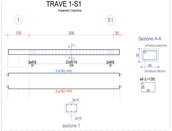
TRAVE S1-16

Impalcato Copertura



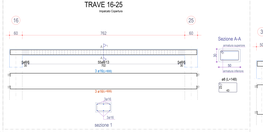
TRAVE 1-S1

Impalcato Copertura



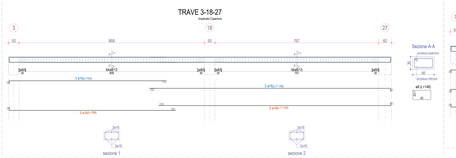
TRAVE 16-25

Impalcato Copertura



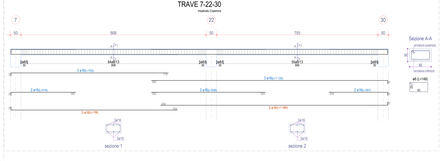
TRAVE 3-18-27

Impalcato Copertura



TRAVE 7-22-30

Impalcato Copertura



Elaborato

Distinta Travi Impalcato Copertura

scala

1/50

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO

Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

Missione 4 - Istruzione e ricerca - Componente 1 - Potenziamento dell'offerta dei servizi di istruzione: dagli asili nido alle università - Investimento 3.3 - Piano di messa in sicurezza e riqualificazione dell'edilizia scolastica

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO FINANZIATO DALL'UNIONE EUROPEA NEXT GENERATION EU

Il presente documento è di proprietà esclusiva della ditta che lo ha redatto ed è a disposizione esclusiva per l'uso per il quale è stato consegnato. Ogni riproduzione o divulgazione anche parziale, senza l'autorizzazione scritta della ditta, è vietata e sarà perseguita a norma di legge. Tutti i diritti sono riservati a norma di legge. Il presente documento non può essere utilizzato per scopi diversi da quelli per i quali è stato redatto, salvo preventiva autorizzazione scritta della ditta. Tutti i diritti riservati.

CITTA' DI NETTUNO

Città Metropolitana di Roma Capitale

PROGETTO ESECUTIVO

Codice Unico di Progetto

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1° Grado "Don Pietro Pappagallo" - di Via Romana CUP: D19G22000400006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO R.U.P.: Dott.ssa Marzia D'AMBRA

DIRIGENTE SETTORE LL.PP ed Ass. Via Riccia 0482716

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPUCCI - prefetto e - Dr.ssa Tania GALLONCI - viceprefetto Dr. Saverio MI'MICHIC - dirigente di II fascia

GRUPPO DI PROGETTAZIONE

RTP: Mail - PEC - Tel.

Architetto Giuseppe CALABRESO

Architetto Silvia AMBROSI

Architetto Amelia FORGIANO

Ingegnere Andrea CURIANTE

Ingegnere Graziella MADDALONI

Ingegnere Adolfo CIRILLO

Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI: Architetto Carolina JAGETTA

CSA ARCHITTURI: Architetto Laura PERSIO

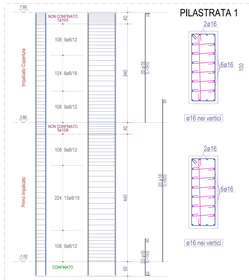
Nome della via o Scuola

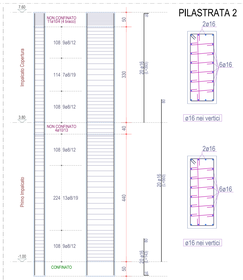
Distinta travi copertura - Corpo 3

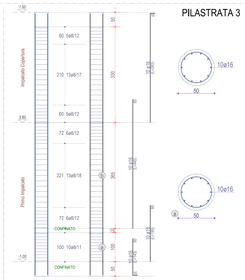
N. di elaborato - Codice Unità

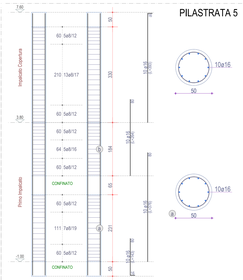
PE.ST.33

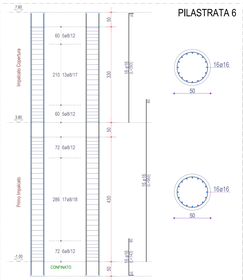
DATA	Rev	Rev (a)	Rev (b)	Rev (c)
Dott.	Arch./ Ing.	Dott.	Arch./ Ing.	Dott.

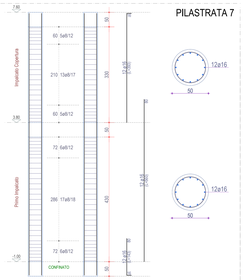


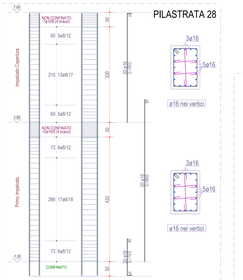


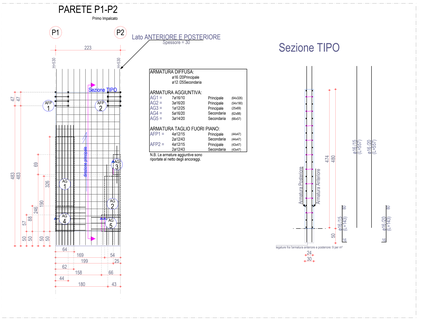


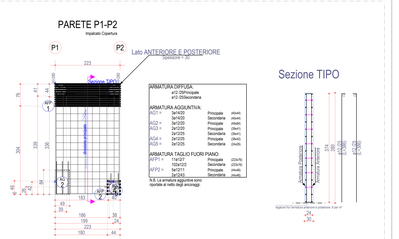


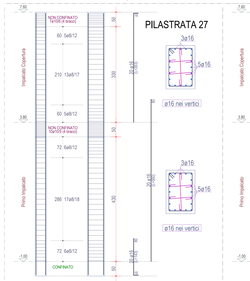


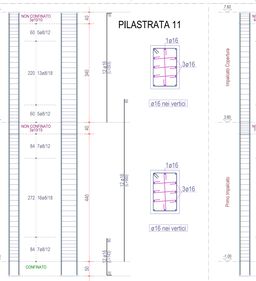


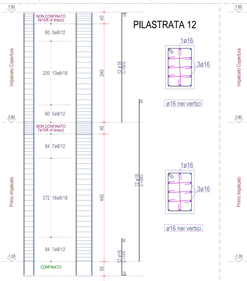


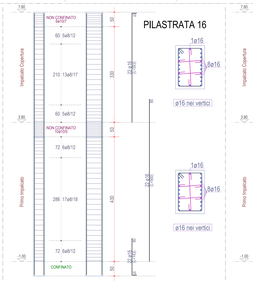


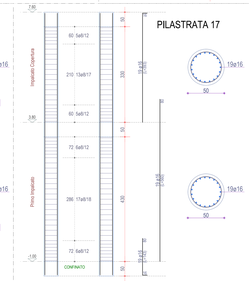


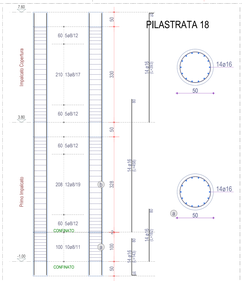


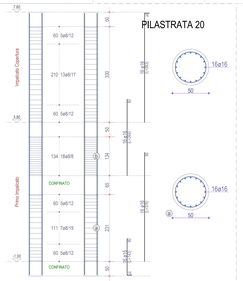


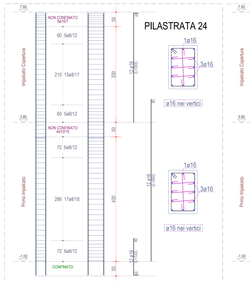


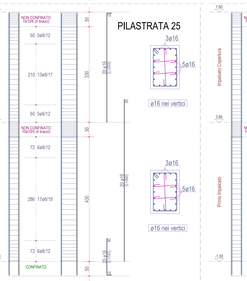


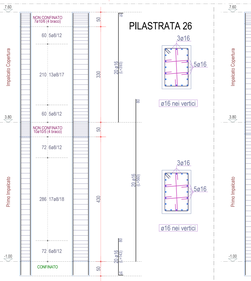


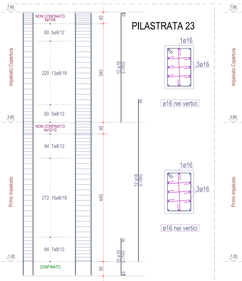


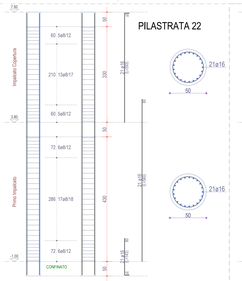


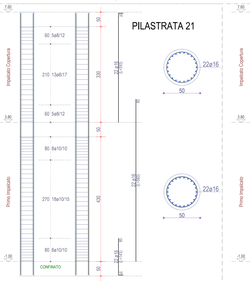


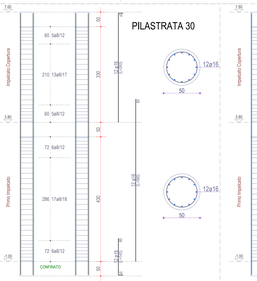


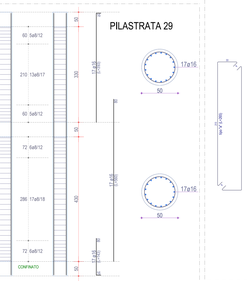


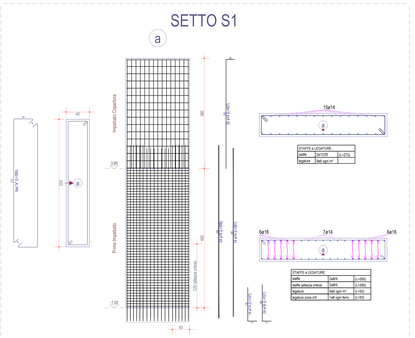












Elaborato	scala
Distinta Elementi Verticali	1/50

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO
Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione ecologica – Componente 3 – Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici – Investimento 1.1 "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

FUTURA LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI

PROGETTO VINCITORE AREA 161

Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del D.Lgs. 50/16 e s.m.i. – Bando del 23 dicembre 2021 – G.U. n. 152, convertito con modificazioni, della legge 29 dicembre 2011, n. 233 per la costruzione di nuovi edifici per le scuole materne (infanzia) e primarie (primo ciclo) mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNRR, Missione 2 – Rivoluzione verde e transizione ecologica – Componente 3 – Efficienza energetica e riqualificazione degli edifici – Investimento 1.1. "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici" (Finanziato dall'Unione europea – NextGenerationEU)

CITTA' DI NETTUNO

CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO

Progetto di Fattibilità Tecnica ed Economica redatto ai sensi del art. 48 del D.Lgs. 50/16 e DCA 01/17 – 00/2018

Costruzione di nuovi edifici scolastici mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1° Grado "De Franceschi "di Via Romana CUP: D18D22004000006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E Q. Gestn. Manu D'AMBRA DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rocco PANETTA

COMMISSIONE GIUDICATRICE(Art. 77 D.Lgs. 50/2016) – presieduta e n. Dr.ssa Tania GALLONCI - vicepresidente Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE
R.T.P. (Art. 46 D.Lgs. n. 50/16 s.m.i.)
Architetto Giuseppe D'ALBENZIO
Architetto Silvia AMMIRATI
Architetto Amelia FORMISANO
Ingegnere Antonio DURANTE
Ingegnere Gioacchino MADDALONI
Ingegnere Amelia CASELLO
Geologo Giuseppe TROISI
CONSULENTI: Architetto Carmine LANZETTA
COLLABORATORI: Architetto Laura ROMANO

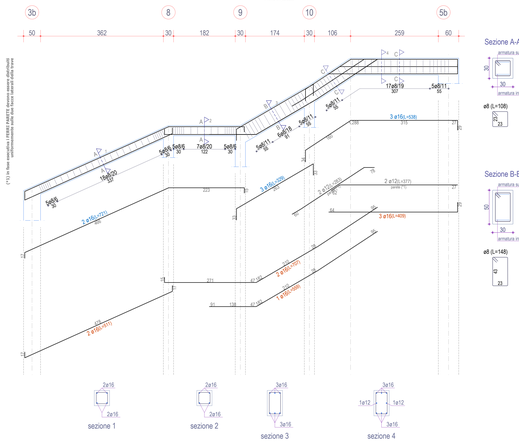
TEMA DELLA TAVOLA: **Distinta Elementi Verticali - Corpo 3**

N. ELABORATO - CODICE - FILE: **PE.ST.34**

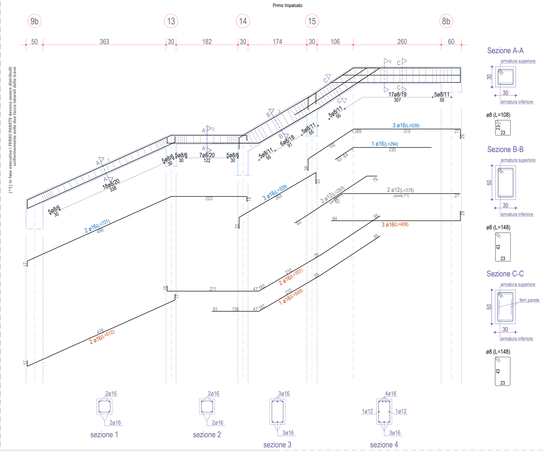
DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
PARTE GENERALE	ARCHITETTURA	STRUTTURE	IMPIANTI	SICUREZZA

CARPENTERIA GRADONATE E SCALA

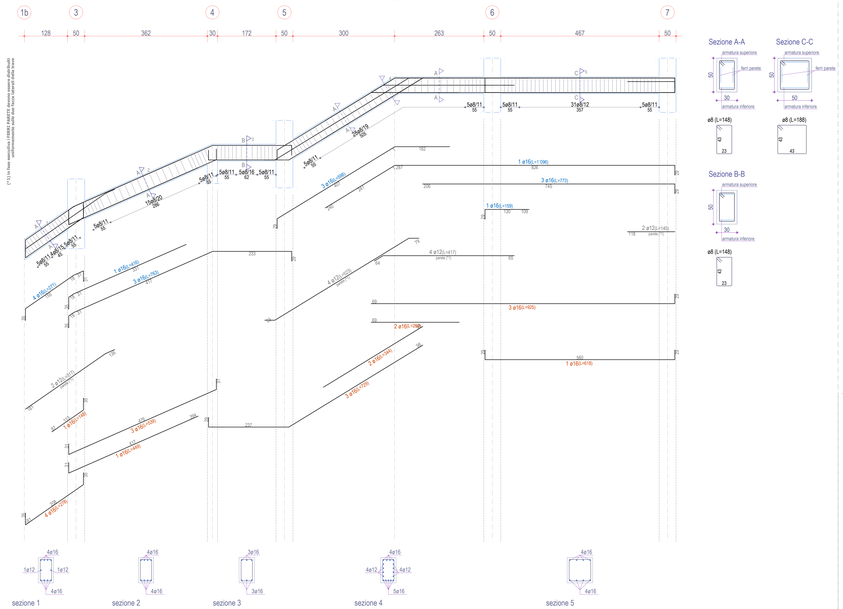
TRAVE 3b-8-9-10-4b-5b
Primo Impalcato



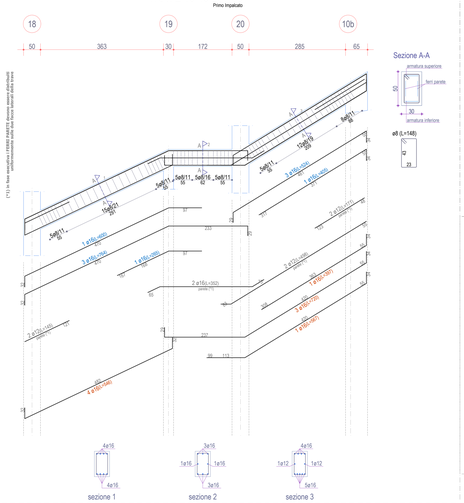
TRAVE 9b-13-14-15-7b-8b
Primo Impalcato



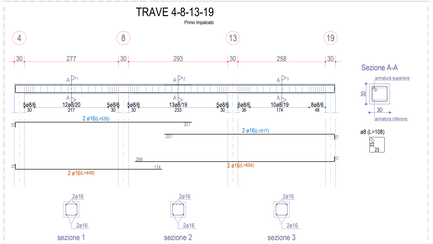
TRAVE 1b-3-4-5-2b-6-7
Primo Impalcato



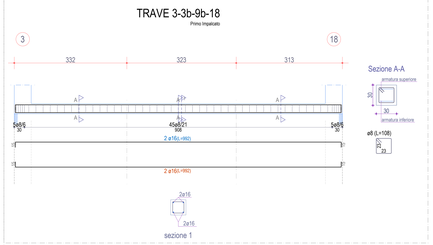
TRAVE 18-19-20-10b
Primo Impalcato



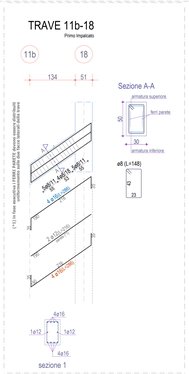
TRAVE 4-8-13-19
Primo Impalcato



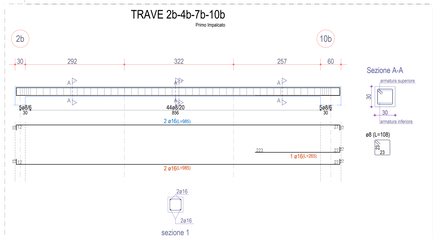
TRAVE 3-3b-9b-18
Primo Impalcato



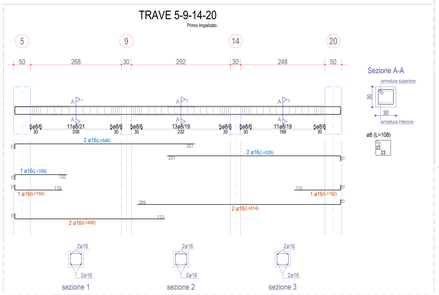
TRAVE 11b-18
Primo Impalcato



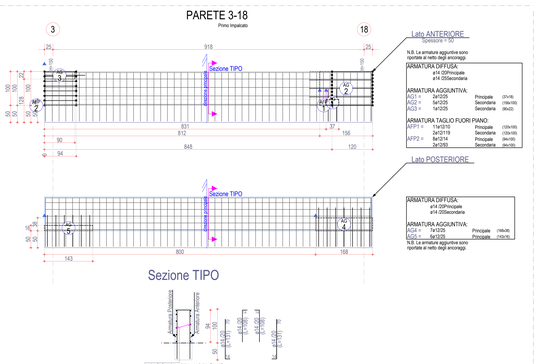
TRAVE 2b-4b-7b-10b
Primo Impalcato



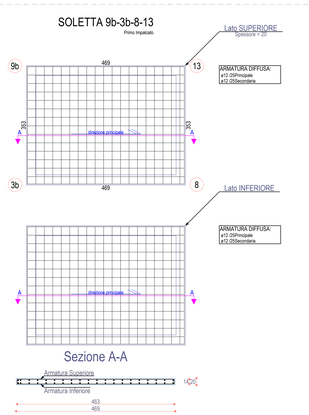
TRAVE 5-9-14-20
Primo Impalcato



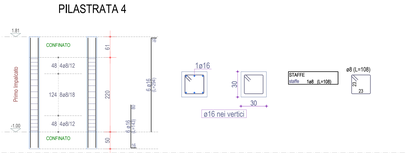
PARETE 3-18
Primo Impalcato



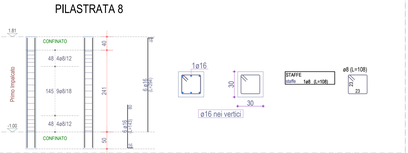
SOLETTA 9b-3b-8-13
Primo Impalcato



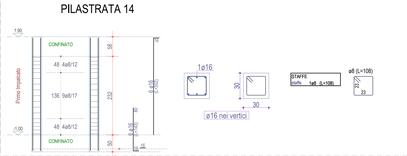
PILASTRATA 4



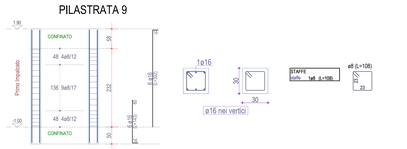
PILASTRATA 8



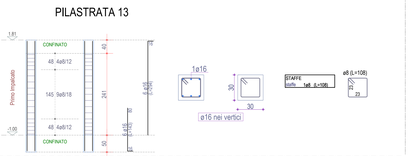
PILASTRATA 14



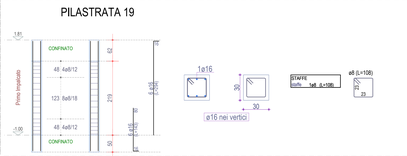
PILASTRATA 9



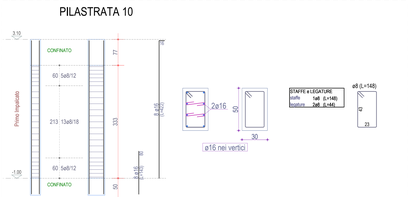
PILASTRATA 13



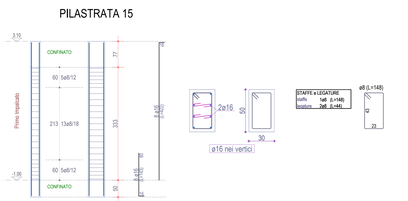
PILASTRATA 19



PILASTRATA 10



PILASTRATA 15



Elaborato	scala
Carpenteria Gradonate e Scala	1/50
Distinta Armature Travi Scala	1/50
Distinta Armature Setti e Solette	1/50
Pilastrate Scala	1/50

MINISTERO DELL'ISTRUZIONE E DEL MERITO
Unità di missione per il Piano nazionale di ripresa e resilienza

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA
Missione 2 - Rivoluzione verde e transizione ecologica Componente 3 - Edilizia scolastica e riqualificazione degli edifici
Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici"

PROGETTO VINCITORE AREA 102
Concorso di Progettazione in due gradi ai sensi degli articoli 152 e seguenti del decreto legislativo 18 aprile 2016, n. 50, e dell'art 24 del decreto-legge 6 novembre 2021, n. 152, convertito, con modificazioni, dalla legge 29 dicembre 2021, n. 233 per la presentazione di proposte progettuali per la realizzazione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici, da finanziare nell'ambito del PNRR, Missione 2 - Rivoluzione verde e transizione ecologica - Componente 3 - Edilizia scolastica e riqualificazione degli edifici - Investimento 1.1: "Costruzione di nuove scuole mediante sostituzione di edifici" finanziato dall'Unione europea – Next Generation EU

CITTA' DI NETTUNO
CITTA' METROPOLITANA DI ROMA CAPITALE

PROGETTO ESECUTIVO
Progetto di Fattibilità Tecnica ed Economica redatto ai sensi del art. 23 del D.Lgs. 50/2016 (ELENCO - ID2426)

Costruzione di nuovo edificio scolastico mediante sostituzione edilizia Scuola Secondaria di 1°Grado "De Franceschi " di Via Romana CUP: G71B22000450006

RESPONSABILE UNICO DEL PROCEDIMENTO E.Q. Geom. Marco D'AMBRA — DIRIGENTE SETTORE LL.PP Arch. Vito Rosio PANETTA

COMMISSIONE STRAORDINARIA Dr. Antonio REPPUCCI - prefetto a r. Dr.ssa Tania GIALLONGO - viceprefetto Dr. Gerardo INFANTINO - dirigente di II fascia



GRUPPO DI PROGETTAZIONE
R.T.P. (Rep.n. 4187/tipo n.169)
Architetto Giuseppe D'ALBENZIO
Architetto Silvio AMMIRATI
Architetto Amelia FORMISANO
Ingegnere Antonio DURANTE
Ingegnere Gianchimo MADDALONI
Ingegnere Amelio CARILLO
Geologo Giuseppe TROISI

CONSULENTI: Architetto Carmina LANZETTA
COLLABORATORE: Architetto Laura ROMANO

NOME DELLA TAVOLA	N. ELABORATO - CODICE - FILE
Carpenteria Gradonata e Scala - Distinta Armatura Travi Setti e Solette - Pilastrate Scala: Corpo 3	PE.ST.35

DATA	REV.	REV.01	REV.02	SCALA
PARTE GENERALE	ARCHITETTURA	STRUTTURE	IMPIANTI	SICUREZZA