REPUBBLICA ITALIANA | REGIONE CALABRIA | COMUNE DI CICALA

COMUNE DI CICALA

PROVINCIA DI CATANZARO

INTERVENTO DI DEMOLIZIONE E RICOSTRUZIONE GUARDIA MEDICA COMUNE DI CICALA

MANIFESTAZIONE DI INTERESSE PER LA CONCESSIONE DI CONTRIBUTI FINALIZZATI ALLA ESECUZIONE DI INTERVENTI STRUTTURALI DI RAFFORZAMENTO LOCALE O DI MIGLIORAMENTO SISMICO O, EVENTUALMENTE, DI DEMOLIZIONE E RICOSTRUZIONE DEGLI EDIFICI DI INTERESSE STRATEGICO E DELLE OPERE INFRASTRUTTURALI
(OCDPC 171 del 19.06.2014 - art. 2 Comma 1 punto b)

PROGETTO ESECUTIVO

TAV. 2	TITOLO TABULATI DI CALCOLO	SCALA : -

IL SINDACO	PROGETTISTA	DATA :
Geom. Alessandro FALVO	Ing. Tommaso TALARICO Ing. Giuseppe VITELLI	Novembre 2016

INFORMAZIONI GENERALI

Edificio	Cemento Armato
Costruzione	Nuova
Comune	Cicala
Provincia	Provincia di Catanzaro
Oggetto	INTERVENTO DI DEMOLIZIONE E RISCOSTRUZIONE GUARDIA MEDICA COMUNE DI CICALA
Normativa di riferimento	D.M. 14/01/2008
Analisi sismica	Dinamica Orizzontale e Verticale

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

Caratteristiche calcestruzzo armato

N_{id}	γ_k	$\alpha_{T,i}$	E	G	C_{Erid}	Stz	R_{ck}	R_{cm}	$\%R_{ck}$	γ_c	f_{cd}	f_{ctd}	f_{cfm}	N	n Ac
	[N/m³]	[1/°C]	[N/mm²]	[N/mm²]	[%]		[N/mm²]	[N/mm²]			[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]		
Cls C25/30_B450C - (C25/30)															
001	25.000	0,000010	31.447	13.103	60	P	30,00	-	0,85	1,50	14,11	1,19	3,07	15	002

LEGENDA:

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

MATERIALI ACCIAIO

Caratteristiche acciaio

N_{id}	γ_k	$\alpha_{T,i}$	E	G	Stz	$f_{yk,1}$/ $f_{yk,2}$	$f_{tk,1}$/ $f_{tk,2}$	$f_{yd,1}$/ $f_{yd,2}$	f_{td}	γ_s	γ_{M1}	γ_{M2}	$\gamma_{M3,SLV}$	$\gamma_{M3,SLE}$	γ_{M7} NCnt	γ_{M7} Cnt
	[N/m³]	[1/°C]	[N/mm²]	[N/mm²]		[N/mm²]		[N/mm²]	[N/mm²]							
Acciaio B450C - (B450C)																
002	78.500	0,000010	210.000	80.769	-	450,00 / -	-	391,30 / -	-	1,15	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ_k Peso specifico.
$\alpha_{T,i}$ Coefficiente di dilatazione termica.
E Modulo elastico normale.
G Modulo elastico tangenziale.
Stz Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
$f_{tk,1}$ Resistenza caratteristica a Rottura (per profili ≤ 40 mm).
$f_{tk,2}$ Resistenza caratteristica a Rottura (per profili 40 mm < t ≤ 80 mm).
f_{td} Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni).
γ_s Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale.
γ_{M1} Coefficiente parziale di sicurezza per instabilità.
γ_{M2} Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite.
$\gamma_{M3,SLV}$ Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni).
$\gamma_{M3,SLE}$ Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLE (Bulloni).
γ_{M7} Coefficiente parziale di sicurezza precarico di bulloni ad alta resistenza (Bulloni - NCnt = con serraggio NON controllato; Cnt = con serraggio controllato). [-] = parametro NON significativo per il materiale.
$f_{yk,2}$ Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).
$f_{yd,1}$ Resistenza di calcolo (per profili con t ≤ 40 mm).
$f_{yd,2}$ Resistenza di calcolo (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).
NOTE [-] = Parametro non significativo per il materiale.

TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI

Tensioni ammissibili allo SLE dei vari materiali

Materiale	SL	Tensione di verifica	$\sigma_{d,amm}$
			[N/mm²]
Cls C25/30_B450C	Caratteristica(RARA)	Compressione Calcestruzzo	14,94
	Quasi permanente	Compressione Calcestruzzo	11,21
Acciaio B450C	Caratteristica(RARA)	Trazione Acciaio	360,00

LEGENDA:

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

TERRENI

Terreni

N_{TRN}	γ_T	K			ϕ	c_u	c'	E_d	E_{cu}	A_{S-B}
		K_X	K_Y	K_Z						
	[N/m³]	[N/cm³]	[N/cm³]	[N/cm³]	[°]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	
Scisti filladici										
T001	20.000	60	60	300	27	0,630	0,000	22	1	0,000

LEGENDA:

N_{TRN} Numero identificativo del terreno.
γ_T Peso specifico del terreno.
K Valori della costante di sottofondo del terreno nelle direzioni degli assi del riferimento globale X (K_X), Y (K_Y), e Z (K_Z).
ϕ Angolo di attrito del terreno.
c_u Coesione non drenata.
c' Coesione efficace.
E_d Modulo edometrico.
E_{cu} Modulo elastico in condizione non drenate.
A_{S-B} Parametro "A" di Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali.

ANALISI CARICHI

Analisi carichi

N_{id}	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Peso Proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico Neve
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	
										[N/m²]
001	S	Doppia fodera 30cm (12+8)	Carico Permanente	Fodera esterna (12 cm) e fodera interna (8 cm)	1.600	Intonaco interno, intonaco esterno, isolante poliuretano espanso	740		0	0
002	S	Platea	Abitazioni	**vedi le relative tabelle dei carichi*	-	Sottofondo e pavimento di tipo industriale in calcestruzzo	2.000	Rimesse e parcheggi per il transito di automezzi di peso a pieno carico fino a 30 kN (Cat. F – Tab. 3.1.II - DM 14.01.2008)	2.500	0
003	S	LatCem Cop.non acc. H20	Coperture	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 20 cm (16+4)	2.800	Manto di copertura, impermeabilizzazione e intonaco inferiore	1.360	Coperture e sottotetti accessibili per sola manutenzione (Cat. H1 – Tab. 3.1.II - DM 14.01.2008)	500	1.600
004	S	LatCem Ospedali, Bar, Banche H25	Locali Pubblici	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 25 cm (20+5)	3.530	Pavimentazione e sottofondo, incidenza dei tramezzi e intonaco inferiore	2.360	Ospedali, ristoranti, caffè, banche (Cat. C1 – Tab. 3.1.II - DM 14.01.2008)	3.000	0
005	S	LatCem Balcone H20	Abitazioni	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 20 cm (16+4)	2.800	Pavimento, sottofondo e intonaco inferiore	1.360	Balconi, ballatoi e scale comuni (Cat. C2 – Tab. 3.1.II - DM 14.01.2008)	4.000	0

LEGENDA:

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

TIPOLOGIE DI CARICO

Tipologie di carico

N_{id}	Descrizione	F+E	+/- F	CDC	ψ_0	ψ_1	ψ_2
0001	Carico Permanente	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0002	Permanenti NON Strutturali	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0003	Abitazioni	SI	NO	Media	0,70	0,50	0,30
0004	Locali Pubblici	SI	NO	Media	0,70	0,70	0,60
0005	Coperture	SI	NO	Media	0,00	0,00	0,00
0006	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	SI	NO	Breve	0,50	0,20	0,00
0007	Spinta Terreno (statica)	NO	NO	Lunga	1,00	1,00	1,00
0008	Spinta Terreno (sisma)	SI	NO	Istantanea	0,00	0,00	0,00
0009	Sisma X	NO	NO	Media	1,00	1,00	1,00
0010	Sisma Y	NO	NO	Media	1,00	1,00	1,00
0011	Sisma Z	NO	NO	Media	1,00	1,00	1,00
0012	Sisma Ecc.X	NO	NO	Media	1,00	1,00	1,00
0013	Sisma Ecc.Y	NO	NO	Media	1,00	1,00	1,00

LEGENDA:

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

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

Dati generali analisi sismica

Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	Ir_{Tmp}	C.S.T.	RP	RH	ξ
[°]											
0	30	B	ca	X	[T +C]	S	N	B	SI	NO	5

Dati generali analisi sismica

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

LEGENDA:

Ang Direzione di una componente dell'azione sismica rispetto all'asse X (sistema di riferimento globale); la seconda componente dell'azione sismica e' assunta con direzione ruotata di 90 gradi rispetto alla prima.
NV Nel caso di analisi dinamica, indica il numero di modi di vibrazione considerati.
CD Classe di duttilità: [A] = Alta - [B] = Bassa - [ND] = Non Dissipativa - [-] = Nessuna.
MP Tipo di struttura sismo-resistente prevalente: [ca] = calcestruzzo armato - [caOld] = calcestruzzo armato esistente - [muOld] = muratura esistente - [muNew] = muratura nuova - [muArm] = muratura armata - [ac] = acciaio.
Dir Direzione del sisma.
TS Tipologia della struttura:
Cemento armato: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [P] = Pareti accoppiate o miste equivalenti a pareti- [2P NC] = Due pareti per direzione non accoppiate - [P NC] = Pareti non accoppiate - [DT] = Deformabili torsionalmente - [PI] = Pendolo inverso - [PM] = Pendolo inverso intelaiate monopiano;
Muratura: [P] = un solo piano - [PP] = più di un piano;
Acciaio: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [CT] = controventi concentrici diagonale tesa - [CV] = controventi concentrici a V - [M] = mensola o pendolo inverso - [TT] = telaio con tamponature.
EcA Eccentricita' accidentale: [S] = considerata come condizione di carico statica aggiuntiva - [N] = Considerata come incremento delle sollecitazioni.
Ir_{Tmp} Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.
C.S.T. Categoria di sottosuolo: [A] = Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi - [B] = Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti - [C] = Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti - [E] = Terreni dei sottosuoli di tipo C o D per spessore non superiore a 20 m - [S1] = Depositi di terreni caratterizzati da valori di $V_{s,30}$ inferiori a 100 m/s (ovvero 10 < $c_{u,30}$ < 20 kPa), che includono uno strato di almeno 8 m di terreni a grana fina di bassa consistenza, oppure che includono almeno 3 m di torba o di argille altamente organiche - [S2] = Depositi di terreni suscettibili di liquefazione, di argille sensitive o qualsiasi altra categoria di sottosuolo non classificabile nei tipi precedenti.
RP Regolarita' in pianta: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
RH Regolarita' in altezza: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
ξ Coefficiente viscoso equivalente.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.

DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI STRUTTURA

Fattori di struttura

Dir. X				Dir. Y				Dir. Z
q	q_0	α_u/α_1	K_w	q	q_0	α_u/α_1	K_w	q
3,120	3,00	1,30	-	3,120	3,00	1,30	-	1,500

LEGENDA:

q Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di struttura).
q_0 Valore di base.
α_u/α_1 Rapporto di sovraresistenza.
K_w Fattore di riduzione di q_0.

Stato Limite	T_r	a_g/g	Amplif. Stratigrafica		F_0	T^*_C	T_B	T_C	T_D
			S_S	C_C					
	[t]					[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	60	0,1039	1,200	1,390	2,285	0,310	0,144	0,431	2,015
SLD	101	0,1353	1,200	1,382	2,314	0,320	0,147	0,442	2,141
SLV	949	0,3580	1,045	1,326	2,478	0,393	0,174	0,521	3,032
SLC	1950	0,4673	1,000	1,302	2,508	0,431	0,187	0,561	3,469

LEGENDA:

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

Cl Ed	V_N	V_R	Lat.	Long.	Q_q	CTop	CATop
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
4	50	100	39.0208	16.4881	822	T3	1,20

LEGENDA:

Cl Ed Classe dell'edificio.
Lat. Latitudine geografica del sito.
Long. Longitudine geografica del sito.
Q_q Altitudine geografica del sito.
CTop Categoria topografica (Vedi NOTE).
CATop Coefficiente di amplificazione topografica.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.
Categoria topografica.
T1: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i <= 15°.
T2: Pendii con inclinazione media i > 15°.
T3: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media 15° <= i <= 30°.
T4: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media i > 30°.

PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA

Dir	M_{Str}	M_{SLU}	$M_{Ecc,SLU}$	M_{SLD}	$M_{Ecc,SLD}$	$\%T.M_{Ecc}$	$\Sigma V_{Ed,SLU}$
	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[%]	[N]
X	505.794	82.653	82.653	82.653	82.653	100,00	289.149
Y	505.794	82.653	82.654	82.653	82.654	100,00	289.149
Z	505.794	82.653	82.654	82.653	82.654	100,00	390.227

LEGENDA:

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

LIVELLI O PIANI

Livelli o piani

Id_{Lv}	Descrizione	Z_{Lv}	H_{Lv}	$Q_{ex,lv}$	PR	Rd_{Tmp}	Massa del piano			$Crd_{G,s}$		$Crd_{G,SLU}$		$Crd_{G,SLD}$		$Crd_{R,SLU}$	
							$M_{L,St}$	$M_{L,SLU}$	$M_{L,SLD}$	X	Y	X	Y	X	Y	X	Y
		[m]	[m]	[m]			[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]
01	Copertura	3,90	4,60	8,50	NO	NO	108.431	82.654	82.654	15,58	13,48	15,62	13,43	15,62	13,43	16,50	14,05
02	Piano Terra	0,00	3,90	3,90	NO	NO	209.407	195.995	195.995	15,62	12,99	15,62	12,97	15,62	12,97	14,22	9,70
03	Fondazione	0,00		0,00	NO	NO	187.949	166.992	166.992	15,56	13,06	15,56	13,02	15,56	13,02	0,00	0,00

LEGENDA:

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

EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE

Edificio - Verifiche di ripartizione delle forze sismiche

Dir	$V_{T,tot}$	$V_{T,Pil}$	$\%_{T,Pil}$	$V_{T,Set}$	$\%_{T,Set}$	$V_{T,atr}$	$\%_{T,atr}$
	[N]	[N]	[%]	[N]	[%]	[N]	[%]
X	288.848	288.848	100,0	0	0,0	0	0,0
Y	288.581	288.581	100,0	0	0,0	0	0,0

LEGENDA:

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

NODI (CA) - VERIFICA GERARCHIA DELLE RESISTENZE (Elevazione)

Nodi (CA) - Verifica Gerarchia delle Resistenze

Id_{Beam}			M_R Positivo	M_R Negativo
Nodo 00007 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00				
Tot MrT(+) = 88.025 Nm	**Tot MrP(+) = 182.292 Nm**	**SvrP. (+) = 2,071**		
Tot MrT(-) = 146.736 Nm	**Tot MrP(-) = 182.292 Nm**	**SvrP. (-) = 1,242**		
Trave: Trave 2-9 - Piano Terra			88.025	146.736
Pilastro: Pilastro 9 - Copertura			85.412	85.412
Pilastro: Pilastro 9 - Piano Terra			96.880	96.880
Nodo 00007 - Dir. X: -1.00, Y: 0.00, Z: 0.00				
Tot MrT(+) = 167.321 Nm	**Tot MrP(+) = 317.583 Nm**	**SvrP. (+) = 1,898**		
Tot MrT(-) = 167.321 Nm	**Tot MrP(-) = 317.583 Nm**	**SvrP. (-) = 1,898**		
Trave: Trave 9-10 - Piano Terra			83.928	83.928
Trave: Trave 8-9 - Piano Terra			83.428	83.428
Pilastro: Pilastro 9 - Copertura			151.208	151.208
Pilastro: Pilastro 9 - Piano Terra			166.375	166.375
Nodo 00008 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00				
Tot MrT(+) = 88.055 Nm	**Tot MrP(+) = 182.875 Nm**	**SvrP. (+) = 2,077**		
Tot MrT(-) = 129.065 Nm	**Tot MrP(-) = 182.875 Nm**	**SvrP. (-) = 1,417**		
Trave: Trave 3-10 - Piano Terra			88.055	129.065
Pilastro: Pilastro 10 - Copertura			86.482	86.482
Pilastro: Pilastro 10 - Piano Terra			96.393	96.393

Nodi (CA) - Verifica Gerarchia delle Resistenze

Id_{Beam}			M_R Positivo	M_R Negativo
Nodo 00008 - Dir. X: -1.00, Y: 0.00, Z: 0.00				
Tot MrT(+) = 168.278 Nm	**Tot MrP(+) = 318.631 Nm**	**SvrP. (+) = 1,893**		
Tot MrT(-) = 168.278 Nm	**Tot MrP(-) = 318.631 Nm**	**SvrP. (-) = 1,893**		
Trave: Trave 9-10 - Piano Terra			83.975	83.975
Trave: Trave 10-11 - Piano Terra			84.303	84.303
Pilastro: Pilastro 10 - Copertura			152.871	152.871
Pilastro: Pilastro 10 - Piano Terra			165.760	165.760
Nodo 00009 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00				
Tot MrT(+) = 95.923 Nm	**Tot MrP(+) = 182.695 Nm**	**SvrP. (+) = 1,905**		
Tot MrT(-) = 146.009 Nm	**Tot MrP(-) = 182.695 Nm**	**SvrP. (-) = 1,251**		
Trave: Trave 4-11 - Piano Terra			95.923	146.009
Pilastro: Pilastro 11 - Copertura			85.767	85.767
Pilastro: Pilastro 11 - Piano Terra			96.928	96.928
Nodo 00009 - Dir. X: -1.00, Y: 0.00, Z: 0.00				
Tot MrT(+) = 167.858 Nm	**Tot MrP(+) = 318.215 Nm**	**SvrP. (+) = 1,896**		
Tot MrT(-) = 167.858 Nm	**Tot MrP(-) = 318.215 Nm**	**SvrP. (-) = 1,896**		
Trave: Trave 11-12 - Piano Terra			83.551	83.551
Trave: Trave 10-11 - Piano Terra			84.307	84.307
Pilastro: Pilastro 11 - Copertura			151.783	151.783
Pilastro: Pilastro 11 - Piano Terra			166.432	166.432
Nodo 00019 - Dir. X: 0.00, Y: 1.00, Z: 0.00				
Tot MrT(+) = 82.276 Nm	**Tot MrP(+) = 177.781 Nm**	**SvrP. (+) = 2,161**		
Tot MrT(-) = 82.276 Nm	**Tot MrP(-) = 177.781 Nm**	**SvrP. (-) = 2,161**		
Trave: Trave 6-12 - Piano Terra			82.276	82.276
Pilastro: Pilastro 12 - Copertura			84.254	84.254
Pilastro: Pilastro 12 - Piano Terra			93.527	93.527
Nodo 00019 - Dir. X: -1.00, Y: 0.00, Z: 0.00				
Tot MrT(+) = 166.914 Nm	**Tot MrP(+) = 311.488 Nm**	**SvrP. (+) = 1,866**		
Tot MrT(-) = 166.914 Nm	**Tot MrP(-) = 311.488 Nm**	**SvrP. (-) = 1,866**		
Trave: Trave 11-12 - Piano Terra			83.627	83.627
Trave: Trave 12-13 - Piano Terra			83.357	83.357
Pilastro: Pilastro 12 - Copertura			149.396	149.396
Pilastro: Pilastro 12 - Piano Terra			162.092	162.092

LEGENDA:

Id_{Beam} Identificativo del beam nel progetto.
M_R Momento resistente del beam nelle direzioni positiva (+) e (-) negativa.
Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione lungo la quale è stata effettuata la verifica.
$\Sigma M_{R,tr}$ Somma dei momenti resistenti delle travi nelle direzioni positiva (+) e negativa (-).
$\Sigma M_{R,pil}$ Somma dei momenti resistenti dei pilastri nelle direzioni positiva (+) e negativa (-).
γ_{Rd} Sovraresistenza dei pilastri rispetto alle travi.

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
Copertura							**Travata: Trave 1-2-3-4-5**					
Trave 1-2	0%	-11.520	26.515	-11.520	20.811	5,09	5,09	3,23	0,09	4,11	0,09	NO
	12,5%	-11.520	26.515	-11.520	20.811	5,09	5,09	3,23	0,09	4,11	0,09	NO
	25%	-11.520	18.691	-11.520	17.701	5,09	5,09	4,58	0,09	4,84	0,09	NO
	37,5%	-11.520	10.937	-11.520	13.789	5,09	5,09	7,83	0,09	6,21	0,09	NO
	50%	-11.520	3.795	-2.636	9.983	5,09	5,09	22,55	0,09	8,77	0,09	NO
	62,5%	-11.520	8.833	-11.520	14.577	5,09	5,09	9,69	0,09	5,87	0,09	NO
	75%	-2.636	15.887	-2.636	19.189	5,09	5,09	5,51	0,09	4,56	0,09	NO
	87,5%	-2.636	23.056	-2.636	22.954	5,09	5,09	3,80	0,09	3,81	0,09	NO
	100%	-2.636	23.056	-2.636	22.954	5,09	5,09	3,80	0,09	3,81	0,09	NO
Trave 2-3	0%	-3.434	31.996	-3.434	23.964	5,09	5,09	2,73	0,09	3,64	0,09	NO
	12,5%	-3.434	31.996	-3.434	23.964	5,09	5,09	2,73	0,09	3,64	0,09	NO
	25%	-3.434	26.802	-3.434	20.942	5,09	5,09	3,26	0,09	4,17	0,09	NO
	37,5%	-3.434	18.533	-3.434	15.673	5,09	5,09	4,71	0,09	5,57	0,09	NO
	50%	-3.434	10.614	-3.434	10.048	5,09	5,09	8,23	0,09	8,69	0,09	NO
	62,5%	1.913	14.811	1.913	16.455	5,09	5,09	5,97	0,09	5,38	0,09	NO
	75%	-3.434	21.817	-3.434	22.337	5,09	5,09	4,00	0,09	3,91	0,09	NO
	87,5%	-3.434	26.440	-3.434	25.928	5,09	5,09	3,30	0,09	3,37	0,09	NO
	100%	-3.434	26.440	-3.434	25.928	5,09	5,09	3,30	0,09	3,37	0,09	NO
Trave 3-4	0%	1.524	30.566	1.524	24.486	5,09	5,09	2,89	0,09	3,61	0,09	NO
	12,5%	1.524	30.566	1.524	24.486	5,09	5,09	2,89	0,09	3,61	0,09	NO
	25%	1.524	25.286	1.524	21.236	5,09	5,09	3,50	0,09	4,16	0,09	NO
	37,5%	1.524	16.824	1.524	15.562	5,09	5,09	5,25	0,09	5,68	0,09	NO
	50%	1.798	9.189	1.798	12.053	5,09	5,09	9,63	0,09	7,34	0,09	NO
	62,5%	1.798	16.565	1.798	18.815	5,09	5,09	5,34	0,09	4,70	0,09	NO
	75%	1.798	24.297	1.798	25.221	5,09	5,09	3,64	0,09	3,51	0,09	NO
	87,5%	1.798	29.132	1.798	28.914	5,09	5,09	3,04	0,09	3,06	0,09	NO
	100%	1.798	29.132	1.798	28.914	5,09	5,09	3,04	0,09	3,06	0,09	NO
Trave 4-5	0%	-26.463	29.185	-26.463	26.651	5,09	5,09	2,82	0,08	3,09	0,08	NO
	12,5%	-26.463	29.185	-26.463	26.651	5,09	5,09	2,82	0,08	3,09	0,08	NO
	25%	-26.463	20.602	-26.463	21.532	5,09	5,09	4,00	0,08	3,83	0,08	NO
	37,5%	-26.463	11.652	-26.463	15.316	5,09	5,09	7,07	0,08	5,38	0,08	NO
	50%	-24.852	8.379	-26.423	13.014	5,09	5,09	9,87	0,08	6,33	0,08	NO
	62,5%	-24.852	17.010	-24.852	19.598	5,09	5,09	4,86	0,08	4,22	0,08	NO
	75%	-24.852	26.217	-24.852	25.557	5,09	5,09	3,16	0,08	3,24	0,08	NO
	87,5%	-24.852	35.031	-24.852	30.445	5,09	5,09	2,36	0,08	2,72	0,08	NO
	100%	-24.852	35.031	-24.852	30.445	5,09	5,09	2,36	0,08	2,72	0,08	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
Copertura							**Travata: Trave 6-7**					
Trave 6-7	0%	-28.325	24.652	-28.325	34.058	5,09	5,09	3,33	0,08	2,41	0,08	NO
	12,5%	-28.325	24.652	-28.325	34.058	5,09	5,09	3,33	0,08	2,41	0,08	NO
	25%	-28.325	22.088	-28.325	31.108	5,09	5,09	3,71	0,08	2,64	0,08	NO
	37,5%	-28.325	14.790	-28.325	22.336	5,09	5,09	5,54	0,08	3,67	0,08	NO
	50%	-26.353	18.387	-26.353	13.809	5,09	5,09	4,48	0,08	5,97	0,08	NO
	62,5%	-26.353	28.498	-26.353	19.768	5,09	5,09	2,89	0,08	4,17	0,08	NO
	75%	-26.353	38.863	-26.353	25.475	5,09	5,09	2,12	0,08	3,23	0,08	NO
	87,5%	-26.353	42.475	-26.353	27.377	5,09	5,09	1,94	0,08	3,01	0,08	NO
	100%	-26.353	42.475	-26.353	27.377	5,09	5,09	1,94	0,08	3,01	0,08	NO
Copertura							**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13**					
Trave 8-9	0%	-6.681	37.935	-6.681	22.049	5,09	5,09	2,28	0,09	3,93	0,09	NO
	12,5%	-6.681	37.935	-6.681	22.049	5,09	5,09	2,28	0,09	3,93	0,09	NO
	25%	-6.681	26.258	-6.681	19.210	5,09	5,09	3,30	0,09	4,51	0,09	NO
	37,5%	-6.681	14.719	-6.681	15.259	5,09	5,09	5,89	0,09	5,68	0,09	NO
	50%	-6.681	4.150	-4.314	15.190	5,09	5,09	20,88	0,09	5,74	0,09	NO
	62,5%	-4.314	11.142	-4.314	22.792	5,09	5,09	7,82	0,09	3,82	0,09	NO
	75%	-4.314	19.986	-4.314	29.438	5,09	5,09	4,36	0,09	2,96	0,09	NO
	87,5%	-4.314	29.139	-4.314	34.801	5,09	5,09	2,99	0,09	2,50	0,09	NO
	100%	-4.314	29.139	-4.314	34.801	5,09	5,09	2,99	0,09	2,50	0,09	NO
Trave 9-10	0%	-3.193	32.291	-3.193	32.471	5,09	5,09	2,71	0,09	2,69	0,09	NO
	12,5%	-3.193	32.291	-3.193	32.471	5,09	5,09	2,71	0,09	2,69	0,09	NO
	25%	-3.193	26.533	-3.193	28.467	5,09	5,09	3,29	0,09	3,07	0,09	NO
	37,5%	-3.193	17.488	-3.193	21.420	5,09	5,09	5,00	0,09	4,08	0,09	NO
	50%	-2.617	10.295	-3.193	13.819	5,09	5,09	8,50	0,09	6,32	0,09	NO
	62,5%	-2.617	19.997	-2.617	18.125	5,09	5,09	4,38	0,09	4,83	0,09	NO
	75%	-2.617	30.257	-2.617	23.957	5,09	5,09	2,89	0,09	3,65	0,09	NO
	87,5%	-2.617	36.751	-2.617	27.225	5,09	5,09	2,38	0,09	3,21	0,09	NO
	100%	-2.617	36.751	-2.617	27.225	5,09	5,09	2,38	0,09	3,21	0,09	NO
Trave 10-11	0%	1.309	37.234	1.309	27.024	5,09	5,09	2,37	0,09	3,27	0,09	NO
	12,5%	1.309	37.234	1.309	27.024	5,09	5,09	2,37	0,09	3,27	0,09	NO
	25%	1.309	30.731	1.309	23.719	5,09	5,09	2,88	0,09	3,73	0,09	NO
	37,5%	1.309	20.396	1.309	17.796	5,09	5,09	4,33	0,09	4,96	0,09	NO
	50%	1.309	10.612	1.340	13.791	5,09	5,09	8,33	0,09	6,41	0,09	NO
	62,5%	1.340	18.254	1.340	21.480	5,09	5,09	4,84	0,09	4,11	0,09	NO
	75%	1.340	27.380	1.340	28.612	5,09	5,09	3,23	0,09	3,09	0,09	NO
	87,5%	1.340	33.149	1.340	32.651	5,09	5,09	2,67	0,09	2,71	0,09	NO
	100%	1.340	33.149	1.340	32.651	5,09	5,09	2,67	0,09	2,71	0,09	NO
Trave 11-12	0%	-1.122	31.447	-1.122	31.555	5,09	5,09	2,79	0,09	2,78	0,09	NO
	12,5%	-1.122	31.447	-1.122	31.555	5,09	5,09	2,79	0,09	2,78	0,09	NO
	25%	-1.122	21.736	-1.122	26.506	5,09	5,09	4,04	0,09	3,31	0,09	NO
	37,5%	-1.122	12.314	-1.122	20.200	5,09	5,09	7,13	0,09	4,35	0,09	NO
	50%	1.356	5.692	-1.122	12.936	5,09	5,09	15,52	0,09	6,79	0,09	NO
	62,5%	-863	15.903	-863	16.433	5,09	5,09	5,53	0,09	5,35	0,09	NO
	75%	-863	27.112	-863	20.952	5,09	5,09	3,24	0,09	4,19	0,09	NO
	87,5%	-863	38.360	-863	24.462	5,09	5,09	2,29	0,09	3,59	0,09	NO
	100%	-863	38.360	-863	24.462	5,09	5,09	2,29	0,09	3,59	0,09	NO
Trave 12-13	0%	-13.708	33.906	-13.708	33.618	5,09	5,09	2,51	0,09	2,53	0,09	NO
	12,5%	-13.708	33.906	-13.708	33.618	5,09	5,09	2,51	0,09	2,53	0,09	NO
	25%	-13.708	30.238	-13.708	30.464	5,09	5,09	2,82	0,09	2,79	0,09	NO
	37,5%	-13.708	21.726	-13.708	22.778	5,09	5,09	3,92	0,09	3,74	0,09	NO
	50%	-13.708	13.494	-13.708	14.816	5,09	5,09	6,31	0,09	5,75	0,09	NO
	62,5%	-13.503	21.271	-13.503	17.757	5,09	5,09	4,00	0,09	4,80	0,09	NO
	75%	-13.503	30.672	-13.503	24.554	5,09	5,09	2,78	0,09	3,47	0,09	NO
	87,5%	-13.503	34.716	-13.503	27.332	5,09	5,09	2,45	0,09	3,12	0,09	NO
	100%	-13.503	34.716	-13.503	27.332	5,09	5,09	2,45	0,09	3,12	0,09	NO
Copertura							**Travata: Trave 1-8**					
Trave 1-8	0%	-22.107	95.698	-21.623	42.364	6,03	5,09	1,04	0,09	1,97	0,08	NO
	12,5%	-21.618	71.791	-20.650	49.581	6,03	5,09	1,38	0,09	1,69	0,08	NO
	25%	-20.644	30.471	-20.160	50.067	6,03	5,09	3,26	0,09	1,67	0,08	NO
	37,5%	-	-	27.321	58.378	6,03	5,09	-	0,10	1,61	0,09	NO
	50%	-	-	28.013	60.125	6,03	5,09	-	0,10	1,56	0,09	NO
	62,5%	-8.125	4.696	28.871	58.271	6,03	5,09	21,75	0,10	1,62	0,09	NO
	75%	-7.151	39.046	-7.635	52.585	6,63	5,09	2,88	0,10	1,64	0,09	NO
	87,5%	-6.178	81.715	-7.146	51.421	6,63	5,09	1,38	0,10	1,68	0,09	NO
	100%	-5.690	106.301	-6.174	42.856	6,63	5,09	1,06	0,10	2,02	0,09	NO
Copertura							**Travata: Trave 2-9**					
Trave 2-9	0%	-157	86.238	-	-	5,09	5,09	1,02	0,09	-	0,09	NO
	12,5%	544	55.309	1.784	31.331	5,09	5,09	1,59	0,09	2,82	0,09	NO
	25%	1.866	6.931	33.227	76.914	5,09	6,63	12,77	0,09	1,57	0,11	NO
	37,5%	-	-	35.759	102.385	5,09	6,63	-	0,09	1,19	0,11	NO
	50%	-	-	36.950	106.294	5,09	6,63	-	0,09	1,15	0,11	NO
	62,5%	-	-	38.233	103.572	5,09	6,63	-	0,09	1,18	0,11	NO
	75%	9.070	6.374	40.646	80.312	5,09	6,63	14,12	0,09	1,53	0,11	NO
	87,5%	10.390	52.791	9.150	40.583	5,09	5,09	1,71	0,09	2,22	0,09	NO
	100%	11.067	82.678	10.472	11.212	5,09	5,09	1,09	0,09	8,06	0,09	NO
Copertura							**Travata: Trave 3-10**					
Trave 3-10	0%	1.734	81.876	2.312	895	5,09	5,09	1,08	0,09	98,97	0,09	NO
	12,5%	2.389	53.102	3.543	29.810	5,09	5,09	1,67	0,09	2,98	0,09	NO
	25%	3.618	7.940	33.820	72.509	5,09	6,63	11,19	0,09	1,67	0,11	NO
	37,5%	-	-	36.059	96.182	5,09	6,63	-	0,09	1,26	0,11	NO
	50%	-	-	37.216	100.041	5,09	6,63	-	0,09	1,22	0,11	NO
	62,5%	-	-	38.405	97.893	5,09	6,63	-	0,09	1,25	0,11	NO
	75%	10.266	3.304	40.641	77.369	5,09	6,63	27,33	0,09	1,58	0,11	NO
	87,5%	11.497	45.463	10.341	40.175	5,09	5,09	1,99	0,09	2,25	0,09	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	100%	12.127	72.641	11.573	14.260	5,09	5,09	1,25	0,09	6,35	0,09	NO
Copertura							**Travata: Trave 4-11**					
Trave 4-11	0%	28.035	95.448	-	-	5,56	5,09	1,07	0,10	-	0,09	NO
	12,5%	-4.718	52.348	-3.358	26.775	5,56	5,09	1,81	0,09	3,26	0,09	NO
	25%	-3.268	4.953	31.078	75.781	5,09	6,63	17,64	0,09	1,59	0,11	NO
	37,5%	-	-	33.430	102.013	5,09	6,63	-	0,09	1,19	0,11	NO
	50%	-	-	34.833	106.279	5,09	6,63	-	0,09	1,14	0,11	NO
	62,5%	-	-	36.236	103.807	5,09	6,63	-	0,09	1,17	0,11	NO
	75%	5.593	1.435	38.878	80.856	5,09	6,63	62,20	0,09	1,51	0,11	NO
	87,5%	7.031	46.268	5.684	36.181	5,09	5,09	1,94	0,09	2,47	0,09	NO
	100%	6.039	75.158	7.128	5.187	5,09	5,09	1,19	0,09	17,27	0,09	NO
Copertura							**Travata: Trave 5-6-12**					
Trave 5-6	0%	-61.315	41.764	-61.315	39.852	5,09	5,09	1,79	0,08	1,88	0,08	NO
	12,5%	-61.315	41.764	-61.315	39.852	5,09	5,09	1,79	0,08	1,88	0,08	NO
	25%	-61.315	41.764	-61.315	39.852	5,09	5,09	1,79	0,08	1,88	0,08	NO
	37,5%	-61.253	38.217	-61.253	36.277	5,09	5,09	1,96	0,08	2,06	0,08	NO
	50%	-60.107	34.924	-61.070	25.708	5,09	5,09	2,15	0,08	2,91	0,08	NO
	62,5%	-59.924	47.196	-59.924	29.464	5,09	5,09	1,59	0,08	2,55	0,08	NO
	75%	-59.862	51.484	-59.862	32.298	5,09	5,09	1,46	0,08	2,33	0,08	NO
	87,5%	-59.862	51.484	-59.862	32.298	5,09	5,09	1,46	0,08	2,33	0,08	NO
	100%	-59.862	51.484	-59.862	32.298	5,09	5,09	1,46	0,08	2,33	0,08	NO
Trave 6-12	0%	-20.449	66.798	-19.816	8.160	5,09	5,09	1,25	0,09	10,27	0,09	NO
	12,5%	-20.067	52.844	-18.799	22.090	5,09	5,09	1,58	0,09	3,80	0,09	NO
	25%	-19.049	20.704	20.981	33.177	5,09	5,09	4,06	0,09	2,79	0,09	NO
	37,5%	-	-	22.898	49.763	5,09	5,09	-	0,09	1,87	0,09	NO
	50%	-	-	24.746	53.450	5,09	5,09	-	0,09	1,75	0,09	NO
	62,5%	-	-	24.296	53.739	5,09	5,09	-	0,09	1,74	0,09	NO
	75%	-3.577	15.766	25.722	47.879	5,09	5,09	5,54	0,09	1,95	0,09	NO
	87,5%	-2.562	44.499	-3.826	35.194	5,09	5,09	1,97	0,09	2,48	0,09	NO
	100%	-2.227	57.161	-2.811	25.089	5,09	5,09	1,53	0,09	3,49	0,09	NO
Copertura							**Travata: Trave 7-13**					
Trave 7-13	0%	-53.218	51.192	-52.831	36.427	5,09	5,09	1,50	0,08	2,11	0,08	NO
	12,5%	-53.007	41.978	-53.007	36.230	5,09	5,09	1,83	0,08	2,12	0,08	NO
	25%	-52.410	18.540	-52.410	35.488	5,09	5,09	4,14	0,08	2,16	0,08	NO
	37,5%	-	-	-51.813	30.746	5,09	5,09	-	0,09	2,50	0,08	NO
	50%	-	-	-40.769	30.384	5,09	5,09	-	0,09	2,61	0,08	NO
	62,5%	-40.171	13.185	-40.171	36.637	5,09	5,09	6,02	0,08	2,17	0,08	NO
	75%	-39.572	35.109	-39.572	38.895	5,09	5,09	2,27	0,08	2,05	0,08	NO
	87,5%	-38.975	61.033	-39.362	38.735	5,09	5,09	1,31	0,08	2,05	0,08	NO
	100%	-38.766	71.121	-39.151	38.082	5,09	5,09	1,12	0,08	2,09	0,08	NO
Piano Terra							**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13**					
Trave 8-9	0%	-21.610	32.837	-21.610	16.131	5,09	5,09	2,54	0,09	5,17	0,09	NO
	12,5%	-21.610	32.837	-21.610	16.115	5,09	5,09	2,54	0,09	5,18	0,09	NO
	25%	-21.610	20.220	-21.610	16.094	5,09	5,09	4,13	0,09	5,18	0,09	NO
	37,5%	-21.610	8.608	-21.610	15.548	5,09	5,09	9,69	0,09	5,37	0,09	NO
	50%	-	-	-21.577	15.357	5,09	5,09	-	0,09	5,43	0,09	NO
	62,5%	-21.577	6.917	-21.577	19.079	5,09	5,09	12,06	0,09	4,37	0,09	NO
	75%	-21.577	17.262	-21.577	20.892	5,09	5,09	4,83	0,09	3,99	0,09	NO
	87,5%	-21.577	28.692	-21.577	20.854	5,09	5,09	2,91	0,09	4,00	0,09	NO
	100%	-21.577	28.692	-21.577	20.854	5,09	5,09	2,91	0,09	4,00	0,09	NO
Trave 9-10	0%	-19.271	29.140	-19.271	17.044	5,09	5,09	2,88	0,09	4,92	0,09	NO
	12,5%	-19.271	29.140	-19.271	17.044	5,09	5,09	2,88	0,09	4,92	0,09	NO
	25%	-19.271	23.159	-19.271	16.005	5,09	5,09	3,62	0,09	5,24	0,09	NO
	37,5%	-19.271	14.197	-19.271	13.401	5,09	5,09	5,91	0,09	6,26	0,09	NO
	50%	-19.048	6.547	-19.271	9.682	5,09	5,09	12,83	0,09	8,67	0,09	NO
	62,5%	-19.048	14.479	-19.048	13.297	5,09	5,09	5,80	0,09	6,32	0,09	NO
	75%	-19.048	23.521	-19.048	15.821	5,09	5,09	3,57	0,09	5,31	0,09	NO
	87,5%	-19.048	29.546	-19.048	16.816	5,09	5,09	2,84	0,09	4,99	0,09	NO
	100%	-19.048	29.546	-19.048	16.816	5,09	5,09	2,84	0,09	4,99	0,09	NO
Trave 10-11	0%	-17.518	30.792	-17.518	15.890	5,09	5,09	2,74	0,09	5,31	0,09	NO
	12,5%	-17.518	30.792	-17.518	15.890	5,09	5,09	2,74	0,09	5,31	0,09	NO
	25%	-17.518	24.516	-17.518	15.090	5,09	5,09	3,44	0,09	5,59	0,09	NO
	37,5%	-17.518	15.008	-17.518	12.878	5,09	5,09	5,62	0,09	6,55	0,09	NO
	50%	-17.518	6.606	-17.497	11.002	5,09	5,09	12,76	0,09	7,66	0,09	NO
	62,5%	-17.497	13.104	-17.497	15.204	5,09	5,09	6,43	0,09	5,55	0,09	NO
	75%	-17.497	21.728	-17.497	18.302	5,09	5,09	3,88	0,09	4,61	0,09	NO
	87,5%	-17.497	27.470	-17.497	19.634	5,09	5,09	3,07	0,09	4,29	0,09	NO
	100%	-17.497	27.470	-17.497	19.634	5,09	5,09	3,07	0,09	4,29	0,09	NO
Trave 11-12	0%	-21.010	27.078	-21.010	18.706	5,09	5,09	3,09	0,09	4,47	0,09	NO
	12,5%	-21.010	27.078	-21.010	18.706	5,09	5,09	3,09	0,09	4,47	0,09	NO
	25%	-21.010	16.529	-21.010	18.567	5,09	5,09	5,05	0,09	4,50	0,09	NO
	37,5%	-21.010	7.144	-21.010	16.558	5,09	5,09	11,70	0,09	5,05	0,09	NO
	50%	-19.100	2.062	-16.862	12.862	5,09	5,09	40,72	0,09	6,57	0,09	NO
	62,5%	-20.661	11.956	-20.661	11.320	5,09	5,09	6,99	0,09	7,39	0,09	NO
	75%	-20.661	23.782	-20.661	11.284	5,09	5,09	3,52	0,09	7,41	0,09	NO
	87,5%	-20.661	36.616	-20.661	11.240	5,09	5,09	2,28	0,09	7,44	0,09	NO
	100%	-20.661	36.616	-20.661	11.045	5,09	5,09	2,28	0,09	7,57	0,09	NO
Trave 12-13	0%	-21.912	33.723	-21.912	22.847	5,09	5,09	2,47	0,09	3,65	0,09	NO
	12,5%	-21.912	33.723	-21.912	22.847	5,09	5,09	2,47	0,09	3,65	0,09	NO
	25%	-21.912	29.248	-21.912	21.544	5,09	5,09	2,85	0,09	3,87	0,09	NO
	37,5%	-21.912	19.240	-21.912	17.836	5,09	5,09	4,33	0,09	4,67	0,09	NO
	50%	-21.912	10.097	-21.912	13.265	5,09	5,09	8,26	0,09	6,28	0,09	NO
	62,5%	-21.450	15.042	-21.450	18.620	5,09	5,09	5,55	0,09	4,48	0,09	NO
	75%	-21.450	24.085	-21.450	23.291	5,09	5,09	3,47	0,09	3,58	0,09	NO
	87,5%	-21.450	28.154	-21.450	25.000	5,09	5,09	2,96	0,09	3,34	0,09	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	100%	-21.450	28.154	-21.450	25.000	5,09	5,09	2,96	0,09	3,34	0,09	NO
Piano Terra							**Travata: Trave 2-9**					
Trave 2-9	0%	-6.461	162.926	-	-	10,05	5,09	1,04	0,14	-	0,08	NO
	12,5%	-6.461	92.472	-13.977	18.574	10,05	5,09	1,83	0,14	4,58	0,08	NO
	25%	-	-	1.898	84.422	10,05	8,17	-	0,12	1,66	0,10	NO
	37,5%	-	-	-1.662	122.157	5,56	8,17	-	0,09	1,14	0,11	NO
	50%	-	-	-1.662	128.400	5,56	8,17	-	0,09	1,08	0,11	NO
	62,5%	-	-	-1.662	124.864	5,56	8,17	-	0,09	1,11	0,11	NO
	75%	-	-	-1.662	91.432	8,64	8,17	-	0,11	1,52	0,10	NO
	87,5%	-2.901	76.633	-12.383	22.743	8,64	5,09	1,91	0,12	3,75	0,08	NO
	100%	-2.901	144.663	-	-	8,64	5,09	1,01	0,12	-	0,08	NO
Piano Terra							**Travata: Trave 3-10**					
Trave 3-10	0%	-6.939	143.759	-	-	8,64	5,09	1,02	0,12	-	0,08	NO
	12,5%	-6.939	80.378	-12.473	20.813	8,64	5,09	1,82	0,12	4,10	0,08	NO
	25%	-	-	2.106	79.373	8,64	8,17	-	0,11	1,77	0,10	NO
	37,5%	-	-	-2.158	112.899	5,56	8,17	-	0,09	1,23	0,11	NO
	50%	-	-	-2.158	118.512	5,56	8,17	-	0,09	1,17	0,11	NO
	62,5%	-	-	-2.158	115.330	5,56	8,17	-	0,09	1,21	0,11	NO
	75%	-3.802	66	-2.158	85.253	7,57	8,17	NS	0,10	1,63	0,10	NO
	87,5%	-2.675	66.932	-2.158	23.711	7,57	5,09	1,93	0,11	3,69	0,09	NO
	100%	-2.675	128.260	-	-	7,57	5,09	1,01	0,11	-	0,09	NO
Piano Terra							**Travata: Trave 4-11**					
Trave 4-11	0%	-9.677	163.926	-	-	10,05	5,09	1,03	0,14	-	0,08	NO
	12,5%	-9.677	92.817	-15.434	18.717	10,05	5,09	1,82	0,14	4,52	0,08	NO
	25%	-	-	-1.533	85.971	10,05	8,64	-	0,11	1,71	0,10	NO
	37,5%	-	-	-4.750	124.127	5,56	8,64	-	0,09	1,18	0,12	NO
	50%	-	-	-4.750	130.555	5,56	8,64	-	0,09	1,12	0,12	NO
	62,5%	-	-	-4.750	127.143	5,56	8,64	-	0,09	1,15	0,12	NO
	75%	-	-	-4.750	93.728	8,64	8,64	-	0,10	1,56	0,10	NO
	87,5%	-6.460	75.443	-4.750	25.074	8,64	5,56	1,94	0,12	3,78	0,09	NO
	100%	-6.460	143.907	-	-	8,64	5,56	1,01	0,12	-	0,09	NO
Piano Terra							**Travata: Trave 6-12**					
Trave 6-12	0%	-15.511	109.046	-	-	6,63	5,09	1,01	0,10	-	0,09	NO
	12,5%	-15.511	79.673	-28.315	12.992	6,63	5,09	1,39	0,10	6,31	0,08	NO
	25%	-28.315	15.987	-15.333	41.893	6,63	5,09	6,75	0,10	2,02	0,08	NO
	37,5%	-	-	-15.299	63.993	5,09	5,09	-	0,09	1,33	0,09	NO
	50%	-	-	-15.299	67.378	5,09	5,09	-	0,09	1,26	0,09	NO
	62,5%	-	-	-13.718	68.497	5,09	5,09	-	0,09	1,24	0,09	NO
	75%	-26.992	5.906	-13.718	58.124	5,09	5,09	13,93	0,08	1,46	0,09	NO
	87,5%	-26.992	45.143	-13.718	28.753	5,09	5,09	1,82	0,08	2,96	0,09	NO
	100%	-26.992	62.857	-26.992	533	5,09	5,09	1,31	0,08	NS	0,08	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.

$N_{Ed,s}$, $M_{Ed,3,s}$ Sollecitazioni di progetto per armatura superiore.

$N_{Ed,i}$, $M_{Ed,3,i}$ Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore.

$A_{s,s}$, $A_{s,i}$ Armatura a flessione superiore e inferiore.

$(X/d)_s$ Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).

$(X/d)_i$ Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).

CS_{sup}, CS_{inf} Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori e inferiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Copertura									**Travata: Trave 1-2-3-4-5**						
Trave 1-2	0%	+	61.179	4,99	305.214	349.172	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.044	6,22	305.214	349.172	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	59.622	5,12	305.214	349.172	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.521	6,04	305.214	349.172	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	58.065	3,30	305.214	191.746	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.997	3,69	305.214	191.746	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	56.508	3,39	305.214	191.746	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.474	3,59	305.214	191.746	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	54.952	3,49	305.214	191.746	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.950	3,49	305.214	191.746	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	53.474	3,59	305.214	191.746	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.509	3,39	305.214	191.746	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	51.998	3,69	305.214	191.746	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.065	3,30	305.214	191.746	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	50.521	6,04	305.214	349.172	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.622	5,12	305.214	349.172	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	49.043	6,22	305.214	349.172	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.181	4,99	305.214	349.172	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Trave 2-3	0%	+	77.442	3,94	305.214	371.208	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.186	4,48	305.214	371.208	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	76.255	4,00	305.214	371.208	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.312	4,40	305.214	371.208	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	75.066	2,45	305.214	184.264	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-70.439	2,62	305.214	184.264	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	73.879	2,49	305.214	184.264	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-71.565	2,57	305.214	184.264	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	72.692	2,53	305.214	184.264	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.691	2,53	305.214	184.264	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	71.565	2,57	305.214	184.264	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-73.879	2,49	305.214	184.264	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	70.438	2,62	305.214	184.264	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.068	2,45	305.214	184.264	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	69.312	4,40	305.214	371.208	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-76.255	4,00	305.214	371.208	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	68.185	4,48	305.214	371.208	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.443	3,94	305.214	371.208	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Trave 3-4	0%	+	78.518	3,89	305.273	371.230	412	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.282	4,41	305.273	371.230	412	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	77.333	3,95	305.273	371.230	412	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-70.406	4,34	305.273	371.230	412	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	76.147	2,42	305.273	184.286	412	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-71.530	2,58	305.273	184.286	412	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	74.962	2,46	305.273	184.286	412	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.654	2,54	305.273	184.286	412	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	73.777	2,50	305.273	184.286	412	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-73.778	2,50	305.273	184.286	412	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	72.654	2,54	305.273	184.286	412	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-74.962	2,46	305.273	184.286	412	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	71.530	2,58	305.273	184.286	412	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-76.147	2,42	305.273	184.286	412	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	70.406	4,34	305.273	371.230	412	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.332	3,95	305.273	371.230	412	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	69.283	4,41	305.273	371.230	412	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-78.516	3,89	305.273	371.230	412	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Trave 4-5	0%	+	60.105	5,08	305.352	332.704	958	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.342	6,32	305.352	332.704	958	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	58.596	5,21	305.352	332.704	958	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.773	6,13	305.352	332.704	958	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	57.086	3,28	305.352	187.303	958	0	0	0	2,50	0,0558	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.205	3,66	305.352	187.303	958	0	0	0	2,50	0,0558	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	55.577	3,37	305.352	187.303	958	0	0	0	2,50	0,0558	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.636	3,56	305.352	187.303	958	0	0	0	2,50	0,0558	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	54.068	3,46	305.352	187.303	958	0	0	0	2,50	0,0558	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.068	3,46	305.352	187.303	958	0	0	0	2,50	0,0558	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	52.636	3,56	305.352	187.303	958	0	0	0	2,50	0,0558	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.577	3,37	305.352	187.303	958	0	0	0	2,50	0,0558	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	51.205	3,66	305.352	187.303	958	0	0	0	2,50	0,0558	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.086	3,28	305.352	187.303	958	0	0	0	2,50	0,0558	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	49.773	6,13	305.352	332.704	958	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.596	5,21	305.352	332.704	958	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	48.341	6,32	305.352	332.704	958	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.106	5,08	305.352	332.704	958	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Copertura									**Travata: Trave 6-7**						
Trave 6-7	0%	+	85.346	3,58	305.214	365.398	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.559	3,94	305.214	365.398	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	84.347	3,62	305.214	365.398	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-78.506	3,89	305.214	365.398	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	83.348	3,66	305.214	365.398	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.454	3,84	305.214	365.398	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	82.347	2,67	305.214	219.997	0	0	0	0	2,50	0,0558	0,0000	0,0000	NO
		-	-80.402	2,74	305.214	219.997	0	0	0	0	2,50	0,0558	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	81.348	2,70	305.214	219.997	0	0	0	0	2,50	0,0558	0,0000	0,0000	NO
		-	-81.350	2,70	305.214	219.997	0	0	0	0	2,50	0,0558	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	80.401	2,74	305.214	219.997	0	0	0	0	2,50	0,0558	0,0000	0,0000	NO
		-	-82.349	2,67	305.214	219.997	0	0	0	0	2,50	0,0558	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	79.454	3,84	305.214	365.398	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-83.347	3,66	305.214	365.398	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	78.507	3,89	305.214	365.398	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-84.346	3,62	305.214	365.398	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	77.559	3,94	305.214	365.398	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-85.345	3,58	305.214	365.398	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Copertura									**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13**						
Trave 8-9	0%	+	64.861	4,71	305.391	350.787	1.228	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.452	6,44	305.391	350.787	1.228	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	62.439	4,89	305.391	349.973	1.228	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.381	6,18	305.391	349.973	1.228	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	60.015	3,19	305.391	191.733	1.228	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.311	3,74	305.391	191.733	1.228	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	57.592	3,31	305.391	190.917	1.228	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.240	3,59	305.391	190.917	1.228	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	55.169	3,45	305.391	190.109	1.228	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.169	3,45	305.391	190.109	1.228	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	53.240	3,55	305.391	189.070	1.228	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.593	3,28	305.391	189.070	1.228	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	51.311	3,66	305.391	187.655	1.228	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-60.015	3,13	305.391	187.655	1.228	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	49.381	6,18	305.391	343.759	1.228	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.438	4,89	305.391	343.759	1.228	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	47.453	6,44	305.391	343.759	1.228	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.861	4,71	305.391	343.759	1.228	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Trave 9-10	0%	+	80.180	3,81	305.214	368.500	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.900	4,56	305.214	368.500	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	78.332	3,90	305.214	368.500	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.371	4,46	305.214	368.500	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	76.482	2,77	305.214	211.842	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.844	3,03	305.214	211.842	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	74.634	2,86	305.214	213.123	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-71.315	2,99	305.214	213.123	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	72.787	2,93	305.214	213.452	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.786	2,93	305.214	213.452	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	71.314	2,98	305.214	212.868	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-74.635	2,85	305.214	212.868	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	69.843	3,04	305.214	212.047	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-76.484	2,77	305.214	212.047	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	68.372	4,46	305.214	368.700	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-78.331	3,90	305.214	368.700	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	66.900	4,56	305.214	368.700	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-80.180	3,81	305.214	368.700	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Trave 10-11	0%	+	81.094	3,76	305.214	368.341	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.846	4,50	305.214	368.341	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	79.251	3,85	305.214	368.341	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.314	4,40	305.214	368.341	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	77.408	2,73	305.214	211.683	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-70.782	2,99	305.214	211.683	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	75.563	2,81	305.214	212.421	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.250	2,94	305.214	212.421	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	73.719	2,89	305.214	213.005	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-73.719	2,89	305.214	213.005	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	72.252	2,95	305.214	213.405	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.561	2,82	305.214	213.405	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	70.782	3,00	305.214	212.391	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.407	2,74	305.214	212.391	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	69.314	4,40	305.214	369.047	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.251	3,85	305.214	369.047	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	67.847	4,50	305.214	369.047	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-81.095	3,76	305.214	369.047	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Trave 11-12	0%	+	65.380	4,67	305.292	343.195	539	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.015	6,36	305.292	343.195	539	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	62.955	4,85	305.292	343.195	539	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.946	6,11	305.292	343.195	539	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	60.526	3,09	305.292	187.099	539	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.879	3,61	305.292	187.099	539	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	58.101	3,24	305.292	188.514	539	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.810	3,50	305.292	188.514	539	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	55.696	3,41	305.292	189.931	539	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.762	3,41	305.292	189.931	539	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	53.765	3,55	305.292	190.857	539	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.186	3,28	305.292	190.857	539	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	51.833	3,70	305.292	191.671	539	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.613	3,16	305.292	191.671	539	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	49.901	6,12	305.292	349.916	539	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.041	4,84	305.292	349.916	539	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	48.373	6,31	305.292	350.732	539	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.694	4,72	305.292	350.732	539	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Trave 12-13	0%	+	84.499	3,61	305.214	358.151	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-76.326	4,00	305.214	358.151	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	83.451	3,66	305.214	358.151	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.320	3,95	305.214	358.151	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	82.403	3,70	305.214	358.151	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-78.314	3,90	305.214	358.151	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	81.355	2,78	305.214	226.191	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.308	2,85	305.214	226.191	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	80.307	2,82	305.214	226.191	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-80.302	2,82	305.214	226.191	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	79.311	2,85	305.214	226.191	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-81.349	2,78	305.214	226.191	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	78.316	3,90	305.214	358.151	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-82.399	3,70	305.214	358.151	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	77.322	3,95	305.214	358.151	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-83.448	3,66	305.214	358.151	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	76.266	4,00	305.214	358.151	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-84.614	3,61	305.214	358.151	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Copertura									**Travata: Trave 1-8**						
Trave 1-8	0%	+	69.291	4,42	306.373	369.994	8.545	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	306.373	369.994	8.545	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	60.580	3,18	306.426	192.611	8.913	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.842	28,15	306.426	192.611	8.913	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	25%	+	47.364	4,13	306.531	195.799	9.645	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.268	13,72	306.531	195.799	9.645	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	37.487	5,22	306.637	195.799	10.378	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.694	9,03	306.637	195.799	10.378	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	27.606	7,09	306.743	195.799	11.110	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.121	6,72	306.743	195.799	11.110	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	20.179	9,54	306.848	192.553	11.841	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.000	4,94	306.848	192.553	11.841	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	12.753	15,00	306.954	191.328	12.574	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.880	3,91	306.954	191.328	12.574	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	5.327	35,69	307.059	190.101	13.306	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.908	3,12	307.059	190.101	13.306	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	307.165	367.521	14.037	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.562	4,42	307.165	367.521	14.037	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Copertura									**Travata: Trave 2-9**						
Trave 2-9	0%	+	107.849	2,85	306.907	373.926	11.524	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	306.907	373.926	11.524	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	93.743	1,99	306.981	186.963	12.036	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	306.981	186.963	12.036	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	67.171	2,78	307.121	186.963	13.004	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.777	49,50	307.121	186.963	13.004	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	40.598	4,61	307.260	186.963	13.970	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.405	12,98	307.260	186.963	13.970	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	25.011	7,48	307.399	186.963	14.936	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.035	7,47	307.399	186.963	14.936	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	14.383	13,00	307.539	186.963	15.902	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.571	4,72	307.539	186.963	15.902	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	3.755	49,79	307.678	186.963	16.869	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.627	2,89	307.678	186.963	16.869	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	307.818	186.963	17.836	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-91.201	2,05	307.818	186.963	17.836	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	307.957	373.926	18.802	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-104.796	2,94	307.957	373.926	18.802	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Copertura									**Travata: Trave 3-10**						
Trave 3-10	0%	+	98.772	3,11	306.960	373.926	11.887	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	306.960	373.926	11.887	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	85.954	2,18	307.029	186.963	12.369	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	307.029	186.963	12.369	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	61.807	3,02	307.160	186.963	13.275	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.311	NS	307.160	186.963	13.275	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	44.695	4,18	307.291	186.963	14.182	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.097	16,85	307.291	186.963	14.182	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	31.409	5,95	307.421	186.963	15.088	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.885	8,95	307.421	186.963	15.088	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	19.559	9,56	307.552	186.963	15.996	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.001	5,50	307.552	186.963	15.996	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	9.772	19,13	307.683	186.963	16.902	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.149	3,22	307.683	186.963	16.902	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	307.814	186.963	17.809	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-82.291	2,27	307.814	186.963	17.809	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	307.944	373.926	18.716	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-94.635	3,25	307.944	373.926	18.716	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Copertura									**Travata: Trave 4-11**						
Trave 4-11	0%	+	109.279	2,81	306.601	373.855	9.810	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	306.601	373.855	9.810	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	95.044	1,97	306.682	186.927	10.370	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	306.682	186.927	10.370	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	68.254	2,74	306.834	186.927	11.425	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.941	63,56	306.834	186.927	11.425	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	44.057	4,24	306.986	186.927	12.479	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.645	13,70	306.986	186.927	12.479	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	29.411	6,36	307.138	186.927	13.533	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.348	7,68	307.138	186.927	13.533	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	16.645	11,23	307.290	186.927	14.589	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.766	4,95	307.290	186.927	14.589	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	5.941	31,46	307.442	186.927	15.643	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.559	2,90	307.442	186.927	15.643	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	307.594	186.927	16.697	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-91.352	2,05	307.594	186.927	16.697	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	307.746	373.855	17.753	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-104.966	2,93	307.746	373.855	17.753	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Copertura									**Travata: Trave 5-6-12**						
Trave 5-6	0%	+	124.871	2,45	305.404	367.854	1.315	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-114.689	2,66	305.404	367.854	1.315	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	123.158	2,48	305.404	367.854	1.315	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-116.013	2,63	305.404	367.854	1.315	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	121.446	2,51	305.404	367.854	1.315	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-117.335	2,60	305.404	367.854	1.315	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	119.733	2,55	305.411	367.854	1.364	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-118.659	2,57	305.411	367.854	1.364	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	118.021	2,59	305.431	367.854	1.504	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-119.982	2,55	305.431	367.854	1.504	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	116.698	2,62	305.451	367.854	1.644	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-121.694	2,51	305.451	367.854	1.644	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	115.375	2,65	305.471	367.854	1.784	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-123.407	2,48	305.471	367.854	1.784	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	114.051	2,68	305.491	367.854	1.925	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-125.120	2,44	305.491	367.854	1.925	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	112.728	2,71	305.512	367.854	2.065	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-126.832	2,41	305.512	367.854	2.065	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-12	0%	+	85.173	3,59	306.097	373.888	6.123	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.139	59,56	306.097	373.888	6.123	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	77.922	2,51	306.137	195.846	6.404	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.865	15,22	306.137	195.846	6.404	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	58.714	3,34	306.245	195.846	7.148	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.590	9,51	306.245	195.846	7.148	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	39.504	4,96	306.352	195.846	7.893	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.316	6,92	306.352	195.846	7.893	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	27.696	7,07	306.459	195.846	8.637	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.042	5,43	306.459	195.846	8.637	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	19.970	9,81	306.567	195.846	9.381	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.574	4,21	306.567	195.846	9.381	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	12.244	16,00	306.674	195.846	10.127	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.107	3,43	306.674	195.846	10.127	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	4.519	43,34	306.781	195.846	10.870	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.640	2,90	306.781	195.846	10.870	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	306.889	373.888	11.614	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.892	3,94	306.889	373.888	11.614	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Copertura									**Travata: Trave 7-13**						
Trave 7-13	0%	+	54.982	5,56	305.469	369.581	1.771	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.195	27,29	305.469	369.581	1.771	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	48.794	4,13	305.493	201.478	1.933	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.959	12,62	305.493	201.478	1.933	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	42.603	4,74	305.559	201.900	2.393	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.724	9,74	305.559	201.900	2.393	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	36.412	5,56	305.625	202.317	2.852	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.490	7,94	305.625	202.317	2.852	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	30.222	6,70	305.692	202.512	3.312	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.255	6,69	305.692	202.512	3.312	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	25.458	7,94	305.758	202.092	3.771	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.444	5,55	305.758	202.092	3.771	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	20.693	9,75	305.824	201.671	4.230	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.634	4,73	305.824	201.671	4.230	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	15.929	12,63	305.890	201.254	4.690	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.822	4,12	305.890	201.254	4.690	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	11.163	27,41	305.957	369.354	5.150	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.014	5,56	305.957	369.354	5.150	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra									**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13**						
Trave 8-9	0%	+	72.388	4,22	305.214	333.261	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.494	7,93	305.214	333.261	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	67.533	4,52	305.214	333.261	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.113	7,25	305.214	333.261	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	62.679	3,21	305.214	201.300	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.731	4,40	305.214	201.300	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	57.823	3,48	305.214	201.300	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.350	4,08	305.214	201.300	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	52.969	3,80	305.214	201.300	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.969	3,80	305.214	201.300	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	49.350	4,08	305.214	201.300	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.824	3,48	305.214	201.300	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	45.732	4,40	305.214	201.300	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.678	3,21	305.214	201.300	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	42.113	7,25	305.214	333.261	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.534	4,52	305.214	333.261	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	38.495	7,93	305.214	333.261	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.387	4,22	305.214	333.261	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Trave 9-10	0%	+	84.690	3,60	305.214	373.888	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.835	5,19	305.214	373.888	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	80.987	3,77	305.214	373.888	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.595	4,96	305.214	373.888	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	77.283	2,42	305.214	186.944	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.356	2,90	305.214	186.944	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	73.580	2,54	305.214	186.944	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.116	2,79	305.214	186.944	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	69.877	2,68	305.214	186.944	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.876	2,68	305.214	186.944	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	67.116	2,79	305.214	186.944	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-73.580	2,54	305.214	186.944	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	64.356	2,90	305.214	186.944	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.283	2,42	305.214	186.944	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	61.596	4,96	305.214	373.888	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-80.986	3,77	305.214	373.888	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	58.835	5,19	305.214	373.888	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-84.691	3,60	305.214	373.888	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Trave 10-11	0%	+	85.116	3,59	305.214	370.282	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-59.323	5,14	305.214	370.282	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	81.421	3,75	305.214	370.282	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.077	4,92	305.214	370.282	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	77.727	2,74	305.214	212.855	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.830	3,28	305.214	212.855	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	74.032	2,88	305.214	212.855	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.584	3,15	305.214	212.855	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	70.338	3,03	305.214	212.855	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-70.338	3,03	305.214	212.855	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	67.585	3,15	305.214	212.855	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-74.032	2,88	305.214	212.855	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	64.831	3,28	305.214	212.855	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.726	2,74	305.214	212.855	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	62.077	4,92	305.214	370.282	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-81.422	3,75	305.214	370.282	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	59.324	5,14	305.214	370.282	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-85.116	3,59	305.214	370.282	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Trave 11-12	0%	+	72.453	4,21	305.214	352.788	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.520	7,92	305.214	352.788	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	67.593	4,52	305.214	352.788	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.142	7,24	305.214	352.788	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	62.731	3,11	305.214	195.362	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.766	4,27	305.214	195.362	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	57.872	3,38	305.214	195.362	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.388	3,96	305.214	195.362	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	53.011	3,69	305.214	195.362	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.011	3,69	305.214	195.362	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	49.389	3,96	305.214	195.362	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.871	3,38	305.214	195.362	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	45.765	4,27	305.214	195.362	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.732	3,11	305.214	195.362	0	0	0	0	2,50	0,0529	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	42.143	7,24	305.214	352.788	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.593	4,52	305.214	352.788	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	38.520	7,92	305.214	352.788	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.453	4,21	305.214	352.788	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Trave 12-13	0%	+	91.738	3,33	305.214	343.769	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.919	4,43	305.214	343.769	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	88.470	3,45	305.214	343.769	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-71.355	4,28	305.214	343.769	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	85.201	3,58	305.214	343.769	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-73.791	4,14	305.214	343.769	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	81.931	2,59	305.214	211.809	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-76.228	2,78	305.214	211.809	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	78.663	2,69	305.214	211.809	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-78.664	2,69	305.214	211.809	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	76.227	2,78	305.214	211.809	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-81.932	2,59	305.214	211.809	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	73.791	4,14	305.214	343.769	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-85.201	3,58	305.214	343.769	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	71.355	4,28	305.214	343.769	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-88.469	3,45	305.214	343.769	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	68.919	4,43	305.214	343.769	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-91.737	3,33	305.214	343.769	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra									**Travata: Trave 2-9**						
Trave 2-9	0%	+	160.545	1,90	305.130	373.785	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	305.130	373.785	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	139.695	1,40	305.130	195.792	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	305.130	195.792	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	100.283	1,95	305.130	195.792	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.125	NS	305.130	195.792	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	67.581	2,90	305.130	195.792	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.662	14,33	305.130	195.792	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	43.089	4,54	305.130	195.792	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.197	7,47	305.130	195.792	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	30.553	6,41	305.130	195.792	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.736	3,51	305.130	195.792	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	18.018	10,87	305.130	195.792	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-95.144	2,06	305.130	195.792	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	5.481	35,72	305.130	195.792	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-134.552	1,46	305.130	195.792	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	305.130	373.785	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-155.399	1,96	305.130	373.785	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra									**Travata: Trave 3-10**						
Trave 3-10	0%	+	144.428	2,11	305.194	373.864	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	305.194	373.864	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	125.676	1,56	305.194	195.833	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	305.194	195.833	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	90.219	2,17	305.194	195.833	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.331	84,01	305.194	195.833	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	66.744	2,93	305.194	195.833	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.760	14,23	305.194	195.833	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	44.661	4,38	305.194	195.833	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctg Θ	A_{sw}	$A_{sw,p}$	$A_{s,Dg}$	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-25.190	7,77	305.194	195.833	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	26.893	7,28	305.194	195.833	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.428	3,88	305.194	195.833	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	15.465	12,66	305.194	195.833	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-85.877	2,28	305.194	195.833	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	4.036	48,52	305.194	195.833	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-121.325	1,61	305.194	195.833	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	305.194	373.864	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-140.073	2,18	305.194	373.864	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra									**Travata: Trave 4-11**						
Trave 4-11	0%	+	162.032	1,88	305.079	373.723	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	305.079	373.723	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	141.025	1,39	305.079	195.760	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	305.079	195.760	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	101.317	1,93	305.079	195.760	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.299	26,82	305.079	195.760	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	62.815	3,12	305.079	195.760	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.917	9,83	305.079	195.760	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	38.140	5,13	305.079	195.760	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.537	6,02	305.079	195.760	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	25.038	7,82	305.079	195.760	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.726	3,45	305.079	195.760	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	12.420	15,76	305.079	195.760	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-95.649	2,05	305.079	195.760	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	305.079	195.760	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-135.353	1,45	305.079	195.760	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	305.079	373.723	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-156.364	1,95	305.079	373.723	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra									**Travata: Trave 6-12**						
Trave 6-12	0%	+	122.950	2,48	305.245	371.403	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-777	NS	305.245	371.403	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	112.310	1,64	305.245	184.440	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.863	18,70	305.245	184.440	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	83.903	2,20	305.245	184.440	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.948	9,73	305.245	184.440	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	55.496	3,32	305.245	184.440	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.035	6,58	305.245	184.440	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	30.781	5,99	305.245	184.440	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.002	4,50	305.245	184.440	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	21.695	8,50	305.245	184.440	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.676	3,14	305.245	184.440	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	12.609	14,63	305.245	184.440	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-76.345	2,42	305.245	184.440	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	3.522	52,37	305.245	184.440	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-94.798	1,95	305.245	184.440	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	305.245	371.403	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO
		-	-111.694	2,73	305.245	371.403	0	0	0	0	2,50	0,0914	0,0000	0,0000	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
+/- [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N_{Ed} Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
$V_{Rsd,p}$ Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V_{R1} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
V_{fd} Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.
$A_{sw,p}$ Area dei ferri piegati.
$A_{s,Dg}$ Area di ferri incrociati nelle zone critiche.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
Copertura							**Travata: Trave 1-2-3-4-5**					
Trave 1-2	0%	-10.699	23.030	-10.699	17.326	5,09	5,09	4,34	0,08	5,76	0,08	NO
	12,5%	-10.699	23.030	-10.699	17.326	5,09	5,09	4,34	0,08	5,76	0,08	NO
	25%	-10.699	16.035	-10.699	15.045	5,09	5,09	6,23	0,08	6,64	0,08	NO
	37,5%	-10.699	9.167	-10.699	12.019	5,09	5,09	10,89	0,08	8,31	0,08	NO
	50%	-10.699	2.910	-3.458	8.984	5,09	5,09	34,31	0,08	11,29	0,08	NO
	62,5%	-10.699	6.949	-10.699	12.693	5,09	5,09	14,37	0,08	7,87	0,08	NO
	75%	-3.458	13.118	-3.458	16.420	5,09	5,09	7,73	0,08	6,18	0,08	NO
	87,5%	-3.458	19.457	-3.458	19.355	5,09	5,09	5,21	0,08	5,24	0,08	NO
	100%	-3.458	19.457	-3.458	19.355	5,09	5,09	5,21	0,08	5,24	0,08	NO
Trave 2-3	0%	-2.287	27.634	-2.287	19.602	5,09	5,09	3,68	0,08	5,19	0,08	NO
	12,5%	-2.287	27.634	-2.287	19.602	5,09	5,09	3,68	0,08	5,19	0,08	NO
	25%	-2.287	23.085	-2.287	17.225	5,09	5,09	4,40	0,08	5,90	0,08	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	37,5%	-2.287	15.879	-2.287	13.019	5,09	5,09	6,40	0,08	7,81	0,08	NO
	50%	-2.287	9.025	3.060	8.581	5,09	5,09	11,26	0,08	11,98	0,08	NO
	62,5%	3.060	12.372	3.060	14.016	5,09	5,09	8,31	0,08	7,34	0,08	NO
	75%	3.060	18.574	3.060	19.094	5,09	5,09	5,54	0,08	5,38	0,08	NO
	87,5%	-2.287	22.294	-2.287	21.782	5,09	5,09	4,56	0,08	4,67	0,08	NO
	100%	-2.287	22.294	-2.287	21.782	5,09	5,09	4,56	0,08	4,67	0,08	NO
Trave 3-4	0%	2.806	26.268	2.806	20.188	5,09	5,09	3,91	0,08	5,09	0,08	NO
	12,5%	2.806	26.268	2.806	20.188	5,09	5,09	3,91	0,08	5,09	0,08	NO
	25%	2.806	21.658	2.806	17.608	5,09	5,09	4,74	0,08	5,84	0,08	NO
	37,5%	2.806	14.305	2.806	13.043	5,09	5,09	7,18	0,08	7,88	0,08	NO
	50%	3.080	7.495	3.080	10.359	5,09	5,09	13,72	0,08	9,93	0,08	NO
	62,5%	3.080	13.761	3.080	16.011	5,09	5,09	7,47	0,08	6,42	0,08	NO
	75%	3.080	20.383	3.080	21.307	5,09	5,09	5,04	0,08	4,83	0,08	NO
	87,5%	3.080	24.549	3.080	24.331	5,09	5,09	4,19	0,08	4,23	0,08	NO
	100%	3.080	24.549	3.080	24.331	5,09	5,09	4,19	0,08	4,23	0,08	NO
Trave 4-5	0%	-20.978	24.670	-20.978	22.136	5,09	5,09	3,96	0,08	4,41	0,08	NO
	12,5%	-20.978	24.670	-20.978	22.136	5,09	5,09	3,96	0,08	4,41	0,08	NO
	25%	-20.978	17.191	-20.978	18.121	5,09	5,09	5,68	0,08	5,39	0,08	NO
	37,5%	-20.978	9.464	-20.978	13.128	5,09	5,09	10,31	0,08	7,44	0,08	NO
	50%	-19.367	6.663	-19.367	11.351	5,09	5,09	14,70	0,08	8,63	0,08	NO
	62,5%	-19.367	14.071	-19.367	16.659	5,09	5,09	6,96	0,08	5,88	0,08	NO
	75%	-19.367	22.055	-19.367	21.395	5,09	5,09	4,44	0,08	4,58	0,08	NO
	87,5%	-19.367	29.765	-19.367	25.179	5,09	5,09	3,29	0,08	3,89	0,08	NO
	100%	-19.367	29.765	-19.367	25.179	5,09	5,09	3,29	0,08	3,89	0,08	NO
Copertura							**Travata: Trave 6-7**					
Trave 6-7	0%	-23.325	20.143	-23.325	29.549	5,09	5,09	4,82	0,08	3,29	0,08	NO
	12,5%	-23.325	20.143	-23.325	29.549	5,09	5,09	4,82	0,08	3,29	0,08	NO
	25%	-23.325	18.007	-23.325	27.027	5,09	5,09	5,39	0,08	3,59	0,08	NO
	37,5%	-23.325	11.956	-23.325	19.502	5,09	5,09	8,12	0,08	4,98	0,08	NO
	50%	-21.353	15.843	-23.325	11.727	5,09	5,09	6,16	0,08	8,28	0,08	NO
	62,5%	-21.353	24.707	-21.353	15.977	5,09	5,09	3,95	0,08	6,10	0,08	NO
	75%	-21.353	33.824	-21.353	20.436	5,09	5,09	2,88	0,08	4,77	0,08	NO
	87,5%	-21.353	37.008	-21.353	21.910	5,09	5,09	2,64	0,08	4,45	0,08	NO
	100%	-21.353	37.008	-21.353	21.910	5,09	5,09	2,64	0,08	4,45	0,08	NO
Copertura							**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13**					
Trave 8-9	0%	-4.823	32.936	-4.823	17.050	5,09	5,09	3,07	0,08	5,93	0,08	NO
	12,5%	-4.823	32.936	-4.823	17.050	5,09	5,09	3,07	0,08	5,93	0,08	NO
	25%	-4.823	22.474	-4.823	15.426	5,09	5,09	4,50	0,08	6,55	0,08	NO
	37,5%	-4.823	12.232	-4.823	12.772	5,09	5,09	8,27	0,08	7,92	0,08	NO
	50%	-4.823	2.961	-2.456	13.621	5,09	5,09	34,15	0,08	7,46	0,08	NO
	62,5%	-2.456	8.275	-2.456	19.925	5,09	5,09	12,28	0,08	5,10	0,08	NO
	75%	-2.456	15.823	-2.456	25.275	5,09	5,09	6,42	0,08	4,02	0,08	NO
	87,5%	-2.456	23.760	-2.456	29.422	5,09	5,09	4,28	0,08	3,45	0,08	NO
	100%	-2.456	23.760	-2.456	29.422	5,09	5,09	4,28	0,08	3,45	0,08	NO
Trave 9-10	0%	-1.919	27.034	-1.919	27.214	5,09	5,09	3,76	0,08	3,74	0,08	NO
	12,5%	-1.919	27.034	-1.919	27.214	5,09	5,09	3,76	0,08	3,74	0,08	NO
	25%	-1.919	22.064	-1.919	23.998	5,09	5,09	4,61	0,08	4,24	0,08	NO
	37,5%	-1.919	14.317	-1.919	18.249	5,09	5,09	7,11	0,08	5,57	0,08	NO
	50%	-1.343	8.550	-1.919	11.946	5,09	5,09	11,91	0,08	8,52	0,08	NO
	62,5%	-1.343	16.954	-1.343	15.082	5,09	5,09	6,01	0,08	6,75	0,08	NO
	75%	-1.343	25.916	-1.343	19.616	5,09	5,09	3,93	0,08	5,19	0,08	NO
	87,5%	-1.343	31.622	-1.343	22.096	5,09	5,09	3,22	0,08	4,61	0,08	NO
	100%	-1.343	31.622	-1.343	22.096	5,09	5,09	3,22	0,08	4,61	0,08	NO
Trave 10-11	0%	1.741	32.106	1.741	21.896	5,09	5,09	3,19	0,08	4,68	0,08	NO
	12,5%	1.741	32.106	1.741	21.896	5,09	5,09	3,19	0,08	4,68	0,08	NO
	25%	1.741	26.387	1.741	19.375	5,09	5,09	3,89	0,08	5,29	0,08	NO
	37,5%	1.741	17.355	1.741	14.755	5,09	5,09	5,91	0,08	6,95	0,08	NO
	50%	1.741	8.872	1.771	11.895	5,09	5,09	11,56	0,08	8,62	0,08	NO
	62,5%	1.771	15.057	1.771	18.283	5,09	5,09	6,81	0,08	5,61	0,08	NO
	75%	1.771	22.880	1.771	24.112	5,09	5,09	4,48	0,08	4,25	0,08	NO
	87,5%	1.771	27.865	1.771	27.367	5,09	5,09	3,68	0,08	3,75	0,08	NO
	100%	1.771	27.865	1.771	27.367	5,09	5,09	3,68	0,08	3,75	0,08	NO
Trave 11-12	0%	314	26.440	314	26.548	5,09	5,09	3,87	0,08	3,85	0,08	NO
	12,5%	314	26.440	314	26.548	5,09	5,09	3,87	0,08	3,85	0,08	NO
	25%	314	17.894	314	22.664	5,09	5,09	5,71	0,08	4,51	0,08	NO
	37,5%	314	9.712	314	17.598	5,09	5,09	10,52	0,08	5,81	0,08	NO
	50%	1.058	4.391	1.456	11.651	5,09	5,09	23,32	0,08	8,79	0,08	NO
	62,5%	572	13.389	572	13.919	5,09	5,09	7,64	0,08	7,35	0,08	NO
	75%	572	23.358	572	17.198	5,09	5,09	4,38	0,08	5,95	0,08	NO
	87,5%	572	33.442	572	19.544	5,09	5,09	3,06	0,08	5,23	0,08	NO
	100%	572	33.442	572	19.544	5,09	5,09	3,06	0,08	5,23	0,08	NO
Trave 12-13	0%	-11.052	28.272	-11.052	27.984	5,09	5,09	3,53	0,08	3,56	0,08	NO
	12,5%	-11.052	28.272	-11.052	27.984	5,09	5,09	3,53	0,08	3,56	0,08	NO
	25%	-11.052	25.171	-11.052	25.397	5,09	5,09	3,96	0,08	3,93	0,08	NO
	37,5%	-11.052	18.005	-11.052	19.057	5,09	5,09	5,54	0,08	5,23	0,08	NO
	50%	-11.052	11.118	-11.052	12.440	5,09	5,09	8,97	0,08	8,02	0,08	NO
	62,5%	-10.848	18.052	-10.848	14.538	5,09	5,09	5,53	0,08	6,87	0,08	NO
	75%	-10.848	26.107	-10.848	19.989	5,09	5,09	3,82	0,08	4,99	0,08	NO
	87,5%	-10.848	29.584	-10.848	22.200	5,09	5,09	3,37	0,08	4,50	0,08	NO
	100%	-10.848	29.584	-10.848	22.200	5,09	5,09	3,37	0,08	4,50	0,08	NO
Copertura							**Travata: Trave 1-8**					
Trave 1-8	0%	-17.362	85.901	-16.878	33.829	6,03	5,09	1,36	0,09	2,91	0,08	NO
	12,5%	-16.873	63.269	-15.905	43.584	6,03	5,09	1,84	0,09	2,26	0,08	NO
	25%	-15.899	24.488	-15.415	45.346	6,03	5,09	4,78	0,09	2,18	0,08	NO
	37,5%	-	-	-14.925	45.010	6,03	5,09	-	0,09	2,20	0,08	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	50%	-	-	-4.354	41.921	6,03	5,09	-	0,09	2,41	0,08	NO
	62,5%	-3.380	541	-3.380	47.493	6,03	5,09	NS	0,09	2,13	0,08	NO
	75%	-2.406	32.353	-3.374	47.502	6,63	5,09	4,06	0,09	2,13	0,08	NO
	87,5%	-1.433	72.484	-2.401	44.714	6,63	5,09	1,82	0,09	2,27	0,08	NO
	100%	-945	95.795	-1.429	33.611	6,63	5,09	1,37	0,09	3,03	0,08	NO
Copertura							**Travata: Trave 2-9**					
Trave 2-9	0%	2.811	81.141	-	-	5,09	5,09	1,27	0,08	-	0,08	NO
	12,5%	3.512	50.931	4.752	28.224	5,09	5,09	2,02	0,08	3,66	0,08	NO
	25%	4.834	3.907	6.071	47.955	5,09	6,63	26,41	0,08	2,78	0,10	NO
	37,5%	-	-	7.393	54.729	5,09	6,63	-	0,08	2,44	0,10	NO
	50%	-	-	9.399	59.286	5,09	6,63	-	0,08	2,26	0,10	NO
	62,5%	-	-	9.479	59.409	5,09	6,63	-	0,08	2,25	0,10	NO
	75%	12.039	2.704	10.799	54.603	5,09	6,63	38,74	0,08	2,46	0,10	NO
	87,5%	13.359	47.766	12.119	36.831	5,09	5,09	2,20	0,08	2,84	0,08	NO
	100%	14.036	76.934	13.441	6.104	5,09	5,09	1,37	0,09	17,21	0,08	NO
Copertura							**Travata: Trave 3-10**					
Trave 3-10	0%	4.479	76.801	-	-	5,09	5,09	1,34	0,08	-	0,08	NO
	12,5%	5.134	48.726	6.288	26.672	5,09	5,09	2,12	0,08	3,88	0,08	NO
	25%	6.363	4.883	7.520	45.060	5,09	6,63	21,20	0,08	2,96	0,10	NO
	37,5%	-	-	8.751	51.673	5,09	6,63	-	0,08	2,59	0,10	NO
	50%	-	-	10.549	55.401	5,09	6,63	-	0,08	2,42	0,10	NO
	62,5%	-	-	10.623	55.569	5,09	6,63	-	0,08	2,42	0,10	NO
	75%	-	-	11.855	52.027	5,09	6,63	-	0,08	2,58	0,10	NO
	87,5%	14.242	40.691	13.086	36.640	5,09	5,09	2,59	0,09	2,87	0,08	NO
	100%	14.872	67.170	14.318	9.407	5,09	5,09	1,57	0,09	11,19	0,09	NO
Copertura							**Travata: Trave 4-11**					
Trave 4-11	0%	-2.084	78.398	-	-	5,56	5,09	1,41	0,09	-	0,08	NO
	12,5%	-1.323	48.541	36	24.057	5,56	5,09	2,29	0,09	4,25	0,08	NO
	25%	122	2.307	1.480	45.752	5,09	6,63	44,28	0,08	2,89	0,09	NO
	37,5%	-	-	2.924	54.377	5,09	6,63	-	0,08	2,44	0,10	NO
	50%	-	-	4.364	57.925	5,09	6,63	-	0,08	2,29	0,10	NO
	62,5%	-	-	4.456	57.983	5,09	6,63	-	0,08	2,29	0,10	NO
	75%	-	-	5.897	51.942	5,09	6,63	-	0,08	2,56	0,10	NO
	87,5%	10.426	42.021	9.078	33.023	5,09	5,09	2,48	0,08	3,15	0,08	NO
	100%	9.433	70.295	10.522	868	5,09	5,09	1,48	0,08	NS	0,08	NO
Copertura							**Travata: Trave 5-6-12**					
Trave 5-6	0%	-54.859	36.027	-54.859	34.115	5,09	5,09	2,51	0,08	2,65	0,08	NO
	12,5%	-54.859	36.027	-54.859	34.115	5,09	5,09	2,51	0,08	2,65	0,08	NO
	25%	-54.859	36.027	-54.859	34.115	5,09	5,09	2,51	0,08	2,65	0,08	NO
	37,5%	-54.797	33.022	-54.797	31.082	5,09	5,09	2,73	0,08	2,91	0,08	NO
	50%	-53.651	30.187	-54.614	22.089	5,09	5,09	3,00	0,08	4,09	0,08	NO
	62,5%	-53.468	40.883	-53.468	23.151	5,09	5,09	2,22	0,08	3,91	0,08	NO
	75%	-53.406	44.629	-53.406	25.443	5,09	5,09	2,03	0,08	3,56	0,08	NO
	87,5%	-53.406	44.629	-53.406	25.443	5,09	5,09	2,03	0,08	3,56	0,08	NO
	100%	-53.406	44.629	-53.406	25.443	5,09	5,09	2,03	0,08	3,56	0,08	NO
Trave 6-12	0%	-15.916	61.824	-15.283	4.009	5,09	5,09	1,60	0,08	24,66	0,08	NO
	12,5%	-15.534	48.367	-14.266	19.260	5,09	5,09	2,04	0,08	5,14	0,08	NO
	25%	-14.516	17.549	-13.253	27.442	5,09	5,09	5,64	0,08	3,62	0,08	NO
	37,5%	-	-	-12.869	28.688	5,09	5,09	-	0,08	3,46	0,08	NO
	50%	-	-	-1.099	34.693	5,09	5,09	-	0,08	2,94	0,08	NO
	62,5%	-	-	-715	35.898	5,09	5,09	-	0,08	2,84	0,08	NO
	75%	957	11.990	-334	36.094	5,09	5,09	8,54	0,08	2,83	0,08	NO
	87,5%	1.972	39.401	708	31.744	5,09	5,09	2,60	0,08	3,22	0,08	NO
	100%	2.306	51.567	1.723	20.318	5,09	5,09	1,99	0,08	5,05	0,08	NO
Copertura							**Travata: Trave 7-13**					
Trave 7-13	0%	-44.677	44.814	-44.290	31.202	5,09	5,09	2,06	0,08	2,97	0,08	NO
	12,5%	-44.466	36.228	-44.079	31.608	5,09	5,09	2,55	0,08	2,93	0,08	NO
	25%	-43.869	14.571	-43.869	31.519	5,09	5,09	6,36	0,08	2,94	0,08	NO
	37,5%	-	-	-43.272	28.556	5,09	5,09	-	0,08	3,25	0,08	NO
	50%	-	-	-32.228	28.490	5,09	5,09	-	0,08	3,34	0,08	NO
	62,5%	-31.630	9.511	-31.630	32.963	5,09	5,09	10,02	0,08	2,89	0,08	NO
	75%	-31.031	29.655	-31.418	33.591	5,09	5,09	3,22	0,08	2,84	0,08	NO
	87,5%	-30.434	53.799	-31.209	33.715	5,09	5,09	1,78	0,08	2,83	0,08	NO
	100%	-30.225	63.260	-30.610	31.372	5,09	5,09	1,51	0,08	3,05	0,08	NO
Piano Terra							**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13**					
Trave 8-9	0%	-20.224	28.856	-20.224	13.238	5,09	5,09	3,39	0,08	7,39	0,08	NO
	12,5%	-20.224	28.856	-20.224	13.472	5,09	5,09	3,39	0,08	7,26	0,08	NO
	25%	-20.224	17.198	-20.224	13.515	5,09	5,09	5,69	0,08	7,24	0,08	NO
	37,5%	-20.224	6.609	-20.224	13.549	5,09	5,09	14,80	0,08	7,22	0,08	NO
	50%	-	-	-20.190	14.157	5,09	5,09	-	0,08	6,91	0,08	NO
	62,5%	-20.190	4.694	-20.190	16.856	5,09	5,09	20,83	0,08	5,80	0,08	NO
	75%	-20.190	14.016	-20.190	17.646	5,09	5,09	6,98	0,08	5,54	0,08	NO
	87,5%	-20.190	24.486	-20.190	17.650	5,09	5,09	3,99	0,08	5,54	0,08	NO
	100%	-20.190	24.486	-20.190	17.648	5,09	5,09	3,99	0,08	5,54	0,08	NO
Trave 9-10	0%	-18.588	25.391	-18.588	13.295	5,09	5,09	3,86	0,08	7,38	0,08	NO
	12,5%	-18.588	25.391	-18.588	13.295	5,09	5,09	3,86	0,08	7,38	0,08	NO
	25%	-18.588	19.976	-18.588	12.822	5,09	5,09	4,91	0,08	7,65	0,08	NO
	37,5%	-18.588	11.946	-18.588	11.150	5,09	5,09	8,21	0,08	8,80	0,08	NO
	50%	-18.365	5.269	-17.287	8.414	5,09	5,09	18,63	0,08	11,70	0,08	NO
	62,5%	-18.365	12.268	-18.365	11.086	5,09	5,09	8,00	0,08	8,86	0,08	NO
	75%	-18.365	20.379	-18.365	12.679	5,09	5,09	4,82	0,08	7,74	0,08	NO
	87,5%	-18.365	25.838	-18.365	13.108	5,09	5,09	3,80	0,08	7,49	0,08	NO
	100%	-18.365	25.838	-18.365	13.108	5,09	5,09	3,80	0,08	7,49	0,08	NO
Trave 10-11	0%	-17.242	27.089	-17.242	12.187	5,09	5,09	3,63	0,08	8,08	0,08	NO
	12,5%	-17.242	27.089	-17.242	12.187	5,09	5,09	3,63	0,08	8,08	0,08	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	$N_{Ed,s}$	$M_{Ed,3,s}$	$N_{Ed,i}$	$M_{Ed,3,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	$(X/d)_s$	CS_i	$(X/d)_i$	R_f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
	25%	-17.242	21.377	-17.242	11.951	5,09	5,09	4,60	0,08	8,24	0,08	NO
	37,5%	-17.242	12.802	-17.242	10.672	5,09	5,09	7,69	0,08	9,22	0,08	NO
	50%	-17.242	5.333	-17.221	9.666	5,09	5,09	18,46	0,08	10,18	0,08	NO
	62,5%	-17.221	10.837	-17.221	12.937	5,09	5,09	9,08	0,08	7,61	0,08	NO
	75%	-17.221	18.526	-17.221	15.100	5,09	5,09	5,31	0,08	6,52	0,08	NO
	87,5%	-17.221	23.705	-17.221	15.869	5,09	5,09	4,15	0,08	6,20	0,08	NO
	100%	-17.221	23.705	-17.221	15.869	5,09	5,09	4,15	0,08	6,20	0,08	NO
Trave 11-12	0%	-19.665	23.425	-19.665	15.725	5,09	5,09	4,18	0,08	6,23	0,08	NO
	12,5%	-19.665	23.425	-19.665	15.745	5,09	5,09	4,18	0,08	6,22	0,08	NO
	25%	-19.665	13.721	-19.665	15.759	5,09	5,09	7,14	0,08	6,21	0,08	NO
	37,5%	-19.665	5.238	-19.665	14.652	5,09	5,09	18,69	0,08	6,68	0,08	NO
	50%	-18.974	1.140	-16.170	11.822	5,09	5,09	86,01	0,08	8,35	0,08	NO
	62,5%	-19.316	10.142	-19.316	9.506	5,09	5,09	9,66	0,08	10,31	0,08	NO
	75%	-19.316	21.066	-19.316	9.526	5,09	5,09	4,65	0,08	10,29	0,08	NO
	87,5%	-19.316	33.055	-19.316	9.539	5,09	5,09	2,96	0,08	10,27	0,08	NO
	100%	-19.316	33.055	-19.316	8.441	5,09	5,09	2,96	0,08	11,61	0,08	NO
Trave 12-13	0%	-19.825	28.950	-19.825	18.074	5,09	5,09	3,38	0,08	5,41	0,08	NO
	12,5%	-19.825	28.950	-19.825	18.074	5,09	5,09	3,38	0,08	5,41	0,08	NO
	25%	-19.825	24.960	-19.825	17.256	5,09	5,09	3,92	0,08	5,67	0,08	NO
	37,5%	-19.825	16.104	-19.825	14.700	5,09	5,09	6,08	0,08	6,66	0,08	NO
	50%	-19.825	8.113	-19.363	11.427	5,09	5,09	12,06	0,08	8,57	0,08	NO
	62,5%	-19.363	12.237	-19.363	15.815	5,09	5,09	8,01	0,08	6,19	0,08	NO
	75%	-19.363	20.128	-19.363	19.334	5,09	5,09	4,87	0,08	5,07	0,08	NO
	87,5%	-19.363	23.712	-19.363	20.558	5,09	5,09	4,13	0,08	4,77	0,08	NO
	100%	-19.363	23.712	-19.363	20.558	5,09	5,09	4,13	0,08	4,77	0,08	NO
Piano Terra							**Travata: Trave 2-9**					
Trave 2-9	0%	-10.980	109.525	-	-	10,05	5,09	1,78	0,12	-	0,08	NO
	12,5%	-10.980	64.489	-10.980	17.072	10,05	5,09	3,03	0,12	5,84	0,08	NO
	25%	-	-	-10.980	57.686	10,05	8,17	-	0,11	2,76	0,09	NO
	37,5%	-	-	-10.976	76.551	5,56	8,17	-	0,08	2,08	0,10	NO
	50%	-	-	-10.976	80.137	5,56	8,17	-	0,08	1,99	0,10	NO
	62,5%	-	-	-9.386	79.321	5,56	8,17	-	0,08	2,01	0,10	NO
	75%	-	-	-9.386	60.906	8,64	8,17	-	0,10	2,62	0,10	NO
	87,5%	-9.386	65.444	-9.386	20.747	8,64	5,09	2,58	0,11	4,82	0,08	NO
	100%	-9.386	110.237	-	-	8,64	5,09	1,53	0,11	-	0,08	NO
Piano Terra							**Travata: Trave 3-10**					
Trave 3-10	0%	-9.403	95.310	-	-	8,64	5,09	1,77	0,11	-	0,08	NO
	12,5%	-9.403	54.902	-9.403	19.332	8,64	5,09	3,07	0,11	5,18	0,08	NO
	25%	-	-	-9.403	55.079	8,64	8,17	-	0,10	2,90	0,10	NO
	37,5%	-	-	-9.401	71.214	5,56	8,17	-	0,08	2,24	0,10	NO
	50%	-	-	-9.401	74.286	5,56	8,17	-	0,08	2,15	0,10	NO
	62,5%	-	-	-8.931	73.279	5,56	8,17	-	0,08	2,18	0,10	NO
	75%	-	-	-8.931	56.305	7,57	8,17	-	0,09	2,84	0,10	NO
	87,5%	-8.931	60.305	-8.931	19.730	7,57	5,09	2,46	0,10	5,08	0,08	NO
	100%	-8.931	101.151	-	-	7,57	5,09	1,46	0,10	-	0,08	NO
Piano Terra							**Travata: Trave 4-11**					
Trave 4-11	0%	-12.513	108.124	-	-	10,05	5,09	1,80	0,12	-	0,08	NO
	12,5%	-12.514	62.950	-12.514	17.292	10,05	5,09	3,09	0,12	5,75	0,08	NO
	25%	-	-	-12.513	58.496	10,05	8,64	-	0,11	2,87	0,10	NO
	37,5%	-	-	-12.513	77.793	5,56	8,64	-	0,08	2,16	0,11	NO
	50%	-	-	-12.513	81.612	5,56	8,64	-	0,08	2,06	0,11	NO
	62,5%	-	-	-12.281	80.491	5,56	8,64	-	0,08	2,09	0,11	NO
	75%	-	-	-12.281	61.580	8,64	8,64	-	0,10	2,73	0,10	NO
	87,5%	-12.281	64.086	-12.281	20.769	8,64	5,56	2,62	0,11	5,23	0,08	NO
	100%	-12.281	109.058	-	-	8,64	5,56	1,54	0,11	-	0,08	NO
Piano Terra							**Travata: Trave 6-12**					
Trave 6-12	0%	-25.379	76.899	-	-	6,63	5,09	1,64	0,09	-	0,08	NO
	12,5%	-25.379	57.632	-25.379	11.447	6,63	5,09	2,19	0,09	8,45	0,08	NO
	25%	-25.379	14.258	-25.379	32.041	6,63	5,09	8,87	0,09	3,02	0,08	NO
	37,5%	-	-	-25.376	40.825	5,09	5,09	-	0,08	2,37	0,08	NO
	50%	-	-	-24.056	45.089	5,09	5,09	-	0,08	2,15	0,08	NO
	62,5%	-	-	-24.056	44.958	5,09	5,09	-	0,08	2,16	0,08	NO
	75%	-24.056	3.745	-24.056	41.061	5,09	5,09	25,89	0,08	2,36	0,08	NO
	87,5%	-24.056	42.240	-24.056	25.346	5,09	5,09	2,30	0,08	3,83	0,08	NO
	100%	-24.056	59.675	-	-	5,09	5,09	1,62	0,08	-	0,08	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
$(X/d)_s$ Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
$(X/d)_i$ Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
$N_{Ed,s}$, $M_{Ed,3,s}$ Sollecitazioni di progetto per armatura superiore.
$N_{Ed,i}$, $M_{Ed,3,i}$ Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore.
$A_{s,s}$, $A_{s,i}$ Armatura a flessione superiore e inferiore.
CS_i, CS_s Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori e superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctgθ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Copertura							**Travata: Trave 1-2-3-4-5**				

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctg⊗
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Trave 1-2	0%	+	19.684	20,40	457.821	401.548	0	0	0	0	2,50
		-	-7.102	56,54	457.821	401.548	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	19.684	20,40	457.821	401.548	0	0	0	0	2,50
		-	-8.660	46,37	457.821	401.548	0	0	0	0	2,50
	25%	+	18.225	12,10	457.821	220.507	0	0	0	0	2,50
		-	-10.217	21,58	457.821	220.507	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	16.668	13,23	457.821	220.507	0	0	0	0	2,50
		-	-11.773	18,73	457.821	220.507	0	0	0	0	2,50
	50%	+	15.111	14,59	457.821	220.507	0	0	0	0	2,50
		-	-13.332	16,54	457.821	220.507	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	13.555	16,27	457.821	220.507	0	0	0	0	2,50
		-	-14.888	14,81	457.821	220.507	0	0	0	0	2,50
	75%	+	11.996	18,38	457.821	220.507	0	0	0	0	2,50
		-	-16.445	13,41	457.821	220.507	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	10.439	38,47	457.821	401.548	0	0	0	0	2,50
		-	-17.906	22,43	457.821	401.548	0	0	0	0	2,50
	100%	+	8.883	45,20	457.821	401.548	0	0	0	0	2,50
		-	-17.906	22,43	457.821	401.548	0	0	0	0	2,50
Trave 2-3	0%	+	25.311	16,87	457.821	426.889	0	0	0	0	2,50
		-	-14.333	29,78	457.821	426.889	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	25.311	16,87	457.821	426.889	0	0	0	0	2,50
		-	-15.522	27,50	457.821	426.889	0	0	0	0	2,50
	25%	+	24.591	8,62	457.821	211.903	0	0	0	0	2,50
		-	-16.709	12,68	457.821	211.903	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	23.403	9,05	457.821	211.903	0	0	0	0	2,50
		-	-17.896	11,84	457.821	211.903	0	0	0	0	2,50
	50%	+	22.215	9,54	457.821	211.903	0	0	0	0	2,50
		-	-19.085	11,10	457.821	211.903	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	21.028	10,08	457.821	211.903	0	0	0	0	2,50
		-	-20.273	10,45	457.821	211.903	0	0	0	0	2,50
	75%	+	19.840	10,68	457.821	211.903	0	0	0	0	2,50
		-	-21.460	9,87	457.821	211.903	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	18.651	22,89	457.821	426.889	0	0	0	0	2,50
		-	-22.181	19,25	457.821	426.889	0	0	0	0	2,50
	100%	+	17.464	24,44	457.821	426.889	0	0	0	0	2,50
		-	-22.181	19,25	457.821	426.889	0	0	0	0	2,50
Trave 3-4	0%	+	25.850	16,52	457.910	426.915	412	0	0	0	2,50
		-	-15.576	27,41	457.910	426.915	412	0	0	0	2,50
	12,5%	+	25.850	16,52	457.910	426.915	412	0	0	0	2,50
		-	-16.764	25,47	457.910	426.915	412	0	0	0	2,50
	25%	+	25.135	8,43	457.910	211.929	412	0	0	0	2,50
		-	-17.949	11,81	457.910	211.929	412	0	0	0	2,50
	37,5%	+	23.950	8,85	457.910	211.929	412	0	0	0	2,50
		-	-19.133	11,08	457.910	211.929	412	0	0	0	2,50
	50%	+	22.764	9,31	457.910	211.929	412	0	0	0	2,50
		-	-20.318	10,43	457.910	211.929	412	0	0	0	2,50
	62,5%	+	21.579	9,82	457.910	211.929	412	0	0	0	2,50
		-	-21.503	9,86	457.910	211.929	412	0	0	0	2,50
	75%	+	20.394	10,39	457.910	211.929	412	0	0	0	2,50
		-	-22.687	9,34	457.910	211.929	412	0	0	0	2,50
	87,5%	+	19.209	22,22	457.910	426.915	412	0	0	0	2,50
		-	-23.402	18,24	457.910	426.915	412	0	0	0	2,50
	100%	+	18.024	23,69	457.910	426.915	412	0	0	0	2,50
		-	-23.402	18,24	457.910	426.915	412	0	0	0	2,50
Trave 4-5	0%	+	22.360	17,11	458.028	382.610	958	0	0	0	2,50
		-	-12.610	30,34	458.028	382.610	958	0	0	0	2,50
	12,5%	+	22.360	17,11	458.028	382.610	958	0	0	0	2,50
		-	-14.120	27,10	458.028	382.610	958	0	0	0	2,50
	25%	+	20.997	10,26	458.028	215.399	958	0	0	0	2,50
		-	-15.629	13,78	458.028	215.399	958	0	0	0	2,50
	37,5%	+	19.487	11,05	458.028	215.399	958	0	0	0	2,50
		-	-17.139	12,57	458.028	215.399	958	0	0	0	2,50
	50%	+	17.978	11,98	458.028	215.399	958	0	0	0	2,50
		-	-18.649	11,55	458.028	215.399	958	0	0	0	2,50
	62,5%	+	16.468	13,08	458.028	215.399	958	0	0	0	2,50
		-	-20.158	10,69	458.028	215.399	958	0	0	0	2,50
	75%	+	14.958	14,40	458.028	215.399	958	0	0	0	2,50
		-	-21.668	9,94	458.028	215.399	958	0	0	0	2,50
	87,5%	+	13.449	28,45	458.028	382.610	958	0	0	0	2,50
		-	-23.032	16,61	458.028	382.610	958	0	0	0	2,50
	100%	+	11.939	32,05	458.028	382.610	958	0	0	0	2,50
		-	-23.032	16,61	458.028	382.610	958	0	0	0	2,50
Copertura							**Travata: Trave 6-7**				
Trave 6-7	0%	+	24.809	16,94	457.821	420.208	0	0	0	0	2,50
		-	-30.598	13,73	457.821	420.208	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	24.809	16,94	457.821	420.208	0	0	0	0	2,50
		-	-31.599	13,30	457.821	420.208	0	0	0	0	2,50
	25%	+	24.466	17,18	457.821	420.208	0	0	0	0	2,50
		-	-32.597	12,89	457.821	420.208	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	23.467	10,78	457.821	252.997	0	0	0	0	2,50
		-	-33.597	7,53	457.821	252.997	0	0	0	0	2,50
	50%	+	22.467	11,26	457.821	252.997	0	0	0	0	2,50
		-	-34.595	7,31	457.821	252.997	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctg⊗
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	62,5%	+	21.468	11,78	457.821	252.997	0	0	0	0	2,50
		-	-35.594	7,11	457.821	252.997	0	0	0	0	2,50
	75%	+	20.468	20,53	457.821	420.208	0	0	0	0	2,50
		-	-36.594	11,48	457.821	420.208	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	19.470	21,58	457.821	420.208	0	0	0	0	2,50
		-	-36.936	11,38	457.821	420.208	0	0	0	0	2,50
	100%	+	18.471	22,75	457.821	420.208	0	0	0	0	2,50
		-	-36.936	11,38	457.821	420.208	0	0	0	0	2,50
Copertura							**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13**				
Trave 8-9	0%	+	29.488	13,68	458.086	403.405	1.228	0	0	0	2,50
		-	-5.839	69,09	458.086	403.405	1.228	0	0	0	2,50
	12,5%	+	29.488	13,65	458.086	402.469	1.228	0	0	0	2,50
		-	-8.263	48,71	458.086	402.469	1.228	0	0	0	2,50
	25%	+	27.218	8,10	458.086	220.493	1.228	0	0	0	2,50
		-	-10.685	20,64	458.086	220.493	1.228	0	0	0	2,50
	37,5%	+	24.794	8,86	458.086	219.555	1.228	0	0	0	2,50
		-	-13.108	16,75	458.086	219.555	1.228	0	0	0	2,50
	50%	+	22.371	9,77	458.086	218.625	1.228	0	0	0	2,50
		-	-15.532	14,08	458.086	218.625	1.228	0	0	0	2,50
	62,5%	+	19.949	10,90	458.086	217.431	1.228	0	0	0	2,50
		-	-17.954	12,11	458.086	217.431	1.228	0	0	0	2,50
	75%	+	17.524	12,31	458.086	215.804	1.228	0	0	0	2,50
		-	-20.378	10,59	458.086	215.804	1.228	0	0	0	2,50
	87,5%	+	15.103	26,18	458.086	395.323	1.228	0	0	0	2,50
		-	-22.648	17,46	458.086	395.323	1.228	0	0	0	2,50
	100%	+	12.680	31,18	458.086	395.323	1.228	0	0	0	2,50
		-	-22.648	17,46	458.086	395.323	1.228	0	0	0	2,50
Trave 9-10	0%	+	27.834	15,23	457.821	423.775	0	0	0	0	2,50
		-	-19.663	21,55	457.821	423.775	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	27.834	15,23	457.821	423.775	0	0	0	0	2,50
		-	-21.513	19,70	457.821	423.775	0	0	0	0	2,50
	25%	+	26.714	9,12	457.821	243.619	0	0	0	0	2,50
		-	-23.361	10,43	457.821	243.619	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	24.866	9,86	457.821	245.091	0	0	0	0	2,50
		-	-25.207	9,72	457.821	245.091	0	0	0	0	2,50
	50%	+	23.015	10,67	457.821	245.470	0	0	0	0	2,50
		-	-27.056	9,07	457.821	245.470	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	21.168	11,56	457.821	244.798	0	0	0	0	2,50
		-	-28.905	8,47	457.821	244.798	0	0	0	0	2,50
	75%	+	19.319	12,62	457.821	243.854	0	0	0	0	2,50
		-	-30.753	7,93	457.821	243.854	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	17.471	24,27	457.821	424.005	0	0	0	0	2,50
		-	-31.874	13,30	457.821	424.005	0	0	0	0	2,50
	100%	+	15.624	27,14	457.821	424.005	0	0	0	0	2,50
		-	-31.874	13,30	457.821	424.005	0	0	0	0	2,50
Trave 10-11	0%	+	32.182	13,16	457.821	423.592	0	0	0	0	2,50
		-	-15.955	26,55	457.821	423.592	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	32.182	13,16	457.821	423.592	0	0	0	0	2,50
		-	-17.799	23,80	457.821	423.592	0	0	0	0	2,50
	25%	+	31.069	7,84	457.821	243.435	0	0	0	0	2,50
		-	-19.643	12,39	457.821	243.435	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	29.226	8,36	457.821	244.284	0	0	0	0	2,50
		-	-21.486	11,37	457.821	244.284	0	0	0	0	2,50
	50%	+	27.383	8,95	457.821	244.956	0	0	0	0	2,50
		-	-23.332	10,50	457.821	244.956	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	25.539	9,61	457.821	245.415	0	0	0	0	2,50
		-	-25.176	9,75	457.821	245.415	0	0	0	0	2,50
	75%	+	23.694	10,31	457.821	244.250	0	0	0	0	2,50
		-	-27.020	9,04	457.821	244.250	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	21.849	19,42	457.821	424.404	0	0	0	0	2,50
		-	-28.132	15,09	457.821	424.404	0	0	0	0	2,50
	100%	+	20.005	21,21	457.821	424.404	0	0	0	0	2,50
		-	-28.132	15,09	457.821	424.404	0	0	0	0	2,50
Trave 11-12	0%	+	24.242	16,28	457.937	394.675	539	0	0	0	2,50
		-	-11.935	33,07	457.937	394.675	539	0	0	0	2,50
	12,5%	+	24.242	16,28	457.937	394.675	539	0	0	0	2,50
		-	-14.363	27,48	457.937	394.675	539	0	0	0	2,50
	25%	+	21.967	9,79	457.937	215.164	539	0	0	0	2,50
		-	-16.788	12,82	457.937	215.164	539	0	0	0	2,50
	37,5%	+	19.539	11,10	457.937	216.791	539	0	0	0	2,50
		-	-19.214	11,28	457.937	216.791	539	0	0	0	2,50
	50%	+	17.113	12,76	457.937	218.421	539	0	0	0	2,50
		-	-21.639	10,09	457.937	218.421	539	0	0	0	2,50
	62,5%	+	14.687	14,94	457.937	219.486	539	0	0	0	2,50
		-	-24.065	9,12	457.937	219.486	539	0	0	0	2,50
	75%	+	12.262	17,98	457.937	220.421	539	0	0	0	2,50
		-	-26.493	8,32	457.937	220.421	539	0	0	0	2,50
	87,5%	+	9.835	40,92	457.937	402.403	539	0	0	0	2,50
		-	-27.998	14,37	457.937	402.403	539	0	0	0	2,50
	100%	+	7.408	54,45	457.937	403.342	539	0	0	0	2,50
		-	-27.998	14,41	457.937	403.342	539	0	0	0	2,50
Trave 12-13	0%	+	27.996	14,71	457.821	411.874	0	0	0	0	2,50
		-	-24.604	16,74	457.821	411.874	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctg⊗
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	12,5%	+	27.996	14,71	457.821	411.874	0	0	0	0	2,50
		-	-25.652	16,06	457.821	411.874	0	0	0	0	2,50
	25%	+	27.554	14,95	457.821	411.874	0	0	0	0	2,50
		-	-26.701	15,43	457.821	411.874	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	26.506	9,81	457.821	260.119	0	0	0	0	2,50
		-	-27.749	9,37	457.821	260.119	0	0	0	0	2,50
	50%	+	25.458	10,22	457.821	260.119	0	0	0	0	2,50
		-	-28.799	9,03	457.821	260.119	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	24.410	10,66	457.821	260.119	0	0	0	0	2,50
		-	-29.848	8,71	457.821	260.119	0	0	0	0	2,50
	75%	+	23.362	17,63	457.821	411.874	0	0	0	0	2,50
		-	-30.896	13,33	457.821	411.874	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	22.314	18,46	457.821	411.874	0	0	0	0	2,50
		-	-31.456	13,09	457.821	411.874	0	0	0	0	2,50
	100%	+	21.264	19,37	457.821	411.874	0	0	0	0	2,50
		-	-31.456	13,09	457.821	411.874	0	0	0	0	2,50
Copertura							**Travata: Trave 1-8**				
Trave 1-8	0%	+	55.991	7,60	459.559	425.493	8.545	0	0	0	2,50
		-	-	-	459.559	425.493	8.545	0	0	0	2,50
	12,5%	+	51.023	4,34	459.639	221.502	8.913	0	0	0	2,50
		-	-	-	459.639	221.502	8.913	0	0	0	2,50
	25%	+	41.144	5,47	459.797	225.169	9.645	0	0	0	2,50
		-	-3.229	69,73	459.797	225.169	9.645	0	0	0	2,50
	37,5%	+	31.265	7,20	459.956	225.169	10.378	0	0	0	2,50
		-	-13.107	17,18	459.956	225.169	10.378	0	0	0	2,50
	50%	+	21.385	10,53	460.114	225.169	11.110	0	0	0	2,50
		-	-22.987	9,80	460.114	225.169	11.110	0	0	0	2,50
	62,5%	+	11.506	19,25	460.272	221.436	11.841	0	0	0	2,50
		-	-32.867	6,74	460.272	221.436	11.841	0	0	0	2,50
	75%	+	1.625	NS	460.431	220.028	12.574	0	0	0	2,50
		-	-42.746	5,15	460.431	220.028	12.574	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	460.589	218.616	13.306	0	0	0	2,50
		-	-52.627	4,15	460.589	218.616	13.306	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	460.747	422.650	14.037	0	0	0	2,50
		-	-57.563	7,34	460.747	422.650	14.037	0	0	0	2,50
Copertura							**Travata: Trave 2-9**				
Trave 2-9	0%	+	67.723	6,35	460.361	430.015	11.524	0	0	0	2,50
		-	-	-	460.361	430.015	11.524	0	0	0	2,50
	12,5%	+	60.011	3,58	460.472	215.008	12.036	0	0	0	2,50
		-	-	-	460.472	215.008	12.036	0	0	0	2,50
	25%	+	45.475	4,73	460.681	215.008	13.004	0	0	0	2,50
		-	-	-	460.681	215.008	13.004	0	0	0	2,50
	37,5%	+	30.939	6,95	460.890	215.008	13.970	0	0	0	2,50
		-	-	-	460.890	215.008	13.970	0	0	0	2,50
	50%	+	16.404	13,11	461.099	215.008	14.936	0	0	0	2,50
		-	-14.204	15,14	461.099	215.008	14.936	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1.867	NS	461.308	215.008	15.902	0	0	0	2,50
		-	-28.740	7,48	461.308	215.008	15.902	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	461.517	215.008	16.869	0	0	0	2,50
		-	-43.275	4,97	461.517	215.008	16.869	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	461.726	215.008	17.836	0	0	0	2,50
		-	-57.812	3,72	461.726	215.008	17.836	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	461.935	430.015	18.802	0	0	0	2,50
		-	-65.265	6,59	461.935	430.015	18.802	0	0	0	2,50
Copertura							**Travata: Trave 3-10**				
Trave 3-10	0%	+	62.866	6,84	460.439	430.015	11.887	0	0	0	2,50
		-	-	-	460.439	430.015	11.887	0	0	0	2,50
	12,5%	+	55.815	3,85	460.544	215.008	12.369	0	0	0	2,50
		-	-	-	460.544	215.008	12.369	0	0	0	2,50
	25%	+	42.530	5,06	460.740	215.008	13.275	0	0	0	2,50
		-	-	-	460.740	215.008	13.275	0	0	0	2,50
	37,5%	+	29.244	7,35	460.936	215.008	14.182	0	0	0	2,50
		-	-	-	460.936	215.008	14.182	0	0	0	2,50
	50%	+	15.958	13,47	461.132	215.008	15.088	0	0	0	2,50
		-	-12.593	17,07	461.132	215.008	15.088	0	0	0	2,50
	62,5%	+	2.673	80,44	461.328	215.008	15.996	0	0	0	2,50
		-	-25.879	8,31	461.328	215.008	15.996	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	461.524	215.008	16.902	0	0	0	2,50
		-	-39.164	5,49	461.524	215.008	16.902	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	461.720	215.008	17.809	0	0	0	2,50
		-	-52.448	4,10	461.720	215.008	17.809	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	461.917	430.015	18.716	0	0	0	2,50
		-	-59.259	7,26	461.917	430.015	18.716	0	0	0	2,50
Copertura							**Travata: Trave 4-11**				
Trave 4-11	0%	+	66.941	6,42	459.902	429.933	9.810	0	0	0	2,50
		-	-	-	459.902	429.933	9.810	0	0	0	2,50
	12,5%	+	59.165	3,63	460.023	214.966	10.370	0	0	0	2,50
		-	-	-	460.023	214.966	10.370	0	0	0	2,50
	25%	+	44.517	4,83	460.251	214.966	11.425	0	0	0	2,50
		-	-	-	460.251	214.966	11.425	0	0	0	2,50
	37,5%	+	29.871	7,20	460.479	214.966	12.479	0	0	0	2,50
		-	-	-	460.479	214.966	12.479	0	0	0	2,50
	50%	+	15.220	14,12	460.707	214.966	13.533	0	0	0	2,50
		-	-12.325	17,44	460.707	214.966	13.533	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctg⊗
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	62,5%	+	573	NS	460.935	214.966	14.589	0	0	0	2,50
		-	-26.973	7,97	460.935	214.966	14.589	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	461.163	214.966	15.643	0	0	0	2,50
		-	-41.621	5,16	461.163	214.966	15.643	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	461.391	214.966	16.697	0	0	0	2,50
		-	-56.269	3,82	461.391	214.966	16.697	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	461.620	429.933	17.753	0	0	0	2,50
		-	-63.733	6,75	461.620	429.933	17.753	0	0	0	2,50
Copertura							**Travata: Trave 5-6-12**				
Trave 5-6	0%	+	55.605	7,61	458.105	423.032	1.315	0	0	0	2,50
		-	-60.153	7,03	458.105	423.032	1.315	0	0	0	2,50
	12,5%	+	55.605	7,61	458.105	423.032	1.315	0	0	0	2,50
		-	-61.865	6,84	458.105	423.032	1.315	0	0	0	2,50
	25%	+	55.605	7,61	458.105	423.032	1.315	0	0	0	2,50
		-	-63.577	6,65	458.105	423.032	1.315	0	0	0	2,50
	37,5%	+	55.016	7,69	458.116	423.032	1.364	0	0	0	2,50
		-	-65.291	6,48	458.116	423.032	1.364	0	0	0	2,50
	50%	+	53.303	7,94	458.146	423.032	1.504	0	0	0	2,50
		-	-67.003	6,31	458.146	423.032	1.504	0	0	0	2,50
	62,5%	+	51.590	8,20	458.176	423.032	1.644	0	0	0	2,50
		-	-68.715	6,16	458.176	423.032	1.644	0	0	0	2,50
	75%	+	49.877	8,48	458.207	423.032	1.784	0	0	0	2,50
		-	-69.305	6,10	458.207	423.032	1.784	0	0	0	2,50
	87,5%	+	48.165	8,78	458.237	423.032	1.925	0	0	0	2,50
		-	-69.305	6,10	458.237	423.032	1.925	0	0	0	2,50
	100%	+	46.453	9,11	458.268	423.032	2.065	0	0	0	2,50
		-	-69.305	6,10	458.268	423.032	2.065	0	0	0	2,50
Trave 6-12	0%	+	55.414	7,76	459.145	429.971	6.123	0	0	0	2,50
		-	-	-	459.145	429.971	6.123	0	0	0	2,50
	12,5%	+	51.443	4,38	459.206	225.223	6.404	0	0	0	2,50
		-	-	-	459.206	225.223	6.404	0	0	0	2,50
	25%	+	40.911	5,51	459.367	225.223	7.148	0	0	0	2,50
		-	-	-	459.367	225.223	7.148	0	0	0	2,50
	37,5%	+	30.379	7,41	459.528	225.223	7.893	0	0	0	2,50
		-	-3.927	57,35	459.528	225.223	7.893	0	0	0	2,50
	50%	+	19.844	11,35	459.689	225.223	8.637	0	0	0	2,50
		-	-14.458	15,58	459.689	225.223	8.637	0	0	0	2,50
	62,5%	+	9.313	24,18	459.850	225.223	9.381	0	0	0	2,50
		-	-24.991	9,01	459.850	225.223	9.381	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	460.011	225.223	10.127	0	0	0	2,50
		-	-35.524	6,34	460.011	225.223	10.127	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	460.172	225.223	10.870	0	0	0	2,50
		-	-46.059	4,89	460.172	225.223	10.870	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	460.333	429.971	11.614	0	0	0	2,50
		-	-49.748	8,64	460.333	429.971	11.614	0	0	0	2,50
Copertura							**Travata: Trave 7-13**				
Trave 7-13	0%	+	38.791	10,96	458.204	425.018	1.771	0	0	0	2,50
		-	-	-	458.204	425.018	1.771	0	0	0	2,50
	12,5%	+	36.611	6,33	458.239	231.700	1.933	0	0	0	2,50
		-	-3.316	69,87	458.239	231.700	1.933	0	0	0	2,50
	25%	+	30.419	7,63	458.338	232.185	2.393	0	0	0	2,50
		-	-9.507	24,42	458.338	232.185	2.393	0	0	0	2,50
	37,5%	+	24.229	9,60	458.438	232.664	2.852	0	0	0	2,50
		-	-15.698	14,82	458.438	232.664	2.852	0	0	0	2,50
	50%	+	18.040	12,91	458.537	232.888	3.312	0	0	0	2,50
		-	-21.886	10,64	458.537	232.888	3.312	0	0	0	2,50
	62,5%	+	11.850	19,61	458.637	232.406	3.771	0	0	0	2,50
		-	-28.076	8,28	458.637	232.406	3.771	0	0	0	2,50
	75%	+	5.660	40,98	458.736	231.921	4.230	0	0	0	2,50
		-	-34.264	6,77	458.736	231.921	4.230	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	458.835	231.442	4.690	0	0	0	2,50
		-	-40.456	5,72	458.835	231.442	4.690	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	458.935	424.757	5.150	0	0	0	2,50
		-	-42.638	9,96	458.935	424.757	5.150	0	0	0	2,50
Piano Terra							**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13**				
Trave 8-9	0%	+	33.863	11,32	457.821	383.250	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	457.821	383.250	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	33.863	11,32	457.821	383.250	0	0	0	0	2,50
		-	-1.825	NS	457.821	383.250	0	0	0	0	2,50
	25%	+	29.314	7,90	457.821	231.495	0	0	0	0	2,50
		-	-6.678	34,67	457.821	231.495	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	24.460	9,46	457.821	231.495	0	0	0	0	2,50
		-	-11.534	20,07	457.821	231.495	0	0	0	0	2,50
	50%	+	19.604	11,81	457.821	231.495	0	0	0	0	2,50
		-	-16.390	14,12	457.821	231.495	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	14.750	15,69	457.821	231.495	0	0	0	0	2,50
		-	-21.243	10,90	457.821	231.495	0	0	0	0	2,50
	75%	+	9.894	23,40	457.821	231.495	0	0	0	0	2,50
		-	-26.098	8,87	457.821	231.495	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	5.038	76,07	457.821	383.250	0	0	0	0	2,50
		-	-30.647	12,51	457.821	383.250	0	0	0	0	2,50
	100%	+	185	NS	457.821	383.250	0	0	0	0	2,50
		-	-30.647	12,51	457.821	383.250	0	0	0	0	2,50
Trave 9-10	0%	+	30.812	13,95	457.821	429.971	0	0	0	0	2,50

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctg⊗
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-6.610	65,05	457.821	429.971	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	30.812	13,95	457.821	429.971	0	0	0	0	2,50
		-	-10.314	41,69	457.821	429.971	0	0	0	0	2,50
	25%	+	28.566	7,53	457.821	214.986	0	0	0	0	2,50
		-	-14.018	15,34	457.821	214.986	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	24.862	8,65	457.821	214.986	0	0	0	0	2,50
		-	-17.720	12,13	457.821	214.986	0	0	0	0	2,50
	50%	+	21.159	10,16	457.821	214.986	0	0	0	0	2,50
		-	-21.424	10,03	457.821	214.986	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	17.456	12,32	457.821	214.986	0	0	0	0	2,50
		-	-25.127	8,56	457.821	214.986	0	0	0	0	2,50
	75%	+	13.751	15,63	457.821	214.986	0	0	0	0	2,50
		-	-28.830	7,46	457.821	214.986	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	10.048	42,79	457.821	429.971	0	0	0	0	2,50
		-	-31.079	13,83	457.821	429.971	0	0	0	0	2,50
	100%	+	6.345	67,77	457.821	429.971	0	0	0	0	2,50
		-	-31.079	13,83	457.821	429.971	0	0	0	0	2,50
Trave 10-11	0%	+	32.696	13,02	457.821	425.824	0	0	0	0	2,50
		-	-5.352	79,56	457.821	425.824	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	32.696	13,02	457.821	425.824	0	0	0	0	2,50
		-	-9.047	47,07	457.821	425.824	0	0	0	0	2,50
	25%	+	30.467	8,03	457.821	244.784	0	0	0	0	2,50
		-	-12.742	19,21	457.821	244.784	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	26.771	9,14	457.821	244.784	0	0	0	0	2,50
		-	-16.436	14,89	457.821	244.784	0	0	0	0	2,50
	50%	+	23.077	10,61	457.821	244.784	0	0	0	0	2,50
		-	-20.131	12,16	457.821	244.784	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	19.382	12,63	457.821	244.784	0	0	0	0	2,50
		-	-23.826	10,27	457.821	244.784	0	0	0	0	2,50
	75%	+	15.688	15,60	457.821	244.784	0	0	0	0	2,50
		-	-27.519	8,90	457.821	244.784	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	11.994	35,50	457.821	425.824	0	0	0	0	2,50
		-	-29.749	14,31	457.821	425.824	0	0	0	0	2,50
	100%	+	8.300	51,30	457.821	425.824	0	0	0	0	2,50
		-	-29.749	14,31	457.821	425.824	0	0	0	0	2,50
Trave 11-12	0%	+	28.503	14,23	457.821	405.706	0	0	0	0	2,50
		-	-962	NS	457.821	405.706	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	28.503	14,23	457.821	405.706	0	0	0	0	2,50
		-	-5.824	69,66	457.821	405.706	0	0	0	0	2,50
	25%	+	23.943	9,38	457.821	224.666	0	0	0	0	2,50
		-	-10.684	21,03	457.821	224.666	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	19.082	11,77	457.821	224.666	0	0	0	0	2,50
		-	-15.544	14,45	457.821	224.666	0	0	0	0	2,50
	50%	+	14.222	15,80	457.821	224.666	0	0	0	0	2,50
		-	-20.404	11,01	457.821	224.666	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	9.360	24,00	457.821	224.666	0	0	0	0	2,50
		-	-25.266	8,89	457.821	224.666	0	0	0	0	2,50
	75%	+	4.501	49,91	457.821	224.666	0	0	0	0	2,50
		-	-30.126	7,46	457.821	224.666	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	457.821	405.706	0	0	0	0	2,50
		-	-34.687	11,70	457.821	405.706	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	457.821	405.706	0	0	0	0	2,50
		-	-34.687	11,70	457.821	405.706	0	0	0	0	2,50
Trave 12-13	0%	+	36.418	10,86	457.821	395.335	0	0	0	0	2,50
		-	-11.786	33,54	457.821	395.335	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	36.418	10,86	457.821	395.335	0	0	0	0	2,50
		-	-15.057	26,26	457.821	395.335	0	0	0	0	2,50
	25%	+	35.041	11,28	457.821	395.335	0	0	0	0	2,50
		-	-18.325	21,57	457.821	395.335	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	31.773	7,67	457.821	243.580	0	0	0	0	2,50
		-	-21.593	11,28	457.821	243.580	0	0	0	0	2,50
	50%	+	28.503	8,55	457.821	243.580	0	0	0	0	2,50
		-	-24.861	9,80	457.821	243.580	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	25.234	9,65	457.821	243.580	0	0	0	0	2,50
		-	-28.131	8,66	457.821	243.580	0	0	0	0	2,50
	75%	+	21.966	18,00	457.821	395.335	0	0	0	0	2,50
		-	-31.399	12,59	457.821	395.335	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	18.697	21,14	457.821	395.335	0	0	0	0	2,50
		-	-32.774	12,06	457.821	395.335	0	0	0	0	2,50
	100%	+	15.430	25,62	457.821	395.335	0	0	0	0	2,50
		-	-32.774	12,06	457.821	395.335	0	0	0	0	2,50
Piano Terra							**Travata: Trave 2-9**				
Trave 2-9	0%	+	102.429	4,20	457.695	429.853	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	457.695	429.853	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	89.481	2,52	457.695	225.161	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	457.695	225.161	0	0	0	0	2,50
	25%	+	64.987	3,46	457.695	225.161	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	457.695	225.161	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	40.491	5,56	457.695	225.161	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	457.695	225.161	0	0	0	0	2,50
	50%	+	15.998	14,07	457.695	225.161	0	0	0	0	2,50
		-	-15.487	14,54	457.695	225.161	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	457.695	225.161	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	+/-	$V_{Ed,Y}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	CtgΘ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	-39.980	5,63	457.695	225.161	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	457.695	225.161	0	0	0	0	2,50
		-	-64.475	3,49	457.695	225.161	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	457.695	225.161	0	0	0	0	2,50
		-	-88.967	2,53	457.695	225.161	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	457.695	429.853	0	0	0	0	2,50
		-	-101.914	4,22	457.695	429.853	0	0	0	0	2,50
Piano Terra							**Travata: Trave 3-10**				
Trave 3-10	0%	+	91.935	4,68	457.791	429.943	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	457.791	429.943	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	80.260	2,81	457.791	225.208	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	457.791	225.208	0	0	0	0	2,50
	25%	+	58.176	3,87	457.791	225.208	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	457.791	225.208	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	36.090	6,24	457.791	225.208	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	457.791	225.208	0	0	0	0	2,50
	50%	+	14.007	16,08	457.791	225.208	0	0	0	0	2,50
		-	-14.948	15,07	457.791	225.208	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	457.791	225.208	0	0	0	0	2,50
		-	-37.032	6,08	457.791	225.208	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	457.791	225.208	0	0	0	0	2,50
		-	-59.114	3,81	457.791	225.208	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	457.791	225.208	0	0	0	0	2,50
		-	-81.195	2,77	457.791	225.208	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	457.791	429.943	0	0	0	0	2,50
		-	-92.867	4,63	457.791	429.943	0	0	0	0	2,50
Piano Terra							**Travata: Trave 4-11**				
Trave 4-11	0%	+	102.781	4,18	457.619	429.782	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	457.619	429.782	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	89.738	2,51	457.619	225.124	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	457.619	225.124	0	0	0	0	2,50
	25%	+	65.065	3,46	457.619	225.124	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	457.619	225.124	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	40.390	5,57	457.619	225.124	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	457.619	225.124	0	0	0	0	2,50
	50%	+	15.715	14,33	457.619	225.124	0	0	0	0	2,50
		-	-15.275	14,74	457.619	225.124	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	457.619	225.124	0	0	0	0	2,50
		-	-39.951	5,64	457.619	225.124	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	457.619	225.124	0	0	0	0	2,50
		-	-64.624	3,48	457.619	225.124	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	457.619	225.124	0	0	0	0	2,50
		-	-89.298	2,52	457.619	225.124	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	457.619	429.782	0	0	0	0	2,50
		-	-102.342	4,20	457.619	429.782	0	0	0	0	2,50
Piano Terra							**Travata: Trave 6-12**				
Trave 6-12	0%	+	80.312	5,32	457.868	427.114	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	457.868	427.114	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	73.699	2,88	457.868	212.106	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	457.868	212.106	0	0	0	0	2,50
	25%	+	56.029	3,79	457.868	212.106	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	457.868	212.106	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	38.356	5,53	457.868	212.106	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	457.868	212.106	0	0	0	0	2,50
	50%	+	20.683	10,26	457.868	212.106	0	0	0	0	2,50
		-	-13.382	15,85	457.868	212.106	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.012	70,42	457.868	212.106	0	0	0	0	2,50
		-	-31.055	6,83	457.868	212.106	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	457.868	212.106	0	0	0	0	2,50
		-	-48.726	4,35	457.868	212.106	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	457.868	212.106	0	0	0	0	2,50
		-	-66.400	3,19	457.868	212.106	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	457.868	427.114	0	0	0	0	2,50
		-	-73.013	5,85	457.868	427.114	0	0	0	0	2,50

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
+/- [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
$V_{Ed,Y}^{(+/-)}$ Valori massimo e minimo del taglio di progetto.
$CS^{(+/-)}$ Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "$V_{Ed,Y}^{(+)}$" e "$V_{Ed,Y}^{(-)}$" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N_{Ed} Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
$V_{Rsd,p}$ Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V_{R1} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
V_{fd} Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	CtgΘ	P_e	B_e	H_s	A_{sw}	$A_{s,l}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm^2]	[mm]	[cm^2/cm]	[cm^2]	

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	Ctg⊗	P_e	B_e	H_s	A_{sw}	$A_{s,l}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	
Copertura								**Travata: Trave 1-2-3-4-5**					
Trave 1-2	0%	9.904	1,47	38.220	76.051	14.530	2,50	1.225	83.789	94	0,0060	6,79	NO
	25%	9.904	1,31	38.220	12.968	14.530	2,50	1.225	83.789	94	0,0060	6,79	NO
	50%	9.904	1,31	38.220	12.968	14.530	2,50	1.225	83.789	94	0,0060	6,79	NO
	75%	9.904	1,31	38.220	12.968	14.530	2,50	1.225	83.789	94	0,0060	6,79	NO
	100%	9.904	1,96	38.220	76.051	19.373	2,50	1.225	83.789	94	0,0060	9,05	NO
Trave 2-3	0%	1.074	18,04	38.220	76.051	19.373	2,50	1.225	83.789	94	0,0007	9,05	NO
	25%	1.074	1,06	38.220	1.140	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0007	2,26	NO
	50%	1.074	1,06	38.220	1.140	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0007	2,26	NO
	75%	1.074	1,06	38.220	1.140	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0007	2,26	NO
	100%	1.074	9,02	38.220	76.051	9.686	2,50	1.225	83.789	94	0,0007	4,52	NO
Trave 3-4	0%	1.065	9,09	38.220	76.051	9.686	2,50	1.225	83.789	94	0,0006	4,52	NO
	25%	1.065	1,07	38.220	1.140	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0006	2,26	NO
	50%	1.065	1,07	38.220	1.140	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0006	2,26	NO
	75%	1.065	1,07	38.220	1.140	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0006	2,26	NO
	100%	1.065	22,74	38.220	76.051	24.216	2,50	1.225	83.789	94	0,0006	11,31	NO
Trave 4-5	0%	16.503	1,47	38.220	76.051	24.216	2,50	1.225	83.789	94	0,0101	11,31	NO
	25%	16.503	1,08	38.220	17.787	19.373	2,50	1.225	83.789	94	0,0101	9,05	NO
	50%	16.503	1,08	38.220	17.787	19.373	2,50	1.225	83.789	94	0,0101	9,05	NO
	75%	16.503	1,08	38.220	17.787	19.373	2,50	1.225	83.789	94	0,0101	9,05	NO
	100%	16.503	1,17	38.220	76.051	19.373	2,50	1.225	83.789	94	0,0101	9,05	NO
Copertura								**Travata: Trave 6-7**					
Trave 6-7	0%	3.402	1,42	38.220	76.051	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0021	2,26	NO
	25%	3.402	1,42	38.220	76.051	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0021	2,26	NO
	50%	3.402	1,42	38.220	17.787	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0021	2,26	NO
	75%	3.402	1,42	38.220	76.051	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0021	2,26	NO
	100%	3.402	1,42	38.220	76.051	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0021	2,26	NO
Copertura								**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13**					
Trave 8-9	0%	9.257	1,57	38.220	76.051	14.530	2,50	1.225	83.789	94	0,0056	6,79	NO
	25%	9.909	1,31	38.220	12.968	14.530	2,50	1.225	83.789	94	0,0060	6,79	NO
	50%	10.560	1,23	38.220	12.968	14.530	2,50	1.225	83.789	94	0,0064	6,79	NO
	75%	11.543	1,12	38.220	12.968	14.530	2,50	1.225	83.789	94	0,0070	6,79	NO
	100%	12.073	1,60	38.220	76.051	19.373	2,50	1.225	83.789	94	0,0074	9,05	NO
Trave 9-10	0%	2.159	8,97	38.220	76.051	19.373	2,50	1.225	83.789	94	0,0013	9,05	NO
	25%	1.851	2,62	38.220	12.968	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0011	2,26	NO
	50%	1.206	4,02	38.220	12.968	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0007	2,26	NO
	75%	1.769	2,74	38.220	12.968	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0011	2,26	NO
	100%	2.079	4,66	38.220	76.051	9.686	2,50	1.225	83.789	94	0,0013	4,52	NO
Trave 10-11	0%	2.223	4,36	38.220	76.051	9.686	2,50	1.225	83.789	94	0,0014	4,52	NO
	25%	1.915	2,53	38.220	12.968	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0012	2,26	NO
	50%	1.385	3,50	38.220	12.968	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0008	2,26	NO
	75%	1.631	2,97	38.220	12.968	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0010	2,26	NO
	100%	1.940	9,99	38.220	76.051	19.373	2,50	1.225	83.789	94	0,0012	9,05	NO
Trave 11-12	0%	12.299	1,58	38.220	76.051	19.373	2,50	1.225	83.789	94	0,0075	9,05	NO
	25%	11.766	1,10	38.220	12.968	14.530	2,50	1.225	83.789	94	0,0072	6,79	NO
	50%	10.631	1,22	38.220	12.968	14.530	2,50	1.225	83.789	94	0,0065	6,79	NO
	75%	9.934	1,31	38.220	12.968	14.530	2,50	1.225	83.789	94	0,0061	6,79	NO
	100%	9.279	2,61	38.220	76.051	24.216	2,50	1.225	83.789	94	0,0057	11,31	NO
Trave 12-13	0%	6.306	3,84	38.220	76.051	24.216	2,50	1.225	83.789	94	0,0038	11,31	NO
	25%	6.306	1,54	38.220	76.051	9.686	2,50	1.225	83.789	94	0,0038	4,52	NO
	50%	6.306	1,54	38.220	23.173	9.686	2,50	1.225	83.789	94	0,0038	4,52	NO
	75%	6.306	1,54	38.220	76.051	9.686	2,50	1.225	83.789	94	0,0038	4,52	NO
	100%	6.306	1,54	38.220	76.051	9.686	2,50	1.225	83.789	94	0,0038	4,52	NO
Copertura								**Travata: Trave 1-8**					
Trave 1-8	0%	1.525	3,18	38.220	76.051	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0009	2,26	NO
	25%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	2,26	NO
	75%	1.792	2,63	38.220	4.707	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0011	2,26	NO
	100%	2.516	1,92	38.220	76.051	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0015	2,26	NO
Copertura								**Travata: Trave 2-9**					
Trave 2-9	0%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
Copertura								**Travata: Trave 3-10**					
Trave 3-10	0%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
Copertura								**Travata: Trave 4-11**					
Trave 4-11	0%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
Copertura								**Travata: Trave 5-6-12**					
Trave 5-6	0%	2.418	2,00	38.220	76.051	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0015	2,26	NO
	25%	2.418	2,00	38.220	76.051	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0015	2,26	NO
	50%	2.418	2,00	38.220	76.051	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0015	2,26	NO
	75%	2.418	2,00	38.220	76.051	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0015	2,26	NO
	100%	2.418	2,00	38.220	76.051	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0015	2,26	NO
Trave 6-12	0%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	2,26	NO
	25%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	CtgΘ	P_e	B_e	H_s	A_{sw}	$A_{s,l}$	R_f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	
	75%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
Copertura								**Travata: Trave 7-13**					
Trave 7-13	0%	1.726	2,81	38.220	76.051	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0011	2,26	NO
	25%	1.498	3,23	38.220	8.631	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0009	2,26	NO
	50%	1.253	3,87	38.220	8.631	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0008	2,26	NO
	75%	1.590	3,05	38.220	8.631	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0010	2,26	NO
	100%	1.817	2,67	38.220	76.051	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0011	2,26	NO
Piano Terra								**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13**					
Trave 8-9	0%	16.280	1,19	38.220	76.051	19.373	2,50	1.225	83.789	94	0,0099	9,05	NO
	25%	16.280	1,19	38.220	23.173	19.373	2,50	1.225	83.789	94	0,0099	9,05	NO
	50%	16.280	1,19	38.220	23.173	19.373	2,50	1.225	83.789	94	0,0099	9,05	NO
	75%	16.280	1,19	38.220	23.173	19.373	2,50	1.225	83.789	94	0,0099	9,05	NO
	100%	16.280	1,19	38.220	76.051	19.373	2,50	1.225	83.789	94	0,0099	9,05	NO
Trave 9-10	0%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	9,05	NO
	25%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	2,26	NO
Trave 10-11	0%	1.445	3,35	38.220	76.051	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0009	2,26	NO
	25%	1.445	3,35	38.220	12.968	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0009	2,26	NO
	50%	1.445	3,35	38.220	12.968	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0009	2,26	NO
	75%	1.445	3,35	38.220	12.968	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0009	2,26	NO
	100%	1.445	10,06	38.220	76.051	14.530	2,50	1.225	83.789	94	0,0009	6,79	NO
Trave 11-12	0%	8.455	1,72	38.220	76.051	14.530	2,50	1.225	83.789	94	0,0052	6,79	NO
	25%	8.455	1,15	38.220	12.968	9.686	2,50	1.225	83.789	94	0,0052	4,52	NO
	50%	8.455	1,15	38.220	12.968	9.686	2,50	1.225	83.789	94	0,0052	4,52	NO
	75%	8.455	1,15	38.220	12.968	9.686	2,50	1.225	83.789	94	0,0052	4,52	NO
	100%	8.455	2,86	38.220	76.051	24.216	2,50	1.225	83.789	94	0,0052	11,31	NO
Trave 12-13	0%	12.069	2,01	38.220	76.051	24.216	2,50	1.225	83.789	94	0,0074	11,31	NO
	25%	12.069	1,20	38.220	76.051	14.530	2,50	1.225	83.789	94	0,0074	6,79	NO
	50%	12.069	1,20	38.220	23.173	14.530	2,50	1.225	83.789	94	0,0074	6,79	NO
	75%	12.069	1,20	38.220	76.051	14.530	2,50	1.225	83.789	94	0,0074	6,79	NO
	100%	12.069	1,20	38.220	76.051	14.530	2,50	1.225	83.789	94	0,0074	6,79	NO
Piano Terra								**Travata: Trave 2-9**					
Trave 2-9	0%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
Piano Terra								**Travata: Trave 3-10**					
Trave 3-10	0%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
Piano Terra								**Travata: Trave 4-11**					
Trave 4-11	0%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	38.220	0	0	2,50	1.225	83.789	94	0,0000	0,00	NO
Piano Terra								**Travata: Trave 6-12**					
Trave 6-12	0%	1.011	4,79	38.220	76.051	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0006	2,26	NO
	25%	1.011	1,13	38.220	1.140	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0006	2,26	NO
	50%	1.011	1,13	38.220	1.140	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0006	2,26	NO
	75%	1.011	1,13	38.220	1.140	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0006	2,26	NO
	100%	1.011	4,79	38.220	76.051	4.843	2,50	1.225	83.789	94	0,0006	2,26	NO

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
T_{Ed} Momento torcente di progetto.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
T_{Rcd} Momento resistente del calcestruzzo.
T_{Rsd} Momento resistente delle staffe.
T_{Rld} Momento resistente dell'armatura longitudinale.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
P_e Perimetro esterno in asse alle barre.
B_e Area racchiusa da P_e.
H_s Spessore della sezione convenzionale resistente.
A_{sw} Aree di ferro per il taglio per unità di lunghezza (aggiuntive a quanto calcolato per il taglio).
$A_{s,l}$ Area barre longitudinali di parete esecutive.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Copertura									**Travata: Trave 1-2-3-4-5**							
Trave: Trave 1-2				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,197	14,94	1.656	2.862	-	75,87	SI	RAR	2,257	360,00	1.656	2.862	-	NS	SI

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
25%	QPR	0,171	11,21	1.668	2.468	-	65,43	SI								
	RAR	0,125	14,94	1.675	-1.759	-	NS	SI	RAR	1,327	360,00	1.675	-1.759	-	NS	SI
50%	QPR	0,122	11,21	1.668	-1.714	-	91,83	SI								
	RAR	0,255	14,94	1.675	-3.748	-	58,62	SI	RAR	3,000	360,00	1.675	-3.748	-	NS	SI
75%	QPR	0,235	11,21	1.668	-3.448	-	47,63	SI								
	RAR	0,215	14,94	1.675	-3.133	-	69,58	SI	RAR	2,483	360,00	1.675	-3.133	-	NS	SI
100%	QPR	0,188	11,21	1.668	-2.725	-	59,59	SI								
	RAR	0,025	14,94	1.667	225	-	NS	SI	RAR	0,038	360,00	1.667	225	-	NS	SI
	QPR	0,039	11,21	1.668	448	-	NS	SI								
Trave: Trave 2-3				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,271	14,94	4.385	3.750	-	55,05	SI	RAR	2,756	360,00	4.385	3.750	-	NS	SI
	QPR	0,266	11,21	4.195	3.690	-	42,07	SI								
25%	RAR	0,076	14,94	4.385	757	-	NS	SI	RAR	0,239	360,00	4.385	757	-	NS	SI
	QPR	0,076	11,21	4.195	772	-	NS	SI								
50%	RAR	0,077	14,94	4.379	-780	-	NS	SI	RAR	0,259	360,00	4.379	-780	-	NS	SI
	QPR	0,073	11,21	4.195	-722	-	NS	SI								
75%	RAR	0,080	14,94	4.385	-823	-	NS	SI	RAR	0,294	360,00	4.385	-823	-	NS	SI
	QPR	0,077	11,21	4.195	-787	-	NS	SI								
100%	RAR	0,077	14,94	4.379	778	-	NS	SI	RAR	0,257	360,00	4.379	778	-	NS	SI
	QPR	0,063	11,21	4.195	576	-	NS	SI								
Trave: Trave 3-4				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,253	14,94	6.576	3.265	-	59,05	SI	RAR	2,149	360,00	6.576	3.265	-	NS	SI
	QPR	0,226	11,21	6.147	2.887	-	49,64	SI								
25%	RAR	0,051	14,94	6.576	167	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,044	11,21	6.147	105	-	NS	SI								
50%	RAR	0,132	14,94	6.576	-1.419	-	NS	SI	RAR	0,597	360,00	6.576	-1.419	-	NS	SI
	QPR	0,119	11,21	6.147	-1.251	-	94,25	SI								
75%	RAR	0,138	14,94	6.576	-1.504	-	NS	SI	RAR	0,668	360,00	6.576	-1.504	-	NS	SI
	QPR	0,115	11,21	6.147	-1.191	-	97,46	SI								
100%	RAR	0,045	14,94	6.576	-80	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,056	11,21	6.147	289	-	NS	SI								
Trave: Trave 4-5				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,114	14,94	6.832	1.106	-	NS	SI	RAR	0,310	360,00	6.832	1.106	-	NS	SI
	QPR	0,121	11,21	6.507	1.256	-	92,31	SI								
25%	RAR	0,196	14,94	7.109	-2.338	-	76,35	SI	RAR	1,321	360,00	7.109	-2.338	-	NS	SI
	QPR	0,167	11,21	6.507	-1.947	-	67,29	SI								
50%	RAR	0,252	14,94	7.109	-3.201	-	59,28	SI	RAR	2,047	360,00	7.109	-3.201	-	NS	SI
	QPR	0,225	11,21	6.507	-2.846	-	49,75	SI								
75%	RAR	0,149	14,94	7.109	-1.620	-	NS	SI	RAR	0,717	360,00	7.109	-1.620	-	NS	SI
	QPR	0,133	11,21	6.507	-1.439	-	84,04	SI								
100%	RAR	0,201	14,94	6.981	2.435	-	74,24	SI	RAR	1,414	360,00	6.981	2.435	-	NS	SI
	QPR	0,188	11,21	6.507	2.271	-	59,71	SI								
Copertura									**Travata: Trave 6-7**							
Trave: Trave 6-7				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,305	14,94	3.286	-4.368	-	48,97	SI	RAR	3,375	360,00	3.286	-4.368	-	NS	SI
	QPR	0,270	11,21	3.091	-3.846	-	41,52	SI								
25%	RAR	0,221	14,94	3.250	-3.077	-	67,73	SI	RAR	2,293	360,00	3.250	-3.077	-	NS	SI
	QPR	0,205	11,21	3.091	-2.847	-	54,76	SI								
50%	RAR	0,070	14,94	3.250	-772	-	NS	SI	RAR	0,354	360,00	3.250	-772	-	NS	SI
	QPR	0,073	11,21	3.091	-835	-	NS	SI								
75%	RAR	0,199	14,94	3.286	2.743	-	75,08	SI	RAR	2,009	360,00	3.286	2.743	-	NS	SI
	QPR	0,161	11,21	3.091	2.186	-	69,40	SI								
100%	RAR	0,493	14,94	3.286	7.253	-	30,27	SI	RAR	5,802	360,00	3.286	7.253	-	62,05	SI
	QPR	0,425	11,21	3.091	6.215	-	26,39	SI								
Copertura									**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13**							
Trave: Trave 8-9				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,639	14,94	4.238	9.396	-	23,37	SI	RAR	7,518	360,00	4.238	9.396	-	47,89	SI
	QPR	0,553	11,21	3.627	8.140	-	20,24	SI								
25%	RAR	0,076	14,94	4.039	-782	-	NS	SI	RAR	0,291	360,00	4.039	-782	-	NS	SI
	QPR	0,051	11,21	3.627	-443	-	NS	SI								
50%	RAR	0,428	14,94	4.039	-6.174	-	34,94	SI	RAR	4,826	360,00	4.039	-6.174	-	74,60	SI
	QPR	0,362	11,21	3.627	-5.208	-	30,95	SI								
75%	RAR	0,498	14,94	4.230	-7.233	-	30,01	SI	RAR	5,699	360,00	4.230	-7.233	-	63,17	SI
	QPR	0,424	11,21	3.627	-6.158	-	26,42	SI								
100%	RAR	0,297	14,94	4.238	-4.156	-	50,30	SI	RAR	3,111	360,00	4.238	-4.156	-	NS	SI
	QPR	0,237	11,21	3.627	-3.292	-	47,30	SI								
Trave: Trave 9-10				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,056	14,94	4.838	-409	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,044	11,21	3.815	-318	-	NS	SI								
25%	RAR	0,208	14,94	4.838	-2.731	-	71,96	SI	RAR	1,858	360,00	4.838	-2.731	-	NS	SI
	QPR	0,177	11,21	3.815	-2.360	-	63,24	SI								
50%	RAR	0,193	14,94	4.838	-2.508	-	77,39	SI	RAR	1,704	360,00	4.411	-2.502	-	NS	SI
	QPR	0,165	11,21	3.815	-2.180	-	67,73	SI								
75%	RAR	0,046	14,94	4.838	258	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,037	11,21	3.815	219	-	NS	SI								
100%	RAR	0,393	14,94	4.838	5.570	-	38,02	SI	RAR	4,297	360,00	4.411	5.585	-	83,78	SI
	QPR	0,339	11,21	3.815	4.841	-	33,03	SI								
Trave: Trave 10-11				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,417	14,94	4.987	5.929	-	35,80	SI	RAR	4,534	360,00	4.987	5.929	-	79,40	SI
	QPR	0,366	11,21	4.321	5.198	-	30,65	SI								
25%	RAR	0,079	14,94	5.538	693	-	NS	SI	RAR	0,088	360,00	4.983	642	-	NS	SI
	QPR	0,067	11,21	4.321	627	-	NS	SI								
50%	RAR	0,163	14,94	5.456	-1.995	-	91,50	SI	RAR	1,255	360,00	4.987	-2.030	-	NS	SI

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
75%	QPR	0,139	11,21	4.321	-1.731	-	80,51	SI								
	RAR	0,173	14,94	5.538	-2.138	-	86,30	SI	RAR	1,296	360,00	5.456	-2.130	-	NS	SI
100%	QPR	0,149	11,21	4.321	-1.882	-	75,18	SI								
	RAR	0,074	14,94	4.987	676	-	NS	SI	RAR	0,116	360,00	4.987	676	-	NS	SI
	QPR	0,038	11,21	4.321	179	-	NS	SI								
Trave: Trave 11-12				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,070	14,94	5.755	546	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,034	11,21	5.107	52	-	NS	SI								
25%	RAR	0,339	14,94	6.134	-4.630	-	44,01	SI	RAR	3,337	360,00	6.134	-4.630	-	NS	SI
	QPR	0,293	11,21	5.107	-4.018	-	38,21	SI								
50%	RAR	0,367	14,94	5.755	-5.086	-	40,72	SI	RAR	3,755	360,00	5.755	-5.086	-	95,87	SI
	QPR	0,309	11,21	5.107	-4.258	-	36,27	SI								
75%	RAR	0,099	14,94	5.755	-981	-	NS	SI	RAR	0,303	360,00	5.755	-981	-	NS	SI
	QPR	0,075	11,21	5.107	-675	-	NS	SI								
100%	RAR	0,527	14,94	5.755	7.534	-	28,36	SI	RAR	5,814	360,00	5.755	7.534	-	61,92	SI
	QPR	0,462	11,21	5.107	6.598	-	24,27	SI								
Trave: Trave 12-13				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,089	14,94	1.260	-1.240	-	NS	SI	RAR	0,929	360,00	1.260	-1.240	-	NS	SI
	QPR	0,053	11,21	980	-715	-	NS	SI								
25%	RAR	0,101	14,94	1.260	-1.426	-	NS	SI	RAR	1,085	360,00	1.260	-1.426	-	NS	SI
	QPR	0,083	11,21	980	-1.175	-	NS	SI								
50%	RAR	0,039	14,94	1.190	-490	-	NS	SI	RAR	0,304	360,00	1.190	-490	-	NS	SI
	QPR	0,040	11,21	980	-523	-	NS	SI								
75%	RAR	0,115	14,94	1.036	1.667	-	NS	SI	RAR	1,308	360,00	1.036	1.667	-	NS	SI
	QPR	0,087	11,21	980	1.239	-	NS	SI								
100%	RAR	0,327	14,94	1.260	4.896	-	45,64	SI	RAR	4,003	360,00	1.260	4.896	-	89,92	SI
	QPR	0,275	11,21	980	4.119	-	40,76	SI								
Copertura									**Travata: Trave 1-8**							
Trave: Trave 1-8				**FRC=0,13 cm**												
0%	RAR	3,980	14,94	15.265	40.179	-	3,75	SI	RAR	145,574	360,00	15.265	40.179	-	2,47	SI
	QPR	2,099	11,21	11.810	31.343	-	5,34	SI								
25%	RAR	1,550	14,94	17.734	-22.637	-	9,64	SI	RAR	17,280	360,00	17.734	-22.637	-	20,83	SI
	QPR	1,224	11,21	13.757	-17.897	-	9,16	SI								
50%	RAR	4,442	14,94	20.205	-43.277	-	3,36	SI	RAR	180,717	360,00	20.205	-43.277	-	1,99	SI
	QPR	2,255	11,21	15.706	-33.885	-	4,97	SI								
75%	RAR	1,501	14,94	22.675	-21.746	-	9,95	SI	RAR	16,011	360,00	22.675	-21.746	-	22,48	SI
	QPR	1,149	11,21	17.654	-16.617	-	9,75	SI								
100%	RAR	4,077	14,94	25.142	41.963	-	3,66	SI	RAR	132,780	360,00	25.142	41.963	-	2,71	SI
	QPR	2,298	11,21	19.599	33.906	-	4,88	SI								
Copertura									**Travata: Trave 2-9**							
Trave: Trave 2-9				**FRC=0,24 cm**												
0%	RAR	6,873	14,94	22.218	65.636	-	2,17	SI	RAR	282,136	360,00	22.218	65.636	-	1,28	SI
	QPR	5,485	11,21	19.108	52.309	-	2,04	SI								
25%	RAR	3,747	14,94	25.694	-38.468	-	3,99	SI	RAR	119,898	360,00	25.694	-38.468	-	3,00	SI
	QPR	1,878	11,21	21.748	-27.190	-	5,97	SI								
50%	RAR	7,135	14,94	29.171	-74.352	-	2,09	SI	RAR	245,429	360,00	29.171	-74.352	-	1,47	SI
	QPR	5,280	11,21	24.389	-54.860	-	2,12	SI								
75%	RAR	4,115	14,94	32.648	-42.009	-	3,63	SI	RAR	127,918	360,00	32.648	-42.009	-	2,81	SI
	QPR	2,135	11,21	27.029	-30.695	-	5,25	SI								
100%	RAR	6,212	14,94	36.091	58.555	-	2,41	SI	RAR	237,159	360,00	36.091	58.555	-	1,52	SI
	QPR	4,814	11,21	29.647	45.302	-	2,33	SI								
Copertura									**Travata: Trave 3-10**							
Trave: Trave 3-10				**FRC=0,23 cm**												
0%	RAR	6,260	14,94	22.747	59.655	-	2,39	SI	RAR	254,107	360,00	22.747	59.655	-	1,42	SI
	QPR	5,095	11,21	19.383	48.506	-	2,20	SI								
25%	RAR	2,473	14,94	25.971	-36.056	-	6,04	SI	RAR	26,788	360,00	25.971	-36.056	-	13,44	SI
	QPR	1,747	11,21	21.846	-25.142	-	6,41	SI								
50%	RAR	6,699	14,94	29.195	-69.707	-	2,23	SI	RAR	228,858	360,00	29.195	-69.707	-	1,57	SI
	QPR	4,956	11,21	24.309	-51.406	-	2,26	SI								
75%	RAR	4,046	14,94	32.420	-41.294	-	3,69	SI	RAR	125,517	360,00	32.420	-41.294	-	2,87	SI
	QPR	2,107	11,21	26.771	-30.286	-	5,32	SI								
100%	RAR	5,240	14,94	35.611	49.177	-	2,85	SI	RAR	194,490	360,00	35.611	49.177	-	1,85	SI
	QPR	4,079	11,21	29.211	38.210	-	2,75	SI								
Copertura									**Travata: Trave 4-11**							
Trave: Trave 4-11				**FRC=0,24 cm**												
0%	RAR	6,939	14,94	19.966	68.479	-	2,15	SI	RAR	273,079	360,00	19.966	68.479	-	1,32	SI
	QPR	5,529	11,21	17.262	54.496	-	2,03	SI								
25%	RAR	3,628	14,94	23.770	-37.290	-	4,12	SI	RAR	117,012	360,00	23.770	-37.290	-	3,08	SI
	QPR	1,807	11,21	20.150	-26.229	-	6,20	SI								
50%	RAR	7,117	14,94	27.570	-74.224	-	2,10	SI	RAR	246,121	360,00	27.570	-74.224	-	1,46	SI
	QPR	5,258	11,21	23.034	-54.680	-	2,13	SI								
75%	RAR	4,140	14,94	31.372	-42.324	-	3,61	SI	RAR	129,911	360,00	31.372	-42.324	-	2,77	SI
	QPR	2,139	11,21	25.923	-30.858	-	5,24	SI								
100%	RAR	6,195	14,94	35.133	58.409	-	2,41	SI	RAR	237,417	360,00	35.133	58.409	-	1,52	SI
	QPR	4,805	11,21	28.779	45.236	-	2,33	SI								
Copertura									**Travata: Trave 5-6-12**							
Trave: Trave 5-6				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,131	14,94	5.549	-1.487	-	NS	SI	RAR	0,747	360,00	5.549	-1.487	-	NS	SI
	QPR	0,036	11,21	4.657	116	-	NS	SI								
25%	RAR	0,153	14,94	6.010	1.791	-	97,45	SI	RAR	0,981	360,00	5.472	1.757	-	NS	SI
	QPR	0,129	11,21	5.021	1.510	-	86,87	SI								
50%	RAR	0,459	14,94	6.469	6.434	-	32,53	SI	RAR	4,824	360,00	6.469	6.434	-	74,62	SI
	QPR	0,293	11,21	5.383	3.981	-	38,30	SI								

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
75%	RAR	0,855	14,94	6.931	12.449	-	17,48	SI	RAR	9,841	360,00	6.931	12.449	-	36,58	SI
	QPR	0,527	11,21	5.747	7.536	-	21,27	SI								
100%	RAR	1,340	14,94	7.391	19.833	-	11,15	SI	RAR	16,010	360,00	7.391	19.833	-	22,49	SI
	QPR	0,832	11,21	6.110	12.169	-	13,47	SI								
Trave: Trave 6-12				**FRC=0,07 cm**												
0%	RAR	5,299	14,94	13.489	50.783	-	2,82	SI	RAR	221,648	360,00	13.489	50.783	-	1,62	SI
	QPR	3,913	11,21	11.961	37.399	-	2,86	SI								
25%	RAR	0,872	14,94	16.156	-11.851	-	17,14	SI	RAR	8,501	360,00	16.156	-11.851	-	42,35	SI
	QPR	0,704	11,21	13.993	-9.481	-	15,92	SI								
50%	RAR	3,939	14,94	18.824	-37.310	-	3,79	SI	RAR	154,844	360,00	18.824	-37.310	-	2,32	SI
	QPR	1,929	11,21	16.024	-28.062	-	5,81	SI								
75%	RAR	1,801	14,94	21.491	-25.586	-	8,30	SI	RAR	19,568	360,00	21.491	-25.586	-	18,40	SI
	QPR	1,307	11,21	18.056	-18.337	-	8,58	SI								
100%	RAR	1,668	14,94	24.120	23.314	-	8,96	SI	RAR	17,419	360,00	24.120	23.314	-	20,67	SI
	QPR	1,407	11,21	20.061	19.686	-	7,96	SI								
Copertura									**Travata: Trave 7-13**							
Trave: Trave 7-13				**FRC=0,05 cm**												
0%	RAR	0,804	14,94	5.636	11.791	-	18,58	SI	RAR	9,405	360,00	5.636	11.791	-	38,28	SI
	QPR	0,618	11,21	4.808	9.018	-	18,13	SI								
25%	RAR	1,105	14,94	7.120	-16.263	-	13,52	SI	RAR	13,032	360,00	7.120	-16.263	-	27,63	SI
	QPR	0,899	11,21	6.003	-13.214	-	12,46	SI								
50%	RAR	1,648	14,94	8.602	-24.440	-	9,07	SI	RAR	19,774	360,00	8.602	-24.440	-	18,21	SI
	QPR	1,313	11,21	7.198	-19.442	-	8,53	SI								
75%	RAR	0,893	14,94	10.087	-12.744	-	16,73	SI	RAR	9,803	360,00	10.087	-12.744	-	36,72	SI
	QPR	0,682	11,21	8.394	-9.672	-	16,42	SI								
100%	RAR	1,300	14,94	11.569	18.829	-	11,50	SI	RAR	14,786	360,00	11.569	18.829	-	24,35	SI
	QPR	1,109	11,21	9.587	16.101	-	10,10	SI								
Piano Terra									**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13**							
Trave: Trave 8-9				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,627	14,94	-15.720	11.061	-	23,82	SI	RAR	10,730	360,00	-15.720	11.061	-	33,55	SI
	QPR	0,543	11,21	-14.768	9.691	-	20,62	SI								
25%	RAR	0,110	14,94	-15.331	-3.111	-	NS	SI	RAR	4,008	360,00	-15.331	-3.111	-	89,82	SI
	QPR	0,133	11,21	-14.768	-3.399	-	84,51	SI								
50%	RAR	0,499	14,94	-15.720	-9.101	-	29,93	SI	RAR	9,081	360,00	-15.720	-9.101	-	39,64	SI
	QPR	0,488	11,21	-14.768	-8.843	-	22,96	SI								
75%	RAR	0,398	14,94	-15.720	-7.546	-	37,57	SI	RAR	7,773	360,00	-15.720	-7.546	-	46,31	SI
	QPR	0,344	11,21	-14.768	-6.640	-	32,55	SI								
100%	RAR	0,065	14,94	-15.331	2.419	-	NS	SI	RAR	3,426	360,00	-15.331	2.419	-	NS	SI
	QPR	0,120	11,21	-14.768	3.212	-	93,08	SI								
Trave: Trave 9-10				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,271	14,94	-16.011	5.627	-	55,22	SI	RAR	6,186	360,00	-16.011	5.627	-	58,20	SI
	QPR	0,287	11,21	-15.442	5.821	-	39,09	SI								
25%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	2,325	360,00	-16.503	-984	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
50%	RAR	0,091	14,94	-16.503	-2.928	-	NS	SI	RAR	3,960	360,00	-16.503	-2.928	-	90,90	SI
	QPR	0,087	11,21	-15.442	-2.758	-	NS	SI								
75%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	1,796	360,00	-16.503	-354	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,340	14,94	-16.503	6.733	-	43,97	SI	RAR	7,161	360,00	-16.503	6.733	-	50,28	SI
	QPR	0,329	11,21	-15.442	6.463	-	34,10	SI								
Trave: Trave 10-11				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,421	14,94	-16.478	7.970	-	35,51	SI	RAR	8,199	360,00	-16.478	7.970	-	43,91	SI
	QPR	0,399	11,21	-15.391	7.544	-	28,05	SI								
25%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	1,580	360,00	-16.478	100	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
50%	RAR	0,114	14,94	-16.478	-3.280	-	NS	SI	RAR	4,254	360,00	-16.478	-3.280	-	84,62	SI
	QPR	0,113	11,21	-15.391	-3.154	-	99,31	SI								
75%	RAR	0,042	14,94	-16.478	-2.166	-	NS	SI	RAR	3,317	360,00	-16.478	-2.166	-	NS	SI
	QPR	0,028	11,21	-15.391	-1.861	-	NS	SI								
100%	RAR	0,136	14,94	-16.001	3.568	-	NS	SI	RAR	4,453	360,00	-16.001	3.568	-	80,84	SI
	QPR	0,159	11,21	-15.391	3.860	-	70,51	SI								
Trave: Trave 11-12				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,162	14,94	-15.065	3.882	-	92,03	SI	RAR	4,632	360,00	-15.065	3.882	-	77,72	SI
	QPR	0,194	11,21	-14.412	4.300	-	57,88	SI								
25%	RAR	0,255	14,94	-15.496	-5.336	-	58,66	SI	RAR	5,894	360,00	-15.496	-5.336	-	61,08	SI
	QPR	0,231	11,21	-14.412	-4.871	-	48,53	SI								
50%	RAR	0,336	14,94	-15.496	-6.589	-	44,40	SI	RAR	6,948	360,00	-15.496	-6.589	-	51,81	SI
	QPR	0,329	11,21	-14.412	-6.376	-	34,04	SI								
75%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	1,462	360,00	-15.496	-66	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,836	14,94	-15.496	14.234	-	17,88	SI	RAR	13,378	360,00	-15.496	14.234	-	26,91	SI
	QPR	0,801	11,21	-14.412	13.604	-	13,99	SI								
Trave: Trave 12-13				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,186	14,94	-10.430	3.814	-	80,35	SI	RAR	4,154	360,00	-10.430	3.814	-	86,66	SI
	QPR	0,216	11,21	-10.160	4.257	-	51,76	SI								
25%	RAR	0,062	14,94	-10.663	-1.938	-	NS	SI	RAR	2,598	360,00	-10.663	-1.938	-	NS	SI
	QPR	0,028	11,21	-10.160	-1.374	-	NS	SI								
50%	RAR	0,177	14,94	-10.663	-3.697	-	84,46	SI	RAR	4,077	360,00	-10.663	-3.697	-	88,30	SI
	QPR	0,170	11,21	-10.160	-3.539	-	66,06	SI								
75%	RAR	0,076	14,94	-10.430	-2.131	-	NS	SI	RAR	2,739	360,00	-10.430	-2.131	-	NS	SI
	QPR	0,084	11,21	-10.160	-2.235	-	NS	SI								
100%	RAR	0,154	14,94	-10.663	3.341	-	97,24	SI	RAR	3,778	360,00	-10.663	3.341	-	95,30	SI
	QPR	0,104	11,21	-10.160	2.531	-	NS	SI								

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Piano Terra									**Travata: Trave 2-9**							
Trave: Trave 2-9				**FRC=0,32 cm**												
0%	RAR	9,267	14,94	-1.761	113.559	-	1,61	SI	RAR	272,955	360,00	-1.761	113.559	-	1,32	SI
	QPR	8,049	11,21	-47	98.627	-	1,39	SI								
25%	RAR	2,889	14,94	-1.761	-37.898	-	5,17	SI	RAR	110,474	360,00	-1.761	-37.898	-	3,26	SI
	QPR	1,898	11,21	-47	-33.720	-	5,90	SI								
50%	RAR	7,762	14,94	-1.761	-90.119	-	1,92	SI	RAR	264,204	360,00	-1.761	-90.119	-	1,36	SI
	QPR	6,812	11,21	-47	-79.079	-	1,64	SI								
75%	RAR	3,406	14,94	-1.761	-43.102	-	4,39	SI	RAR	125,820	360,00	-1.761	-43.102	-	2,86	SI
	QPR	2,970	11,21	-47	-37.453	-	3,77	SI								
100%	RAR	8,830	14,94	-1.761	103.147	-	1,69	SI	RAR	286,416	360,00	-1.761	103.147	-	1,26	SI
	QPR	7,812	11,21	-47	91.157	-	1,43	SI								
Piano Terra									**Travata: Trave 3-10**							
Trave: Trave 3-10				**FRC=0,30 cm**												
0%	RAR	8,483	14,94	-1.522	99.243	-	1,76	SI	RAR	275,117	360,00	-1.522	99.243	-	1,31	SI
	QPR	7,451	11,21	228	85.896	-	1,50	SI								
25%	RAR	2,894	14,94	-1.522	-36.639	-	5,16	SI	RAR	106,964	360,00	-1.522	-36.639	-	3,37	SI
	QPR	1,909	11,21	228	-32.824	-	5,87	SI								
50%	RAR	7,161	14,94	-1.522	-83.171	-	2,09	SI	RAR	243,730	360,00	-1.522	-83.171	-	1,48	SI
	QPR	6,284	11,21	228	-73.110	-	1,78	SI								
75%	RAR	3,282	14,94	-1.522	-40.364	-	4,55	SI	RAR	118,100	360,00	-1.522	-40.364	-	3,05	SI
	QPR	2,086	11,21	228	-34.969	-	5,37	SI								
100%	RAR	8,208	14,94	-1.522	91.775	-	1,82	SI	RAR	289,244	360,00	-1.522	91.775	-	1,24	SI
	QPR	7,266	11,21	228	81.588	-	1,54	SI								
Piano Terra									**Travata: Trave 4-11**							
Trave: Trave 4-11				**FRC=0,33 cm**												
0%	RAR	9,269	14,94	-4.337	113.931	-	1,61	SI	RAR	274,597	360,00	-4.337	113.931	-	1,31	SI
	QPR	8,052	11,21	-2.447	98.846	-	1,39	SI								
25%	RAR	2,897	14,94	-4.337	-38.861	-	5,16	SI	RAR	108,743	360,00	-4.337	-38.861	-	3,31	SI
	QPR	1,927	11,21	-2.447	-34.614	-	5,81	SI								
50%	RAR	7,724	14,94	-4.337	-91.670	-	1,93	SI	RAR	255,571	360,00	-4.337	-91.670	-	1,41	SI
	QPR	6,784	11,21	-2.447	-80.442	-	1,65	SI								
75%	RAR	3,441	14,94	-4.337	-44.509	-	4,34	SI	RAR	124,495	360,00	-4.337	-44.509	-	2,89	SI
	QPR	2,997	11,21	-2.447	-38.649	-	3,74	SI								
100%	RAR	8,650	14,94	-4.337	102.633	-	1,73	SI	RAR	285,857	360,00	-4.337	102.633	-	1,26	SI
	QPR	7,656	11,21	-2.447	90.775	-	1,46	SI								
Piano Terra									**Travata: Trave 6-12**							
Trave: Trave 6-12				**FRC=0,09 cm**												
0%	RAR	6,952	14,94	-11.214	75.068	-	2,15	SI	RAR	275,562	360,00	-11.214	75.068	-	1,31	SI
	QPR	6,032	11,21	-9.984	65.165	-	1,86	SI								
25%	RAR	0,769	14,94	-11.214	-13.313	-	19,42	SI	RAR	12,053	360,00	-11.214	-13.313	-	29,87	SI
	QPR	0,698	11,21	-9.984	-12.056	-	16,06	SI								
50%	RAR	4,838	14,94	-11.214	-47.800	-	3,09	SI	RAR	230,371	360,00	-11.214	-47.800	-	1,56	SI
	QPR	4,252	11,21	-9.984	-42.011	-	2,64	SI								
75%	RAR	1,786	14,94	-11.214	-28.390	-	8,37	SI	RAR	24,898	360,00	-11.214	-28.390	-	14,46	SI
	QPR	1,552	11,21	-9.984	-24.695	-	7,22	SI								
100%	RAR	4,542	14,94	-11.214	44.915	-	3,29	SI	RAR	217,089	360,00	-11.214	44.915	-	1,66	SI
	QPR	4,035	11,21	-9.984	39.894	-	2,78	SI								

LEGENDA:

%L_{LI}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
Rinf.	Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
FRC	Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
Id_{Cmb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc}	Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
$\sigma_{cd,amm}$	Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$	Sollecitazioni di progetto.
σ_{at}	Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$	Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
CS	Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato	[SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \le \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \le \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).

Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Copertura								**Travata: Trave 1-2-3-4-5**					
Trave: Trave 1-2				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	1.661	2.551	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.668	2.468	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.661	141	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.668	72	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.671	-1.746	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.668	-1.714	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.671	-2.944	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.668	-2.889	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.671	-3.518	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.668	-3.448	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.671	-3.470	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75%	QPR	1.668	-3.392	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	1.671	-2.803	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	1.668	-2.725	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	1.671	-1.518	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	1.668	-1.446	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	1.668	448	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.668	448	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 2-3				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	4.222	3.707	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.195	3.690	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	4.222	2.063	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.195	2.051	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	4.222	779	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.195	772	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	4.226	-165	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.195	-154	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	4.226	-731	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.195	-722	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	4.222	-940	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.195	-931	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	4.222	-801	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.195	-787	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	4.222	-303	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.195	-284	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	4.226	621	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.195	576	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 3-4				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	6.223	2.959	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.147	2.887	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	6.223	1.359	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.147	1.319	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	6.223	116	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.147	105	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6.223	-764	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.147	-751	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	6.223	-1.284	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.147	-1.251	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6.223	-1.448	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.147	-1.399	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	6.223	-1.251	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.147	-1.191	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6.223	-696	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.147	-629	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	6.147	289	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.147	289	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 4-5				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	6.507	1.256	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.507	1.256	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	6.618	-703	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.507	-634	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	6.618	-2.024	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.507	-1.947	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6.618	-2.763	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.507	-2.685	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	6.618	-2.918	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.507	-2.846	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6.618	-2.490	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.507	-2.431	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	6.618	-1.478	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.507	-1.439	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6.556	150	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.507	128	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	6.556	2.300	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.507	2.271	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Copertura								**Travata: Trave 6-7**					
Trave: Trave 6-7				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	3.131	-3.937	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.091	-3.846	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	3.131	-3.540	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.091	-3.471	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	3.131	-2.891	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.091	-2.847	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	3.113	-1.991	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.091	-1.965	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	3.113	-847	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.091	-835	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	3.077	598	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.091	551	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	3.131	2.272	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.091	2.186	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	3.131	4.202	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.091	4.076	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	3.131	6.384	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.091	6.215	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Copertura								**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13**					
Trave: Trave 8-9				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	3.655	8.299	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.627	8.140	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	3.708	3.467	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.627	3.371	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	3.655	-567	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.627	-443	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	3.655	-3.493	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.627	-3.303	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	3.655	-5.413	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.627	-5.208	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	3.655	-6.329	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.627	-6.161	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	3.720	-6.316	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.627	-6.158	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	3.720	-5.385	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.627	-5.202	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	3.708	-3.505	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.627	-3.292	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 9-10				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	3.986	-406	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.815	-318	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	3.986	-1.698	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.815	-1.616	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	3.986	-2.431	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.815	-2.360	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	3.986	-2.604	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.815	-2.548	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	3.815	-2.237	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.815	-2.180	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	3.815	-1.307	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.815	-1.257	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	3.815	219	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.815	219	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	3.815	2.306	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.815	2.253	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	3.815	4.990	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.815	4.841	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 10-11				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	4.323	5.347	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.321	5.198	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	4.323	2.689	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.321	2.638	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	4.321	627	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.321	627	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	4.323	-884	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.321	-829	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	4.323	-1.795	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.321	-1.731	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	4.323	-2.126	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.321	-2.082	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	4.510	-1.926	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.321	-1.882	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	4.506	-1.180	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.321	-1.126	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	4.323	373	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.321	179	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 11-12				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	5.125	260	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.107	52	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	5.270	-2.532	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.107	-2.461	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	5.125	-4.108	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.107	-4.018	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	5.125	-4.778	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.107	-4.615	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	5.125	-4.444	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.107	-4.258	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	5.125	-3.100	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.107	-2.944	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	5.125	-751	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.107	-675	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	5.125	2.607	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.107	2.552	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	5.125	6.816	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.107	6.598	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 12-13				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	1.039	-850	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	980	-715	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.039	-1.191	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	980	-1.085	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.023	-1.253	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	980	-1.175	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
37,5%	FRQ	1.023	-1.045	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	980	-988	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.023	-557	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	980	-523	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	949	321	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	980	219	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	949	1.333	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	980	1.239	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	949	2.624	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	980	2.538	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.023	4.214	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	980	4.119	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Copertura								**Travata: Trave 1-8**					
Trave: Trave 1-8				**FRC=0,13 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	12.466	32.943	-	2,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.810	31.343	-	1,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	13.488	2.734	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.785	2.565	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	14.507	-18.758	-	1,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.757	-17.897	-	1,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	15.528	-31.537	-	1,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.731	-30.047	-	1,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	16.550	-35.603	-	2,20	2,13	4,2492 E-04	266	227	0,097	0,400	4,14	SI
	QPR	15.706	-33.885	-	2,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	17.570	-30.953	-	1,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.679	-29.408	-	1,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	18.592	-17.588	-	1,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.654	-16.617	-	0,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	18.820	4.651	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.628	4.487	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	20.631	35.285	-	2,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.599	33.906	-	2,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Copertura								**Travata: Trave 2-9**					
Trave: Trave 2-9				**FRC=0,24 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	19.666	54.937	-	3,47	2,13	8,3397 E-04	265	224	0,187	0,400	2,14	SI
	QPR	19.108	52.309	-	3,30	2,13	7,7878 E-04	265	224	0,174	0,300	1,72	SI
12,5%	FRQ	20.789	6.423	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.428	6.080	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	22.474	-29.502	-	1,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.748	-27.190	-	1,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	23.879	-51.060	-	3,06	2,13	5,6326 E-04	265	194	0,109	0,400	3,66	SI
	QPR	23.070	-47.507	-	2,85	2,13	5,0551 E-04	265	194	0,098	0,300	3,06	SI
50%	FRQ	25.282	-58.834	-	3,54	2,13	6,9062 E-04	265	194	0,134	0,400	2,98	SI
	QPR	24.389	-54.860	-	3,30	2,13	6,2611 E-04	265	194	0,122	0,300	2,47	SI
62,5%	FRQ	26.685	-52.833	-	3,16	2,13	5,8437 E-04	265	194	0,113	0,400	3,53	SI
	QPR	25.709	-49.257	-	2,94	2,13	5,2679 E-04	265	194	0,102	0,300	2,93	SI
75%	FRQ	28.089	-33.053	-	1,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.029	-30.695	-	1,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	28.711	1.030	-	-0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.350	825	-	-0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	30.872	47.838	-	2,94	2,13	6,3094 E-04	265	224	0,141	0,400	2,83	SI
	QPR	29.647	45.302	-	2,78	2,13	5,8061 E-04	265	224	0,130	0,300	2,31	SI
Copertura								**Travata: Trave 3-10**					
Trave: Trave 3-10				**FRC=0,23 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	19.999	50.684	-	3,19	2,13	7,3924 E-04	265	224	0,166	0,400	2,42	SI
	QPR	19.383	48.506	-	3,05	2,13	6,9432 E-04	265	224	0,156	0,300	1,93	SI
12,5%	FRQ	20.954	6.135	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.614	5.758	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	22.614	-27.394	-	1,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.846	-25.142	-	1,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	23.923	-47.564	-	2,84	2,13	5,0377 E-04	265	194	0,098	0,400	4,09	SI
	QPR	23.078	-44.198	-	2,64	2,13	4,4933 E-04	265	194	0,087	0,300	3,44	SI
50%	FRQ	25.230	-55.152	-	3,31	2,13	6,2842 E-04	265	194	0,122	0,400	3,28	SI
	QPR	24.309	-51.406	-	3,08	2,13	5,6777 E-04	265	194	0,110	0,300	2,72	SI
62,5%	FRQ	26.538	-50.162	-	2,99	2,13	5,3957 E-04	265	194	0,105	0,400	3,82	SI
	QPR	25.541	-46.770	-	2,78	2,13	4,8511 E-04	265	194	0,094	0,300	3,19	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75%	FRQ	27.844	-32.590	-	1,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	26.771	-30.286	-	1,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	29.153	-2.441	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.004	-1.959	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	30.434	40.284	-	2,45	2,13	4,6755 E-04	265	224	0,105	0,400	3,82	SI
	QPR	29.211	38.210	-	2,32	2,13	4,2794 E-04	265	224	0,096	0,300	3,13	SI
Copertura								**Travata: Trave 4-11**					
Trave: Trave 4-11				**FRC=0,24 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	17.742	57.247	-	3,59	2,13	8,1788 E-04	265	215	0,176	0,400	2,28	SI
	QPR	17.262	54.496	-	3,41	2,13	7,6434 E-04	265	215	0,164	0,300	1,83	SI
12,5%	FRQ	19.063	7.936	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.705	7.599	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	20.813	-28.506	-	1,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.150	-26.229	-	1,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	22.348	-50.538	-	3,04	2,13	5,5901 E-04	265	196	0,109	0,400	3,66	SI
	QPR	21.593	-46.990	-	2,82	2,13	5,011 E-04	265	196	0,098	0,300	3,06	SI
50%	FRQ	23.881	-58.672	-	3,54	2,13	6,9215 E-04	265	196	0,135	0,400	2,96	SI
	QPR	23.034	-54.680	-	3,30	2,13	6,2715 E-04	265	196	0,123	0,300	2,45	SI
62,5%	FRQ	25.417	-52.913	-	3,17	2,13	5,8953 E-04	265	196	0,115	0,400	3,47	SI
	QPR	24.479	-49.305	-	2,95	2,13	5,3129 E-04	265	196	0,104	0,300	2,89	SI
75%	FRQ	26.952	-33.254	-	1,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.923	-30.858	-	1,78	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	27.725	882	-	-0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.367	657	-	-0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	29.989	47.748	-	2,94	2,13	6,3232 E-04	265	226	0,143	0,400	2,80	SI
	QPR	28.779	45.236	-	2,78	2,13	5,8234 E-04	265	226	0,132	0,300	2,28	SI
Copertura								**Travata: Trave 5-6-12**					
Trave: Trave 5-6				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	4.642	265	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.657	116	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	4.823	767	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.838	678	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	5.006	1.539	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.021	1.510	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	5.408	2.881	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.201	2.612	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	5.599	4.485	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.383	3.981	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	5.790	6.379	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.564	5.625	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	5.983	8.554	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.747	7.536	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6.173	11.013	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.928	9.717	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	6.365	13.758	-	0,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.110	12.169	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 6-12				**FRC=0,07 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	12.222	40.103	-	2,54	2,13	5,4043 E-04	265	225	0,122	0,400	3,29	SI
	QPR	11.961	37.399	-	2,37	2,13	4,8228 E-04	265	225	0,109	0,300	2,76	SI
12,5%	FRQ	13.299	11.314	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.975	10.420	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	14.381	-9.953	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.993	-9.481	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	15.459	-23.706	-	1,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.008	-22.311	-	1,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	16.539	-29.936	-	1,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.024	-28.062	-	1,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	17.618	-28.648	-	1,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.040	-26.739	-	1,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	18.698	-19.837	-	1,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.056	-18.337	-	1,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	19.777	-3.510	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.071	-2.863	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	20.828	20.335	-	1,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.061	19.686	-	1,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Copertura								**Travata: Trave 7-13**					
Trave: Trave 7-13				**FRC=0,05 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	4.959	9.504	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.808	9.018	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	5.582	-4.207	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

$\%L_{LI}$	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
25%	QPR	5.406	-4.098	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	6.204	-13.749	-	0,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
37,5%	QPR	6.003	-13.214	-	0,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	6.827	-19.121	-	1,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
50%	QPR	6.601	-18.326	-	1,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	7.449	-20.328	-	1,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
62,5%	QPR	7.198	-19.442	-	1,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	8.072	-17.365	-	1,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
75%	QPR	7.796	-16.555	-	1,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	8.695	-10.237	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	8.394	-9.672	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	9.095	1.261	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	8.991	1.216	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	9.938	16.527	-	1,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.587	16.101	-	0,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13**					
Trave: Trave 8-9				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-14.898	9.914	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.768	9.691	-	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-14.898	2.335	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.768	2.191	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-14.768	-3.399	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.768	-3.399	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-14.898	-7.071	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.768	-7.077	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-14.898	-8.895	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.768	-8.843	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-14.898	-8.800	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.768	-8.696	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-14.898	-6.789	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.768	-6.640	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-14.898	-2.854	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.768	-2.668	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-14.768	3.212	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.768	3.212	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 9-10				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-15.442	5.821	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.442	5.821	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-15.442	2.008	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.442	2.008	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-15.606	-742	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.442	-692	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-15.606	-2.324	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.442	-2.280	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-15.606	-2.791	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.442	-2.758	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-15.606	-2.137	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.442	-2.119	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-15.570	-375	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.442	-371	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-15.606	2.514	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.442	2.491	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-15.606	6.513	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.442	6.463	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 10-11				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-15.550	7.608	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.391	7.544	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-15.550	3.245	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.391	3.209	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-15.550	-6	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.391	-19	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-15.550	-2.147	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.391	-2.141	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-15.550	-3.176	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.391	-3.154	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-15.550	-3.095	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.391	-3.062	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-15.550	-1.901	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.391	-1.861	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-15.391	445	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.391	445	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-15.391	3.860	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.391	3.860	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 11-12				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-14.412	4.300	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.412	4.300	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-14.564	-1.318	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.412	-1.243	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-14.555	-4.940	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.412	-4.871	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-14.555	-6.642	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.412	-6.581	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-14.555	-6.423	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.412	-6.376	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
62,5%	FRQ	-14.555	-4.283	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.412	-4.257	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-14.555	-216	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.412	-219	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-14.477	5.793	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.412	5.734	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-14.555	13.684	-	0,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.412	13.604	-	0,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 12-13				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-10.158	4.270	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.160	4.257	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-10.158	1.015	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.160	1.008	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-10.236	-1.470	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.160	-1.374	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-10.236	-2.953	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.160	-2.889	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-10.236	-3.566	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.160	-3.539	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-10.158	-3.334	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.160	-3.319	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-10.158	-2.255	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.160	-2.235	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-10.158	-312	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.160	-286	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-10.236	2.681	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.160	2.531	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								**Travata: Trave 2-9**					
Trave: Trave 2-9				**FRC=0,32 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	290	102.164	-	5,92	2,13	9,9548 E-04	266	162	0,162	0,400	2,48	SI
	QPR	-47	98.627	-	5,71	2,13	9,628 E-04	266	162	0,156	0,300	1,92	SI
12,5%	FRQ	290	22.351	-	1,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-47	21.580	-	1,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	290	-34.949	-	2,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-47	-33.720	-	1,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	290	-69.737	-	4,20	2,13	7,7621 E-04	266	178	0,138	0,400	2,90	SI
	QPR	-47	-67.273	-	4,05	2,13	7,4318 E-04	266	178	0,132	0,300	2,27	SI
50%	FRQ	290	-82.012	-	4,94	2,13	9,5774 E-04	266	178	0,170	0,400	2,35	SI
	QPR	-47	-79.079	-	4,76	2,13	9,0715 E-04	266	178	0,161	0,300	1,86	SI
62,5%	FRQ	290	-71.777	-	4,32	2,13	8,1142 E-04	266	178	0,144	0,400	2,77	SI
	QPR	-47	-69.140	-	4,16	2,13	7,6911 E-04	266	178	0,137	0,300	2,19	SI
75%	FRQ	290	-39.028	-	2,28	2,13	3,478 E-04	266	178	0,062	0,400	6,47	SI
	QPR	-47	-37.453	-	2,19	2,13	3,2554 E-04	266	178	0,058	0,300	5,18	SI
87,5%	FRQ	-1.292	16.241	-	0,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-47	15.977	-	0,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	290	94.003	-	5,62	2,13	1,0617 E-03	266	173	0,184	0,400	2,17	SI
	QPR	-47	91.157	-	5,46	2,13	1,0187 E-03	266	173	0,177	0,300	1,70	SI
Piano Terra								**Travata: Trave 3-10**					
Trave: Trave 3-10				**FRC=0,30 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	547	89.031	-	5,32	2,13	9,9007 E-04	265	172	0,170	0,400	2,35	SI
	QPR	228	85.896	-	5,14	2,13	9,6311 E-04	265	172	0,166	0,300	1,81	SI
12,5%	FRQ	547	17.389	-	1,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	228	16.734	-	1,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	547	-33.968	-	1,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	228	-32.824	-	1,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	547	-65.028	-	3,91	2,13	7,1461 E-04	265	176	0,126	0,400	3,17	SI
	QPR	228	-62.768	-	3,78	2,13	6,7953 E-04	265	176	0,120	0,300	2,50	SI
50%	FRQ	547	-75.804	-	4,56	2,13	8,6137 E-04	265	176	0,152	0,400	2,63	SI
	QPR	228	-73.110	-	4,40	2,13	8,2187 E-04	265	176	0,145	0,300	2,07	SI
62,5%	FRQ	547	-66.291	-	3,99	2,13	7,3068 E-04	265	176	0,129	0,400	3,10	SI
	QPR	228	-63.845	-	3,84	2,13	6,9737 E-04	265	176	0,123	0,300	2,44	SI
75%	FRQ	547	-36.485	-	2,15	2,13	3,1181 E-04	265	176	0,055	0,400	7,27	SI
	QPR	228	-34.969	-	2,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-1.005	13.776	-	0,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
100%	QPR	228	13.504	-	0,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	547	83.979	-	5,15	2,13	1,0473 E-03	265	183	0,192	0,400	2,09	SI
	QPR	228	81.588	-	5,01	2,13	1,0099 E-03	265	183	0,185	0,300	1,62	SI
Piano Terra								**Travata: Trave 4-11**					
Trave: Trave 4-11				**FRC=0,33 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-2.149	102.438	-	5,95	2,13	1,0124 E-03	267	163	0,165	0,400	2,42	SI
	QPR	-2.447	98.846	-	5,74	2,13	9,7012 E-04	267	163	0,158	0,300	1,90	SI
12,5%	FRQ	-2.149	21.956	-	1,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.447	21.164	-	1,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-2.149	-35.850	-	2,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.447	-34.614	-	1,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-2.149	-70.976	-	4,24	2,13	7,5616 E-04	267	174	0,132	0,400	3,04	SI
	QPR	-2.447	-68.483	-	4,09	2,13	7,253 E-04	267	174	0,126	0,300	2,37	SI
50%	FRQ	-2.149	-83.419	-	4,98	2,13	9,2084 E-04	267	174	0,160	0,400	2,49	SI
	QPR	-2.447	-80.442	-	4,81	2,13	8,8134 E-04	267	174	0,154	0,300	1,95	SI
62,5%	FRQ	-2.149	-73.190	-	4,37	2,13	7,8597 E-04	267	174	0,137	0,400	2,92	SI
	QPR	-2.447	-70.500	-	4,21	2,13	7,5156 E-04	267	174	0,131	0,300	2,29	SI
75%	FRQ	-2.149	-40.280	-	2,34	2,13	3,4879 E-04	267	174	0,061	0,400	6,58	SI
	QPR	-2.447	-38.649	-	2,25	2,13	3,2877 E-04	267	174	0,057	0,300	5,24	SI
87,5%	FRQ	-3.709	15.394	-	0,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.447	15.113	-	0,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-2.149	93.579	-	5,59	2,13	1,0554 E-03	267	174	0,184	0,400	2,17	SI
	QPR	-2.447	90.775	-	5,42	2,13	1,0171 E-03	267	174	0,177	0,300	1,69	SI
Piano Terra								**Travata: Trave 6-12**					
Trave: Trave 6-12				**FRC=0,09 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-9.995	67.697	-	4,31	2,13	9,5582 E-04	265	194	0,186	0,400	2,16	SI
	QPR	-9.984	65.165	-	4,15	2,13	9,1263 E-04	265	194	0,177	0,300	1,69	SI
12,5%	FRQ	-9.995	21.549	-	1,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.984	20.645	-	1,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-9.995	-12.366	-	0,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.984	-12.056	-	0,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-9.995	-34.054	-	2,28	2,13	5,0451 E-04	265	224	0,113	0,400	3,54	SI
	QPR	-9.984	-32.945	-	2,21	2,13	4,8012 E-04	265	224	0,108	0,300	2,79	SI
50%	FRQ	-9.995	-43.505	-	2,90	2,13	7,1166 E-04	265	224	0,159	0,400	2,51	SI
	QPR	-9.984	-42.011	-	2,80	2,13	6,7881 E-04	265	224	0,152	0,300	1,97	SI
62,5%	FRQ	-9.995	-40.726	-	2,72	2,13	6,5075 E-04	265	224	0,146	0,400	2,74	SI
	QPR	-9.984	-39.261	-	2,62	2,13	6,1853 E-04	265	224	0,139	0,300	2,17	SI
75%	FRQ	-9.995	-25.717	-	1,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.984	-24.695	-	1,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-10.462	1.898	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.984	1.692	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-9.995	40.999	-	2,74	2,13	6,5681 E-04	265	224	0,147	0,400	2,72	SI
	QPR	-9.984	39.894	-	2,67	2,13	6,3263 E-04	265	224	0,142	0,300	2,12	SI

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

%L_{LI} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.

FRC Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).

AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressive.

Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.

$\sigma_{ct,f}$ Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.

σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.37) del § 4.1.2.2.4.1 del DM 2008].

ε_{sm} Deformazione media nel calcestruzzo.

A_e Area efficace del calcestruzzo teso.

Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

$\%L_{LI}$	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		

W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.
CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
Verificato [SI] = $W_d \leq W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

TRAVI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)

Travi (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	L_{LI}	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	$V_{Ed,E}^{(+)}$	$V_{Ed,E}^{(-)}$	$V_{Ed,G+Q}$	$V_{Ed,G}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(+)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	Note
	[%]	[m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
Copertura									**Travata: Trave 1-2-3-4-5**							
Trave 1-2	0%	3,15	85.594	85.594	54.951	54.951	6.228	5.907	1,0	61.179	-49.044	0	0	4,99	6,22	GR
	100%		87.503	87.503	54.951	54.951	-6.230	-5.908		49.043	-61.181	0	0	6,22	4,99	
Trave 2-3	0%	2,40	87.334	87.334	72.692	72.692	4.751	4.506	1,0	77.442	-68.186	0	0	3,94	4,48	GR
	100%		87.334	87.334	72.692	72.692	-4.751	-4.506		68.185	-77.443	0	0	4,48	3,94	
Trave 3-4	0%	2,40	88.399	88.399	73.777	73.777	4.741	4.495	1,0	78.518	-69.282	0	0	3,89	4,41	GR
	100%		88.456	88.456	73.777	73.777	-4.739	-4.495		69.283	-78.516	0	0	4,41	3,89	
Trave 4-5	0%	3,05	82.379	82.379	54.068	54.068	6.038	5.726	1,0	60.105	-48.342	0	0	5,08	6,32	GR
	100%		82.724	82.724	54.068	54.068	-6.038	-5.727		48.341	-60.106	0	0	6,32	5,08	
Copertura									**Travata: Trave 6-7**							
Trave 6-7	0%	2,02	81.977	81.977	81.349	81.349	3.997	3.790	1,0	85.346	-77.559	0	0	3,58	3,94	GR
	100%		82.403	82.403	81.349	81.349	-3.996	-3.790		77.559	-85.345	0	0	3,94	3,58	
Copertura									**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13**							
Trave 8-9	0%	3,15	86.637	86.637	55.169	55.169	9.692	7.717	1,0	64.861	-47.452	0	0	4,71	6,44	GR
	100%		87.145	87.145	55.169	55.169	-9.692	-7.716		47.453	-64.861	0	0	6,44	4,71	
Trave 9-10	0%	2,40	87.387	87.387	72.786	72.786	7.394	5.887	1,0	80.180	-66.900	0	0	3,81	4,56	GR
	100%		87.508	87.508	72.786	72.786	-7.393	-5.886		66.900	-80.180	0	0	4,56	3,81	
Trave 10-11	0%	2,40	88.355	88.355	73.718	73.718	7.376	5.872	1,0	81.094	-67.846	0	0	3,76	4,50	GR
	100%		88.359	88.359	73.718	73.718	-7.376	-5.872		67.847	-81.095	0	0	4,50	3,76	
Trave 11-12	0%	3,15	87.830	87.830	55.718	55.718	9.662	7.704	1,0	65.380	-48.015	0	0	4,67	6,36	GR
	100%		87.886	87.886	55.718	55.718	-8.976	-7.345		48.373	-64.694	0	0	6,31	4,72	
Trave 12-13	0%	2,12	85.125	85.125	80.304	80.304	4.195	3.978	1,0	84.499	-76.326	0	0	3,61	4,00	GR
	100%		85.167	85.167	80.304	80.304	-4.311	-4.037		76.266	-84.614	0	0	4,00	3,61	
Copertura									**Travata: Trave 1-8**							
Trave 1-8	0%	6,73	99.125	83.390	27.606	29.120	39.519	29.704	1,0	67.124	0	0	0	4,56	-	GR
	100%		86.712	112.643	27.606	29.120	-39.489	-29.689		0	-68.609	0	0	-	4,48	
Copertura									**Travata: Trave 2-9**							
Trave 2-9	0%	7,13	88.050	88.083	25.012	25.034	58.143	42.513	1,0	83.155	0	0	0	3,69	-	GR
	100%		90.335	90.459	25.012	25.034	-57.885	-42.345		0	-82.919	0	0	-	3,71	
Copertura									**Travata: Trave 3-10**							
Trave 3-10	0%	7,13	88.456	88.582	25.098	25.132	59.454	43.397	1,0	84.552	0	0	0	3,63	-	GR
	100%		90.571	90.690	25.098	25.132	-46.591	-34.745		0	-71.724	0	0	-	4,29	
Copertura									**Travata: Trave 4-11**							
Trave 4-11	0%	7,14	101.977	88.058	26.839	24.856	61.159	43.322	1,0	87.999	0	0	0	3,48	-	GR
	100%		89.592	89.358	26.839	24.856	-55.709	-42.103		0	-80.565	0	0	-	3,82	
Copertura									**Travata: Trave 5-6-12**							
Trave 5-6	0%	1,26	74.860	74.860	119.002	119.002	5.869	4.312	1,0	124.871	-114.689	0	0	2,45	2,66	GR
	100%		75.175	75.175	119.002	119.002	-7.831	-6.274		112.728	-126.832	0	0	2,71	2,41	
Trave 6-12	0%	5,37	83.674	83.810	31.845	31.893	37.981	26.754	1,0	69.825	-5.139	0	0	4,38	59,56	GR
	100%		87.468	87.593	31.845	31.893	-45.999	-34.871		0	-77.892	0	0	-	3,94	
Copertura									**Travata: Trave 7-13**							
Trave 7-13	0%	5,17	76.610	76.694	30.223	30.254	24.759	19.060	1,0	54.982	-11.195	0	0	5,56	27,29	GR
	100%		79.645	79.725	30.223	30.254	-24.760	-19.059		11.163	-55.014	0	0	27,41	5,56	
Piano Terra									**Travata: Trave 8-9-10-11-12-13**							
Trave 8-9	0%	3,15	83.423	83.423	52.969	52.969	19.420	14.474	1,0	72.388	-38.494	0	0	4,22	7,93	GR
	100%		83.428	83.428	52.969	52.969	-19.418	-14.474		38.495	-72.387	0	0	7,93	4,22	
Trave 9-10	0%	2,40	83.928	83.928	69.876	69.876	14.814	11.041	1,0	84.690	-58.835	0	0	3,60	5,19	GR
	100%		83.975	83.975	69.876	69.876	-14.815	-11.042		58.835	-84.691	0	0	5,19	3,60	
Trave 10-11	0%	2,40	84.303	84.303	70.338	70.338	14.778	11.015	1,0	85.116	-59.323	0	0	3,59	5,14	GR
	100%		84.307	84.307	70.338	70.338	-14.778	-11.014		59.324	-85.116	0	0	5,14	3,59	
Trave 11-12	0%	3,15	83.551	83.551	53.011	53.011	19.442	14.491	1,0	72.453	-38.520	0	0	4,21	7,92	GR
	100%		83.627	83.627	53.011	53.011	-19.442	-14.491		38.520	-72.453	0	0	7,92	4,21	
Trave 12-13	0%	2,12	83.357	83.357	78.664	78.664	13.075	9.745	1,0	91.738	-68.919	0	0	3,33	4,43	GR
	100%		83.457	83.457	78.664	78.664	-13.073	-9.744		68.919	-91.737	0	0	4,43	3,33	
Piano Terra									**Travata: Trave 2-9**							
Trave 2-9	0%	7,10	169.336	88.019	36.234	33.052	104.831	56.999	1,0	141.066	0	0	0	2,16	-	GR
	100%		88.025	146.736	36.234	33.052	-91.118	-43.287		0	-124.170	0	0	-	2,46	
Piano Terra									**Travata: Trave 3-10**							
Trave 3-10	0%	7,10	145.941	88.049	32.945	30.568	100.055	51.097	1,0	133.000	0	0	0	2,29	-	GR
	100%		88.055	129.065	32.945	30.568	-76.611	-40.336		0	-107.179	0	0	-	2,85	
Piano Terra									**Travata: Trave 4-11**							
Trave 4-11	0%	7,10	168.627	88.001	37.246	32.947	99.591	50.884	1,0	136.837	0	0	0	2,23	-	GR
	100%		95.923	146.009	37.246	32.947	-97.802	-50.065		0	-130.749	0	0	-	2,33	
Piano Terra									**Travata: Trave 6-12**							
Trave 6-12	0%	5,35	110.603	88.079	36.056	31.845	61.534	31.068	1,0	97.589	-777	0	0	3,13	NS	GR
	100%		82.276	82.276	36.056	31.845	-79.849	-41.621		0	-	0	0	-	2,73	

Travi (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio

Id_{Tr}	$\%L_{LI}$	L_{LI}	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	$V_{Ed,E}^{(+)}$	$V_{Ed,E}^{(-)}$	$V_{Ed,G+Q}$	$V_{Ed,G}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(+)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	Note
	[%]	[m]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
											111.694					

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
L_{LI} Lunghezza libera d'Inflessione.
M_{Rd} Momento resistente del beam, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
$V_{Ed,E}$ Taglio di calcolo dovuto ai momenti resistenti del beam nelle due estremità, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
$V_{Ed,G+Q}$ Taglio di calcolo dovuto ai carichi permanenti e permanenti non strutturali + l'aliquota degli accidentali.
$V_{Ed,G}$ Taglio di calcolo dovuto ai carichi permanenti e permanenti non strutturali.
γ_{Rd} Coefficiente di sovraresistenza.
$V_{Ed,GR}$ Taglio di calcolo dovuto all'applicazione del criterio di Gerarchia delle resistenze, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
$V_{Ed,EL}$ Taglio di calcolo valutato attraverso un'analisi con spettro elastico con q=1.
CS Coefficiente di sicurezza, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma. ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100). Per ulteriori dettagli sulla verifica si rimanda alle tabelle relative alle Verifiche a Taglio.
Note GR = verifica eseguita con il taglio derivante dall'applicazione del criterio della Gerarchia delle Resistenze; SE = verifica eseguita con il taglio derivante da un'analisi con spettro elastico con q=1.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU

Lv	N_{Ed}	$M_{Ed,X}$	$M_{Ed,Y}$	CS	$M_{Rd,X}$	$M_{Rd,Y}$	$N_{Ed,max}$	N_R	α	R_f	ϕ_{Ve}	ϕ_{Vi}	ϕ_w	Lato 1				Lato 2			
														L	n_{reg}	N	ϕ	L	n_{reg}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[mm]	[mm]	[mm]	[cm]				[cm]			
Pilastrata: Pilastrata 1																					
Piano Terra	34.764	-74	8.393	10,13	150.577	85.006	146.353	1.375.725	1,00	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	36.393	-97.260	11.123	1,86	150.884	85.197	97.497	1.375.725	1,58	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 2																					
Piano Terra	118.993	145	-53.683	2,71	175.926	105.136	100.082	1.375.725	1,48	NO	16	-	8	50	1	3	14	30	1	1	12
Copertura	56.217	33.164	83.440	1,16	167.464	98.178	131.518	1.375.725	1,54	NO	16	-	8	50	1	3	14	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 3																					
Piano Terra	114.185	-2.906	-42.499	3,28	162.580	93.906	99.037	1.375.725	1,51	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	56.183	31.081	81.823	1,02	154.337	87.430	121.260	1.375.725	1,56	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 4																					
Piano Terra	121.062	-1.200	-54.792	2,27	163.547	94.667	101.992	1.375.725	1,50	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	58.836	27.476	79.405	1,08	154.719	87.727	128.577	1.375.725	1,56	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 5																					
Piano Terra	118.516	-13.141	11.074	16,00	163.183	94.384	118.725	1.375.725	1,50	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	-47.786	-21.848	35.374	3,04	134.796	75.601	94.126	1.375.725	1,67	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 6																					
Piano Terra	227.807	38.255	9.408	6,77	178.224	106.180	232.191	1.375.725	1,41	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	14.043	-115.267	-12.255	1,38	146.871	82.661	137.883	1.375.725	1,61	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 7																					
Piano Terra	109.728	-19.692	5.640	17,96	161.949	93.414	109.838	1.375.725	1,51	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	21.962	4	-32.960	2,54	148.314	83.564	88.883	1.375.725	1,00	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 8																					
Piano Terra	-31.223	47.075	-5.550	5,51	138.127	77.492	256.805	1.375.725	1,65	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	39.261	-121.763	-20.165	1,23	151.388	85.518	109.974	1.375.725	1,58	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 9																					
Piano Terra	310.137	-4.850	70.032	1,91	188.865	114.637	281.791	1.375.725	1,34	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	57.277	30.099	-78.590	1,08	154.498	87.556	134.929	1.375.725	1,56	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 10																					
Piano Terra	301.308	-2.707	75.358	1,73	187.760	113.753	265.749	1.375.725	1,35	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	67.943	27.914	-71.059	1,29	156.023	88.755	128.703	1.375.725	1,55	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 11																					
Piano Terra	312.126	-658	74.030	1,80	189.121	114.833	278.960	1.375.725	1,34	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	64.652	25.976	-74.400	1,21	155.547	88.384	134.245	1.375.725	1,56	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 12																					
Piano Terra	125.300	10.210	26.521	6,13	164.155	95.139	241.979	1.375.725	1,50	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU

Lv	N_{Ed}	$M_{Ed,X}$	$M_{Ed,Y}$	CS	$M_{Rd,X}$	$M_{Rd,Y}$	$N_{Ed,max}$	N_R	α	R_f	ϕ_{Ve}	ϕ_{Vi}	ϕ_w	Lato 1				Lato 2			
														L	n_{reg}	N	ϕ	L	n_{reg}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[mm]	[mm]	[mm]	[cm]				[cm]			
Copertura (a)	35.371	-29.955	-60.409	1,52	150.703	85.078	110.545	1.375.725	1,58	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 13																					
Piano Terra	-42.386	-35.558	6.430	8,10	135.885	76.213	187.548	1.375.725	1,67	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	21.321	92.172	-13.289	1,92	148.185	83.491	90.384	1.375.725	1,60	NO	16	-	8	50	1	3	12	30	1	1	12

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
$N_{Ed,max}$ Massimo sforzo di compressione.
N_R Sforzo Normale resistente.
α Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
N_{Ed}, $M_{Ed,X}$, $M_{Ed,Y}$ Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
$M_{Rd,X}$, $M_{Rd,Y}$ Momento Resistente intorno ad X e Y.
ϕ_{Ve}, ϕ_{Vi}, ϕ_{St} Diametri, rispettivamente, delle barre di acciaio nei vertici esterni e nei vertici interni e delle staffe; [ϕ_{Vi}] = Significativo e valorizzato solo in caso di sezione cava.
L, n_{reg}, n_f, ϕ Per sezione del pilastro rettangolare e armata simmetricamente, lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro per il lato 1 e 2 della sezione. Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLU

Lv	$V_{Ed,3}$	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}		$V_{Rsd.s}$		V_{fd}		V_i		$V_{Rd,s}$	A_{sw}	s_{Asw}	R_f
				X	Y	X	Y	X	Y	X	Y				
	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata 1															
Piano Terra	43.536	17.559	7,02	290180	305510	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Copertura	85.957	49.284	3,64	297288	312994	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Pilastrata: Pilastrata 2															
Piano Terra	16.314	69.642	4,21	294530	310090	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Copertura	96.036	57.611	3,29	299723	315557	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Pilastrata: Pilastrata 3															
Piano Terra	22.013	53.195	5,51	294070	309606	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Copertura	88.072	50.973	3,57	298956	314750	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Pilastrata: Pilastrata 4															
Piano Terra	18.989	71.018	4,13	293780	309300	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Copertura	88.526	51.388	3,56	299531	315356	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Pilastrata: Pilastrata 5															
Piano Terra	27.450	22.651	11,13	290106	305433	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Copertura	85.445	48.899	3,59	291376	306770	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Pilastrata: Pilastrata 6															
Piano Terra	57.499	19.798	5,55	303256	319277	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Copertura	93.320	54.369	3,36	297529	313248	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Pilastrata: Pilastrata 7															
Piano Terra	34.925	18.642	8,75	290106	305433	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Copertura	88.722	50.689	3,51	295629	311247	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Pilastrata: Pilastrata 8															
Piano Terra	85.555	12.853	3,61	293746	309265	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Copertura	104.407	60.140	3,00	297735	313465	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Pilastrata: Pilastrata 9															
Piano Terra	124.492	75.961	2,63	311475	327930	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Copertura	107.416	62.505	2,93	299312	315125	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Pilastrata: Pilastrata 10															
Piano Terra	123.775	75.406	2,64	310867	327290	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Copertura	107.534	62.596	2,93	299494	315317	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Pilastrata: Pilastrata 11															
Piano Terra	124.660	76.093	2,63	311528	327987	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Copertura	107.746	62.747	2,93	299460	315281	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Pilastrata: Pilastrata 12															
Piano Terra	118.442	71.175	2,73	307292	323527	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Copertura (a)	104.191	59.974	3,00	297339	313047	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Pilastrata: Pilastrata 13															
Piano Terra	64.555	6.523	4,78	292798	308267	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO
Copertura	102.343	58.524	3,04	295762	311388	293190	514465	0	0	0	0	-	0,1257	8	NO

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
$V_{Ed,3}$ Taglio di progetto in direzione 3.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
V_{fd} Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
V_i Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.

Lv	$V_{Ed,3}$	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}		$V_{Rsd,s}$		V_{fd}		V_i		$V_{Rd,s}$	A_{sw}	s_{Asw}	R_f
				X	Y	X	Y	X	Y	X	Y				
	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm]	

$V_{Rd,s}$ Resistenza a taglio per scorrimento.
A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.
s_{Asw} Passo massimo staffe da normativa.
R_f [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)

Lv	N_{Ed}	$M_{Ed,X}$	$M_{Ed,Y}$	CS	$M_{Rd,X}$	$M_{Rd,Y}$	$N_{Ed,max}$	N_R	α	ϕ_{Ve}	ϕ_{Vi}	ϕ_w	Lato 1				Lato 2			
													L	n_{reg}	n_f	ϕ	L	n_{reg}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]		[mm]	[mm]	[mm]	[cm]			[mm]	[cm]			[mm]
Pilastrata: Pilastrata 1																				
Piano Terra	10.507	-21.686	-27	7,81	169.466	95.932	132.621	2.063.588	1,00	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	28.805	84.438	-10.557	3,02	173.108	98.033	81.221	2.063.588	1,65	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 2																				
Piano Terra	74.319	23	-36.071	3,21	201.560	115.633	89.981	2.063.588	1,00	16	12	8	50	1	3	14	30	1	1	12
Copertura	121.117	-4.834	-87.578	1,65	208.317	120.865	105.547	2.063.588	1,56	16	12	8	50	1	3	14	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 3																				
Piano Terra	114.185	-2.906	-42.499	4,36	189.663	107.750	90.052	2.063.588	1,59	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	109.544	-5.293	-87.925	1,37	188.757	107.220	92.233	2.063.588	1,59	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 4																				
Piano Terra	121.062	-1.200	-54.792	2,95	190.947	108.533	91.190	2.063.588	1,58	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	119.002	-2.166	-86.149	1,44	190.553	108.285	99.641	2.063.588	1,59	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 5																				
Piano Terra	-20.499	-14.050	-87	11,62	163.229	92.354	103.589	2.063.588	1,00	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	-35.284	-19.150	30.865	5,36	160.238	90.652	81.624	2.063.588	1,70	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 6																				
Piano Terra	79.705	35.244	8.516	11,41	183.051	103.849	216.077	2.063.588	1,61	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	29.875	-93.247	73	1,86	173.312	98.163	123.163	2.063.588	1,00	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 7																				
Piano Terra	22.208	-8.947	77	19,20	171.796	97.282	98.339	2.063.588	1,00	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	12.095	20.939	-30.746	5,54	169.782	96.115	79.630	2.063.588	1,66	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 8																				
Piano Terra	-4.723	40.889	-5.195	9,74	166.408	94.182	230.304	2.063.588	1,68	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	50.528	-92.846	-96	1,91	177.389	100.527	93.660	2.063.588	1,00	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 9																				
Piano Terra	207.742	-81	49.240	2,40	205.220	118.155	256.609	2.063.588	1,00	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	69.534	25.863	-72.769	1,63	181.068	102.681	103.660	2.063.588	1,62	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 10																				
Piano Terra	301.308	-2.707	75.358	2,17	218.943	128.248	236.705	2.063.588	1,46	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	78.087	24.200	-65.569	1,94	182.747	103.668	98.911	2.063.588	1,62	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 11																				
Piano Terra	312.126	-658	74.030	2,25	220.506	129.394	247.699	2.063.588	1,46	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	76.006	22.474	-69.135	1,80	182.337	103.426	100.990	2.063.588	1,62	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 12																				
Piano Terra	243.360	5.216	28.276	8,68	210.488	122.043	228.420	2.063.588	1,50	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura (a)	46.425	-26.570	-55.144	2,37	176.576	100.054	92.167	2.063.588	1,64	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Pilastrata: Pilastrata 13																				
Piano Terra	-21.527	-30.736	5.495	14,71	163.019	92.240	166.689	2.063.588	1,69	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12
Copertura	44.367	77.502	31	2,27	176.156	99.816	80.649	2.063.588	1,00	16	12	8	50	1	3	12	30	1	1	12

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
$N_{Ed,max}$ Massimo sforzo di compressione.
N_R Sforzo Normale resistente.

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLD

Lv	N_{Ed}	$M_{Ed,X}$	$M_{Ed,Y}$	CS	$M_{Rd,X}$	$M_{Rd,Y}$	$N_{Ed,max}$	N_R	α	ϕ_{Ve}	ϕ_{Vi}	ϕ_w	Lato 1				Lato 2			
													L	n_{req}	n_f	ϕ	L	n_{req}	n_f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]		[mm]	[mm]	[mm]	[cm]			[mm]	[cm]			[mm]

α Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.
N_{Ed}, $M_{Ed,X}$, $M_{Ed,Y}$ Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
$M_{Rd,X}$, $M_{Rd,Y}$ Momento Resistente intorno ad X e Y.
ϕ_{Ve}, ϕ_{Vi}, ϕ_{St} Diametri, rispettivamente, delle barre di acciaio nei vertici esterni e nei vertici interni e delle staffe; [ϕ_{Vi}] = Significativo e valorizzato solo in caso di sezione cava.
L, n_{req}, n_f, ϕ Per sezione del pilastro rettangolare e armata simmetricamente, lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro per il lato 1 e 2 della sezione. Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLD

Lv	$V_{Ed,3}$	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}		$V_{Rsd,s}$		V_{fd}		$V_{Rd,s}$	A_{sw}	s_{Asw}
				X	Y	X	Y	X	Y			
	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm]
Pilastrata: Pilastrata 1												
Piano Terra	37.961	15.434	12,07	435270	458266	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Copertura	41.640	8.617	11,28	445932	469491	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Pilastrata: Pilastrata 2												
Piano Terra	14.642	69.642	4,03	441795	465135	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Copertura	23.538	41.198	6,82	449584	473335	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Pilastrata: Pilastrata 3												
Piano Terra	19.001	53.195	5,28	441105	464408	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Copertura	23.425	41.472	6,78	448434	472125	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Pilastrata: Pilastrata 4												
Piano Terra	16.383	71.018	3,96	440670	463950	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Copertura	21.602	40.625	6,92	449297	473034	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Pilastrata: Pilastrata 5												
Piano Terra	23.562	19.958	14,08	435160	458149	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Copertura	18.549	14.962	18,78	437064	460155	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Pilastrata: Pilastrata 6												
Piano Terra	52.768	17.688	9,08	454884	478916	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Copertura	51.200	10.081	9,18	446294	469872	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Pilastrata: Pilastrata 7												
Piano Terra	30.247	16.297	15,15	435160	458149	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Copertura	21.406	15.267	18,40	443444	466871	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Pilastrata: Pilastrata 8												
Piano Terra	73.194	12.385	6,34	440619	463897	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Copertura	59.882	16.269	7,85	446603	470197	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Pilastrata: Pilastrata 9												
Piano Terra	3.422	28.936	9,71	467213	491896	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Copertura	30.619	41.640	6,75	448968	472688	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Pilastrata: Pilastrata 10												
Piano Terra	2.138	32.082	8,76	466301	490935	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Copertura	30.421	38.584	7,28	449241	472975	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Pilastrata: Pilastrata 11												
Piano Terra	1.579	30.629	9,17	467293	491980	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Copertura	29.593	41.979	6,69	449190	472921	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Pilastrata: Pilastrata 12												
Piano Terra	3.345	10.140	27,71	460939	485290	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Copertura (a)	33.952	31.276	8,98	446008	469571	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Pilastrata: Pilastrata 13												
Piano Terra	55.120	5.646	8,39	439198	462401	280976	493034	0	0	-	0,1257	8
Copertura	44.648	13.747	10,46	443644	467082	280976	493034	0	0	-	0,1257	8

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
$V_{Ed,3}$ Taglio di progetto in direzione 3.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
V_{fd} Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
$V_{Rd,s}$ Resistenza a taglio per scorrimento.
A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.
s_{Asw} Passo massimo staffe da normativa.

Pilastri - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Pilastri - verifiche delle tensioni di esercizio

Lv Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Pilastrata: Pilastrata 1																
Piano Terra																
	RAR	1,501	14,94	88.332	9.389	-3.762	9,96	SI	RAR	4,695	360,00	88.332	9.389	-3.762	76,69	SI
	QPR	1,210	11,21	72.610	7.251	-3.156	9,26	SI								

Lv Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Copertura																
	RAR	6,074	14,94	57.744	-52.714	2.631	2,46	SI	RAR	159,657	360,00	57.744	-52.714	2.631	2,25	SI
	QPR	4,716	11,21	46.215	-40.184	2.377	2,38	SI								
Pilastrata: Pilastrata 2																
Piano Terra																
	RAR	5,688	14,94	89.880	-233	35.205	2,63	SI	RAR	122,703	360,00	89.880	-233	35.205	2,93	SI
	QPR	4,933	11,21	80.057	-231	30.474	2,27	SI								
Copertura																
	RAR	10,395	14,94	87.609	3.543	62.921	1,44	SI	RAR	258,797	360,00	87.609	3.543	62.921	1,39	SI
	QPR	8,548	11,21	86.342	-3.663	-50.851	1,31	SI								
Pilastrata: Pilastrata 3																
Piano Terra																
	RAR	4,890	14,94	85.762	2.082	26.739	3,05	SI	RAR	99,587	360,00	85.762	2.082	26.739	3,61	SI
	QPR	2,967	11,21	76.290	1.827	22.849	3,78	SI								
Copertura																
	RAR	11,208	14,94	79.279	3.876	63.170	1,33	SI	RAR	301,804	360,00	79.279	3.876	63.170	1,19	SI
	QPR	9,348	11,21	79.357	-3.859	-51.976	1,20	SI								
Pilastrata: Pilastrata 4																
Piano Terra																
	RAR	6,247	14,94	91.042	897	35.668	2,39	SI	RAR	143,208	360,00	91.042	897	35.668	2,51	SI
	QPR	5,397	11,21	80.895	795	30.776	2,08	SI								
Copertura																
	RAR	10,692	14,94	86.187	1.657	61.842	1,40	SI	RAR	288,447	360,00	86.187	1.657	61.842	1,25	SI
	QPR	8,936	11,21	84.802	-1.757	-51.184	1,25	SI								
Pilastrata: Pilastrata 5																
Piano Terra																
	RAR	0,577	14,94	25.822	2.043	-2.833	25,89	SI	RAR	2,923	360,00	23.936	1.960	-2.787	NS	SI
	QPR	0,543	11,21	25.488	1.921	-2.604	20,63	SI								
Copertura																
	RAR	0,986	14,94	-1.660	-3.956	7.024	15,15	SI	RAR	11,854	360,00	-1.660	-3.956	7.024	30,37	SI
	QPR	0,860	11,21	3.344	-3.189	6.029	13,03	SI								
Pilastrata: Pilastrata 6																
Piano Terra																
	RAR	3,082	14,94	178.330	-23.120	-5.571	4,85	SI	RAR	10,456	360,00	178.330	-23.120	-5.571	34,43	SI
	QPR	2,678	11,21	155.734	-20.039	-4.833	4,18	SI								
Copertura																
	RAR	4,626	14,94	88.584	-36.495	-3.778	3,23	SI	RAR	87,335	360,00	88.584	-36.495	-3.778	4,12	SI
	QPR	2,833	11,21	80.271	30.031	4.323	3,95	SI								
Pilastrata: Pilastrata 7																
Piano Terra																
	RAR	0,899	14,94	55.357	4.229	-2.967	16,62	SI	RAR	2,318	360,00	55.357	4.229	-2.967	NS	SI
	QPR	0,755	11,21	47.124	3.715	-2.356	14,84	SI								
Copertura																
	RAR	1,915	14,94	39.097	-5.117	12.910	7,80	SI	RAR	16,420	360,00	39.097	-5.117	12.910	21,92	SI
	QPR	1,526	11,21	32.087	-4.677	9.877	7,34	SI								
Pilastrata: Pilastrata 8																
Piano Terra																
	RAR	1,536	14,94	119.709	-8.219	3.111	9,73	SI	RAR	4,193	360,00	43.833	1.895	5.295	85,85	SI
	QPR	1,297	11,21	100.701	-6.338	3.011	8,64	SI								
Copertura																
	RAR	7,360	14,94	69.600	-52.565	-8.573	2,03	SI	RAR	168,794	360,00	69.600	-52.565	-8.573	2,13	SI
	QPR	5,953	11,21	56.138	-41.361	-7.509	1,88	SI								
Pilastrata: Pilastrata 9																
Piano Terra																
	RAR	8,890	14,94	238.947	3.657	-48.468	1,68	SI	RAR	137,768	360,00	238.947	3.657	-48.468	2,61	SI
	QPR	7,978	11,21	215.221	2.962	-43.709	1,40	SI								
Copertura																
	RAR	9,365	14,94	92.404	3.033	-52.604	1,60	SI	RAR	236,012	360,00	92.404	3.033	-52.604	1,53	SI
	QPR	7,272	11,21	71.763	2.392	-40.817	1,54	SI								
Pilastrata: Pilastrata 10																
Piano Terra																
	RAR	9,387	14,94	231.878	1.978	-52.502	1,59	SI	RAR	160,014	360,00	231.878	1.978	-52.502	2,25	SI
	QPR	8,536	11,21	207.790	1.786	-47.761	1,31	SI								
Copertura																
	RAR	8,572	14,94	93.973	1.312	-49.240	1,74	SI	RAR	215,335	360,00	93.973	1.312	-49.240	1,67	SI
	QPR	6,618	11,21	88.672	-1.214	37.656	1,69	SI								
Pilastrata: Pilastrata 11																

Lv Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Piano Terra																
	RAR	9,015	14,94	240.090	370	-51.428	1,66	SI	RAR	149,129	360,00	240.090	370	-51.428	2,41	SI
	QPR	8,159	11,21	215.412	464	-46.465	1,37	SI								
Copertura																
	RAR	9,053	14,94	94.675	489	-52.812	1,65	SI	RAR	233,571	360,00	94.675	489	-52.812	1,54	SI
	QPR	7,322	11,21	88.119	-684	42.317	1,53	SI								
Pilastrata: Pilastrata 12																
Piano Terra																
	RAR	3,369	14,94	186.057	-3.798	-19.550	4,43	SI	RAR	10,790	360,00	186.057	-3.798	-19.550	33,36	SI
	QPR	3,017	11,21	170.144	-3.287	-17.389	3,71	SI								
Copertura																
	RAR	6,189	14,94	66.044	-9.669	-28.640	2,41	SI	RAR	134,522	360,00	66.044	-9.669	-28.640	2,68	SI
	QPR	5,201	11,21	67.895	7.226	24.751	2,15	SI								
Pilastrata: Pilastrata 13																
Piano Terra																
	RAR	0,734	14,94	34.726	-1.716	4.034	20,36	SI	RAR	3,304	360,00	34.726	-1.716	4.034	NS	SI
	QPR	0,708	11,21	33.208	-1.589	3.949	15,82	SI								
Copertura																
	RAR	2,343	14,94	43.710	26.414	-3.842	6,38	SI	RAR	22,572	360,00	43.710	26.414	-3.842	15,95	SI
	QPR	1,938	11,21	35.947	21.584	-3.350	5,78	SI								

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti del pilastro al livello considerato.
Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
$\sigma_{cd,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.
σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio.
CS Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato [Si] = $\sigma_{cc} \leq \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \leq \sigma_{td,amm}$. [NO] = $\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$.

Pilastri - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Lv	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Pilastrata: Pilastrata 1													
Piano Terra				**AA= PCA**									
-	FRQ	75.521	7.654	-3.268	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	72.610	7.251	-3.156	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	46.215	-40.184	2.377	2,56	2,13	1,0381 E-04	191	161	0,017	0,400	23,90	SI
-	QPR	46.215	-40.184	2.377	2,56	2,13	1,0381 E-04	191	161	0,017	0,300	17,93	SI
Pilastrata: Pilastrata 2													
Piano Terra				**AA= PCA**									
-	FRQ	80.057	-231	30.474	2,69	2,13	1,4187 E-04	245	140	0,020	0,400	20,21	SI
-	QPR	80.057	-231	30.474	2,69	2,13	1,4187 E-04	245	140	0,020	0,300	15,16	SI
Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	86.342	-3.663	-50.851	4,96	2,13	5,1577 E-04	452	200	0,103	0,400	3,88	SI
-	QPR	86.342	-3.663	-50.851	4,96	2,13	5,1577 E-04	452	200	0,103	0,300	2,91	SI
Pilastrata: Pilastrata 3													
Piano Terra				**AA= PCA**									
-	FRQ	77.723	1.876	24.146	2,23	2,13	2,0571 E-04	422	201	0,041	0,400	9,68	SI
-	QPR	76.290	1.827	22.849	2,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	79.357	-3.859	-51.976	5,29	2,13	6,0842 E-04	463	214	0,130	0,400	3,07	SI
-	QPR	79.357	-3.859	-51.976	5,29	2,13	6,0842 E-04	463	214	0,130	0,300	2,31	SI
Pilastrata: Pilastrata 4													
Piano Terra				**AA= PCA**									
-	FRQ	80.895	795	30.776	2,84	2,13	2,8719 E-04	441	207	0,059	0,400	6,73	SI
-	QPR	80.895	795	30.776	2,84	2,13	2,8719 E-04	441	207	0,059	0,300	5,05	SI
Copertura				**AA= PCA**									

Lv	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
-	FRQ	84.802	-1.757	-51.184	5,04	2,13	5,7301 E-04	470	216	0,124	0,400	3,23	SI
-	QPR	84.802	-1.757	-51.184	5,04	2,13	5,7301 E-04	470	216	0,124	0,300	2,42	SI
Pilastrata: Pilastrata 5													
Piano Terra				**AA= PCA**									
-	FRQ	25.127	1.923	-2.634	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	25.488	1.921	-2.604	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	2.273	-3.343	6.218	0,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	3.344	-3.189	6.029	0,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 6													
Piano Terra				**AA= PCA**									
-	FRQ	160.032	-20.927	-4.989	0,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	155.734	-20.039	-4.833	0,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	79.758	30.582	4.421	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	80.271	30.031	4.323	1,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 7													
Piano Terra				**AA= PCA**									
-	FRQ	48.585	3.806	-2.467	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	47.124	3.715	-2.356	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	33.304	-4.779	10.425	1,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	32.087	-4.677	9.877	1,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 8													
Piano Terra				**AA= PCA**									
-	FRQ	41.812	1.729	5.109	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	41.476	1.695	5.080	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	56.138	-41.361	-7.509	3,12	2,13	2,2351 E-04	366	208	0,047	0,400	8,60	SI
-	QPR	56.138	-41.361	-7.509	3,12	2,13	2,2351 E-04	366	208	0,047	0,300	6,45	SI
Pilastrata: Pilastrata 9													
Piano Terra				**AA= PCA**									
-	FRQ	215.221	2.962	-43.709	3,59	2,13	2,3824 E-04	277	155	0,037	0,400	10,81	SI
-	QPR	215.221	2.962	-43.709	3,59	2,13	2,3824 E-04	277	155	0,037	0,300	8,11	SI
Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	86.388	-1.220	41.376	3,96	2,13	1,967 E-04	208	134	0,026	0,400	15,23	SI
-	QPR	86.388	-1.220	41.376	3,96	2,13	1,967 E-04	208	134	0,026	0,300	11,42	SI
Pilastrata: Pilastrata 10													
Piano Terra				**AA= PCA**									
-	FRQ	207.790	1.786	-47.761	3,98	2,13	2,546 E-04	268	152	0,039	0,400	10,31	SI
-	QPR	207.790	1.786	-47.761	3,98	2,13	2,546 E-04	268	152	0,039	0,300	7,73	SI
Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	88.672	-1.214	37.656	3,55	2,13	1,8191 E-04	220	137	0,025	0,400	16,01	SI
-	QPR	88.672	-1.214	37.656	3,55	2,13	1,8191 E-04	220	137	0,025	0,300	12,01	SI
Pilastrata: Pilastrata 11													
Piano Terra				**AA= PCA**									
-	FRQ	215.412	464	-46.465	3,72	2,13	2,5055 E-04	294	161	0,040	0,400	9,94	SI
-	QPR	215.412	464	-46.465	3,72	2,13	2,5055 E-04	294	161	0,040	0,300	7,45	SI
Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	88.119	-684	42.317	4,02	2,13	2,0112 E-04	208	134	0,027	0,400	14,89	SI
-	QPR	88.119	-684	42.317	4,02	2,13	2,0112 E-04	208	134	0,027	0,300	11,17	SI
Pilastrata: Pilastrata 12													
Piano Terra				**AA= PCA**									
-	FRQ	172.380	-3.381	-18.060	1,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	170.144	-3.287	-17.389	1,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	67.895	7.226	24.751	2,69	2,13	2,2854 E-04	394	192	0,044	0,400	9,11	SI
-	QPR	67.895	7.226	24.751	2,69	2,13	2,2854 E-04	394	192	0,044	0,300	6,83	SI
Pilastrata: Pilastrata 13													
Piano Terra				**AA= PCA**									
-	FRQ	33.429	-1.610	3.960	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	33.208	-1.589	3.949	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Copertura				**AA= PCA**									
-	FRQ	37.213	22.467	-3.450	1,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	35.947	21.584	-3.350	1,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

Lv	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti del pilastro al livello considerato.

AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressive.

Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.

$\sigma_{ct,f}$ Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.

σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.37) del § 4.1.2.2.4.1 del DM 2008].

ε_{sm} Deformazione media nel calcestruzzo.

A_e Area efficace del calcestruzzo teso.

Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.

W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.

W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.

CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).

Verificato [SI] = $W_d \leq W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

PILASTRI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio

Lv	$\%L_{LI}$	L_{LI}	Dir	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	CS	Note
	[%]	[m]		[N·m]	[N·m]		[N]	[N]	[N]	[N]		
Pilastrata: Pilastrata 1												
Copertura	0%	4,08	X	92.573	-92.573	1,1	49.284	49.284	0	0	5,87	GR
			Y	160.878	-160.878		85.957	85.957	0	0	3,64	
	100%		X	90.126	-90.126		49.284	49.284	0	0	5,87	
			Y	157.772	-157.772		85.957	85.957	0	0	3,64	
Pilastrata: Pilastrata 2												
Copertura	0%	4,07	X	107.826	-107.826	1,1	57.611	57.611	0	0	5,02	GR
			Y	179.182	-179.182		96.036	96.036	0	0	3,29	
	100%		X	105.370	-105.370		57.611	57.611	0	0	5,02	
			Y	176.210	-176.210		96.036	96.036	0	0	3,29	
Pilastrata: Pilastrata 3												
Copertura	0%	4,08	X	95.863	-95.863	1,1	50.973	50.973	0	0	5,68	GR
			Y	165.071	-165.071		88.072	88.072	0	0	3,57	
	100%		X	93.383	-93.383		50.973	50.973	0	0	5,68	
			Y	161.913	-161.913		88.072	88.072	0	0	3,57	
Pilastrata: Pilastrata 4												
Copertura	0%	4,10	X	96.947	-96.947	1,1	51.388	51.388	0	0	5,63	GR
			Y	166.454	-166.454		88.526	88.526	0	0	3,56	
	100%		X	94.475	-94.475		51.388	51.388	0	0	5,63	
			Y	163.312	-163.312		88.526	88.526	0	0	3,56	
Pilastrata: Pilastrata 5												
Copertura	0%	4,08	X	91.677	-91.677	1,1	48.899	48.899	0	0	5,92	GR
			Y	159.733	-159.733		85.445	85.445	0	0	3,59	
	100%		X	89.753	-89.753		48.899	48.899	0	0	5,92	
			Y	157.294	-157.294		85.445	85.445	0	0	3,59	
Pilastrata: Pilastrata 6												
Copertura	0%	3,93	X	98.248	-98.248	1,1	54.369	54.369	0	0	5,32	GR
			Y	168.117	-168.117		93.320	93.320	0	0	3,36	
	100%		X	95.883	-95.883		54.369	54.369	0	0	5,32	
			Y	165.094	-165.094		93.320	93.320	0	0	3,36	
Pilastrata: Pilastrata 7												
Copertura	0%	3,91	X	91.090	-91.090	1,1	50.689	50.689	0	0	5,71	GR
			Y	158.993	-158.993		88.722	88.722	0	0	3,51	
	100%		X	89.234	-89.234		50.689	50.689	0	0	5,71	
			Y	156.635	-156.635		88.722	88.722	0	0	3,51	
Pilastrata: Pilastrata 8												
Copertura	0%	3,40	X	93.998	-93.998	1,1	60.140	60.140	0	0	4,81	GR
			Y	162.698	-162.698		104.407	104.407	0	0	3,00	
	100%		X	91.889	-91.889		60.140	60.140	0	0	4,81	
			Y	160.014	-160.014		104.407	104.407	0	0	3,00	
Pilastrata: Pilastrata 9												
Piano Terra	0%	3,40	X	118.289	-118.289	1,1	75.961	75.961	0	0	3,81	GR
			Y	193.553	-193.553		124.492	124.492	0	0	2,63	
	100%		X	116.501	-116.501		75.961	75.961	0	0	3,81	
			Y	191.240	-191.240		124.492	124.492	0	0	2,63	
Copertura	0%	3,40	X	97.640	-97.640	1,1	62.505	62.505	0	0	4,63	GR
			Y	167.334	-167.334		107.416	107.416	0	0	2,93	
	100%		X	95.557	-95.557		62.505	62.505	0	0	4,63	
			Y	164.678	-164.678		107.416	107.416	0	0	2,93	
Pilastrata: Pilastrata 10												
Piano Terra	0%	3,40	X	117.438	-117.438	1,1	75.406	75.406	0	0	3,84	GR
			Y	192.455	-192.455		123.775	123.775	0	0	2,64	
	100%		X	115.634	-115.634		75.406	75.406	0	0	3,84	
			Y	190.121	-190.121		123.775	123.775	0	0	2,64	
Copertura	0%	3,40	X	97.783	-97.783	1,1	62.596	62.596	0	0	4,62	GR
			Y	167.514	-167.514		107.534	107.534	0	0	2,93	
	100%		X	95.695	-95.695		62.596	62.596	0	0	4,62	

Pilastri (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio

Lv	%L_{LI}	L_{LI}	Dir	$M_{Rd}^{(+)}$	$M_{Rd}^{(-)}$	γ_{Rd}	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,GR}^{(-)}$	$V_{Ed,EL}^{(+)}$	$V_{Ed,EL}^{(-)}$	CS	Note
	[%]	[m]		[N·m]	[N·m]		[N]	[N]	[N]	[N]		
			Y	164.863	-164.863		107.534	107.534	0	0	2,93	
Pilastrata: Pilastrata 11												
Piano Terra	0%	3,40	X	118.487	-118.487	1,1	76.093	76.093	0	0	3,80	GR
			Y	193.808	-193.808		124.660	124.660	0	0	2,63	
	100%		X	116.711	-116.711		76.093	76.093	0	0	3,80	
			Y	191.504	-191.504		124.660	124.660	0	0	2,63	
Copertura	0%	3,40	X	97.944	-97.944	1,1	62.747	62.747	0	0	4,61	GR
			Y	167.726	-167.726		107.746	107.746	0	0	2,93	
	100%		X	95.863	-95.863		62.747	62.747	0	0	4,61	
			Y	165.071	-165.071		107.746	107.746	0	0	2,93	
Pilastrata: Pilastrata 12												
Piano Terra	0%	3,40	X	110.980	-110.980	1,1	71.175	71.175	0	0	4,07	GR
			Y	184.287	-184.287		118.442	118.442	0	0	2,73	
	100%		X	109.015	-109.015		71.175	71.175	0	0	4,07	
			Y	181.805	-181.805		118.442	118.442	0	0	2,73	
Copertura (a)	0%	3,40	X	93.496	-93.496	1,1	59.974	59.974	0	0	4,83	GR
			Y	162.056	-162.056		104.191	104.191	0	0	3,00	
	100%		X	91.879	-91.879		59.974	59.974	0	0	4,83	
			Y	159.990	-159.990		104.191	104.191	0	0	3,00	
Pilastrata: Pilastrata 13												
Copertura	0%	3,40	X	91.261	-91.261	1,1	58.524	58.524	0	0	4,95	GR
			Y	159.203	-159.203		102.343	102.343	0	0	3,04	
	100%		X	89.632	-89.632		58.524	58.524	0	0	4,95	
			Y	157.130	-157.130		102.343	102.343	0	0	3,04	

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
%L_{LI} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
L_{LI} Lunghezza libera d'Inflessione.
Dir Direzione locale della sezione rispetto a cui è eseguita la verifica.
γ_{Rd} Coefficiente di sovraresistenza.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
Note GR = verifica eseguita con il taglio derivante dall'applicazione del criterio della Gerarchia delle Resistenze; SE = verifica eseguita con il taglio derivante da un'analisi con spettro elastico con q=1.
M_{Rd} Momento resistente del beam, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
$V_{Ed,GR}$ Taglio di calcolo dovuto all'applicazione del criterio di Gerarchia delle resistenze.
$V_{Ed,EL}$ Taglio di calcolo valutato attraverso un'analisi con spettro elastico con q=1.

Pareti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm^2/cm]			[N]	[N·m]	[cm^2/cm]			[N]	[N·m]	[cm^2/cm]	
Piano Terra				**Parete 1-2-3-4-5**									**Parete 2-1**			
P	A	00314	-25.330	3.743	0,04524	13,88	00315	-35.493	2.711	0,04524	19,66	00316	-37.906	2.480	0,04524	21,61
	P		-14.608	1.526	0,04524	33,12		-20.263	3.557	0,04524	14,42		-37.357	4.526	0,04524	11,83
S	A		37.347	12.550	0,04524	3,48		22.279	12.031	0,04524	3,80		11.614	11.637	0,04524	4,05
	P		1.464	3.031	0,04524	15,97		-29.751	12.364	0,04524	4,25		-22.943	19.609	0,04524	2,63
P	A	00317	-52.723	2.284	0,04524	24,32	00318	-76.908	1.886	0,04524	31,14	00319	-77.502	2.290	0,04524	25,68
	P		-26.950	4.915	0,04524	10,61		-37.050	5.620	0,04524	9,52		-11.565	5.668	0,04524	8,85
S	A		4.416	9.676	0,04524	4,96		-1.233	8.991	0,04524	5,42		-9.605	7.470	0,04524	6,68
	P		-31.176	19.539	0,04524	2,70		-29.283	24.257	0,04524	2,16		-843	23.006	0,04524	2,12
P	A	00320	-109.110	2.895	0,04524	21,74	00321	42.899	2.115	0,04524	20,31	00322	-5.450	368	0,04524	NS
	P		69.372	8.668	0,04524	4,55		42.899	9.036	0,04524	4,75		-5.450	521	0,04524	94,69
S	A		-29.354	4.646	0,04524	10,68		92.631	3.439	0,04524	9,47		45.668	1.829	0,04524	23,29
	P		17.844	27.844	0,04524	1,56		136.785	19.747	0,04524	1,35		40.158	8.119	0,04524	5,34
P	A	00323	-9.947	664	0,04524	75,19	00324	-9.264	898	0,04524	55,49	00325	-10.021	100	0,04524	NS
	P		-2.868	699	0,04524	70,09		-9.595	154	0,04524	NS		-19.797	6.960	0,04524	7,36
S	A		44.276	326	0,04524	NS		11.807	4.611	0,04524	10,21		-13.621	9.035	0,04524	5,58
	P		38.514	2.589	0,04524	16,82		36.684	1.274	0,04524	34,36		20.677	958	0,04524	47,90
P	A	00326	-16.117	1.575	0,04524	32,21	00327	0	0	0,04524	-	00328	-68.708	3.547	0,04524	16,25
	P		-16.117	850	0,04524	59,69		-229.427	37.368	0,04524	2,10		-124.136	20.234	0,04524	3,21
S	A		-87.343	12.575	0,04524	4,45		-62.682	11.060	0,04524	5,14		-15.267	7.906	0,04524	6,40
	P		-43.430	1.123	0,04524	44,65		-20.283	4.825	0,04524	10,63		14.335	6.161	0,04524	7,58
P	A	00329	-64.751	5.869	0,04524	9,73	00330	-68.120	6.597	0,04524	8,73	00331	-64.960	3.678	0,04524	15,54
	P		-117.409	11.598	0,04524	5,52		-77.157	7.339	0,04524	8,01		-77.985	7.734	0,04524	7,61
S	A		-26.697	6.281	0,04524	8,30		-27.170	4.394	0,04524	11,88		-23.222	2.252	0,04524	22,94
	P		836	5.664	0,04524	8,56		-2.277	4.942	0,04524	9,90		-2.428	4.654	0,04524	10,51
P	A	00332	0	0	0,04524	-	00333	0	0	0,04524	-	00376	0	0	0,04524	-
	P		-121.967	12.727	0,04524	5,08		-56.691	24.912	0,04524	2,25		-13.825	19.427	0,04524	2,60
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-20.608	5.003	0,04524	10,26		-17.294	6.178	0,04524	8,24		-24.251	4.423	0,04524	11,71
P	A	00377	0	0	0,04524	-	00378	0	0	0,04524	-	00379	0	0	0,04524	-
	P		-19.584	23.351	0,04524	2,19		-34.808	35.657	0,04524	1,49		-35.647	36.418	0,04524	1,46
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-12.689	6.394	0,04524	7,86		-6.160	7.314	0,04524	6,76		-8.525	9.503	0,04524	5,23
P	A	00380	0	0	0,04524	-	00381	0	0	0,04524	-	00753	0	0	0,04524	-
	P		-46.487	40.325	0,04524	1,36		-48.679	40.459	0,04524	1,36		-17.549	4.737	0,04524	10,75
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		11.338	1.606	0,04524	29,34
	P		-8.506	10.791	0,04524	4,61		-9.843	9.470	0,04524	5,27		-9.720	1.466	0,04524	34,03

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
P	A	00754	48.183	2.989	0,04524	14,14	00755	0	0	0,04524	-	00756	0	0	0,04524	-
	P		48.183	7.327	0,04524	5,77		-163.631	44.335	0,09048	2,61		-54.579	32.718	0,04524	1,71
S	A		28.569	1.297	0,04524	34,62		-75.997	17.169	0,04524	3,21		0	0	0,04524	-
	P		49.674	24.211	0,09048	3,65		0	0	0,04524	-		-12.653	6.930	0,04524	7,26
P	A	00757	0	0	0,04524	-	00758	-56.996	881	0,04524	63,69	00759	-59.182	6.942	0,04524	8,12
	P		-50.672	23.731	0,04524	2,33		-80.348	7.553	0,04524	7,83		-71.884	6.676	0,04524	8,70
S	A		0	0	0,04524	-		-20.274	3.041	0,04524	16,86		-25.910	5.887	0,04524	8,84
	P		-27.401	3.857	0,04524	13,54		-3.147	3.586	0,04524	13,67		198	3.521	0,04524	13,80
P	A	00760	-52.519	5.079	0,04524	10,93	00761	-36.999	440	0,04524	NS	00762	0	0	0,04524	-
	P		-95.954	12.186	0,04524	5,02		-66.573	17.734	0,04524	3,23		-118.014	10.068	0,04524	6,37
S	A		-29.715	7.451	0,04524	7,05		-45.979	9.508	0,04524	5,75		-16.820	1.985	0,04524	25,61
	P		-417	2.999	0,04524	16,23		-6.303	1.031	0,04524	47,96		-2.769	3.021	0,04524	16,21
P	A	00763	-51.958	5.039	0,04524	11,00	00764	-38.244	5.434	0,04524	9,87	00765	-18.260	2.600	0,04524	19,62
	P		-69.210	4.975	0,04524	11,60		-70.764	5.032	0,04524	11,51		-35.483	7.821	0,04524	6,81
S	A		-25.182	5.350	0,04524	9,71		-32.395	6.609	0,04524	8,00		-27.189	7.088	0,04524	7,36
	P		515	2.293	0,04524	21,17		-2.973	1.129	0,04524	43,41		0	0	0,04524	-
P	A	00766	0	0	0,04524	-	00767	-45.487	2.125	0,04524	25,69	00768	-40.220	4.353	0,04524	12,38
	P		-34.326	15.803	0,04524	3,36		-72.269	3.597	0,04524	16,16		-53.451	2.076	0,04524	26,80
S	A		0	0	0,04524	-		-19.781	3.063	0,04524	16,72		-31.743	3.032	0,04524	17,41
	P		-2.723	2.650	0,04524	18,48		7.020	924	0,04524	51,61		0	0	0,04524	-
P	A	00769	-23.200	2.568	0,04524	20,12	00770	-8.826	664	0,04524	74,96	00771	0	0	0,04524	-
	P		-41.114	3.278	0,04524	16,48		-17.608	1.869	0,04524	27,25		-19.209	1.796	0,04524	28,48
S	A		-34.942	1.572	0,04524	33,85		18.697	861	0,04524	53,60		16.898	1.605	0,04524	28,90
	P		0	0	0,04524	-		-7.675	2.063	0,04524	24,05		-14.440	1.127	0,04524	44,82
P	A	00772	-47.239	1.464	0,04524	37,45	00773	-60.470	713	0,04524	79,34	00774	-29.091	801	0,04524	65,47
	P		-53.899	35	0,04524	NS		-53.078	887	0,04524	62,68		-4.971	3.045	0,04524	16,18
S	A		8.954	4.314	0,04524	11,00		-3.271	4.383	0,04524	11,19		-4.895	3.058	0,04524	16,11
	P		-24.516	3.608	0,04524	14,37		-34.736	7.511	0,04524	7,08		-9.671	11.574	0,04524	4,31
P	A	00777	131.204	35.170	0,09048	2,21	00785	0	0	0,04524	-	00791	0	0	0,04524	-
	P		131.204	29.087	0,09048	2,67		-321.425	114.927	0,09048	1,17		-23.715	10.783	0,04524	4,80
S	A		0	0	0,04524	-		-57.802	32.436	0,04524	1,62		18.063	2.015	0,04524	22,94
	P		87.632	49.330	0,09048	1,63		0	0	0,04524	-		18.063	1.094	0,04524	42,26
P	A	00806	0	0	0,04524	-										
	P		-59.074	38.175	0,09048	2,68										
S	A		0	0	0,04524	-										
	P		-9.425	10.216	0,04524	4,88										
Piano Terra				**Parete 1-2-3-4-5**									**Parete 2-3**			
P	A	00296	-63.622	26.698	0,04524	2,13	00297	-115.922	15.200	0,04524	4,20	00298	-117.360	10.923	0,04524	5,86
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-70.163	2.576	0,04524	22,45
S	A		-32.060	4.545	0,04524	11,62		-34.260	3.271	0,04524	16,24		-13.154	2.572	0,04524	19,57
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-30.394	1.435	0,04524	36,67
P	A	00299	-72.181	9.979	0,04524	5,82	00300	-132.735	12.914	0,04524	5,11	00301	-117.258	18.924	0,04524	3,38
	P		-65.622	7.434	0,04524	7,70		-73.903	8.330	0,04524	7,00		-65.628	6.691	0,04524	8,56
S	A		-12.678	2.992	0,04524	16,81		-13.297	3.751	0,04524	13,43		-15.974	4.660	0,04524	10,88
	P		-35.108	4.299	0,04524	12,38		-41.433	4.883	0,04524	11,07		-48.437	5.439	0,04524	10,11
P	A	00302	-179.501	28.378	0,04524	2,54	00303	-44.278	9.098	0,04524	5,98	00304	-16.267	2.806	0,04524	18,09
	P		-101.094	3.192	0,04524	19,39		-26.144	880	0,04524	59,15		-8.689	417	0,04524	NS
S	A		-100.237	7.971	0,04524	7,75		-33.381	4.364	0,04524	11,25		15.147	5.093	0,04524	9,15
	P		-68.697	5.447	0,04524	10,58		-83.225	7.153	0,04524	7,78		-28.600	8.723	0,04524	6,00
P	A	00305	-5.101	635	0,04524	77,61	00306	-26.068	4.149	0,04524	12,54	00307	-210.810	31.824	0,04524	2,39
	P		-11.366	5.102	0,04524	9,82		-12.880	386	0,04524	NS		-111.474	1.684	0,04524	37,56
S	A		22.464	6.059	0,04524	7,53		-37.187	2.222	0,04524	22,23		-96.950	26.344	0,04524	2,33
	P		-22.412	7.633	0,04524	6,76		-84.047	5.041	0,04524	11,02		-61.689	40	0,04524	NS
P	A	00308	-144.291	24.331	0,04524	2,78	00309	-121.018	12.066	0,04524	5,35	00310	-84.790	8.974	0,04524	6,66
	P		-76.706	2.766	0,04524	21,22		-67.330	8.092	0,04524	7,10		-73.306	7.353	0,04524	7,92
S	A		-11.086	8.525	0,04524	5,87		-7.822	3.581	0,04524	13,86		-7.282	3.302	0,04524	15,01
	P		-18.824	2.447	0,04524	20,88		-34.982	4.687	0,04524	11,35		-29.777	3.767	0,04524	13,95
P	A	00311	-78.199	8.869	0,04524	6,64	00312	-120.736	11.925	0,04524	5,41	00313	-59.458	28.352	0,04524	1,99
	P		-68.212	3.049	0,04524	18,89		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-6.750	2.744	0,04524	18,04		-18.972	3.200	0,04524	15,97		-18.995	3.821	0,04524	13,38
	P		-22.465	2.225	0,04524	23,18		-24.134	3.219	0,04524	16,09		0	0	0,04524	-
P	A	00408	-62.071	51.215	0,04524	1,11	00409	-57.866	49.333	0,04524	1,14	00410	-68.040	57.035	0,04524	1,01
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-12.900	13.371	0,04524	3,76		-15.181	11.161	0,04524	4,53		-10.853	11.552	0,04524	4,33
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00411	-65.166	51.071	0,04524	1,12	00740	-65.615	37.090	0,04524	1,54	00741	-114.065	33.740	0,09048	3,24
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-66.483	1.223	0,04524	46,89
S	A		-11.769	12.772	0,04524	3,93		-16.187	7.853	0,04524	6,46		-25.584	152	0,04524	NS
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-70.238	8.759	0,04524	6,18
P	A	00742	-158.549	44.858	0,09048	2,56	00743	-55.321	35.954	0,04524	1,55	00744	-64.326	28.828	0,04524	1,98

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		0	0	0,04524	-		-10.597	6.473	0,04524	7,73		-26.135	5.243	0,04524	9,93
	P		-122.760	7.520	0,04524	8,61		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00745	-117.465	11.220	0,04524	5,71	00746	-75.040	9.296	0,04524	6,29	00747	-97.997	15.262	0,04524	4,03
	P		0	0	0,04524	-		-66.956	7.941	0,04524	7,23		-54.255	6.968	0,04524	8,00
S	A		-11.290	2.777	0,04524	18,04		-9.499	3.123	0,04524	15,97		-12.502	2.609	0,04524	19,26
	P		-22.458	2.558	0,04524	20,16		-31.675	5.406	0,04524	9,76		-39.242	6.683	0,04524	8,05
P	A	00748	-48.213	15.761	0,04524	3,49	00749	-124.445	18.755	0,04524	3,46	00750	-74.809	9.659	0,04524	6,05
	P		-25.080	1.061	0,04524	48,93		0	0	0,04524	-		-68.410	4.629	0,04524	12,45
S	A		-8.104	1.938	0,04524	25,63		-14.527	2.138	0,04524	23,63		-12.810	2.582	0,04524	19,48
	P		-49.964	7.737	0,04524	7,13		-19.362	263	0,04524	NS		-27.360	4.317	0,04524	12,10
P	A	00751	-107.880	11.827	0,04524	5,31	00752	-56.624	18.862	0,04524	2,97	00786	-67.081	73.942	0,09048	1,40
	P		-61.864	8.773	0,04524	6,47		-31.915	4.827	0,04524	10,94		0	0	0,04524	-
S	A		-13.288	2.547	0,04524	19,77		-14.578	1.614	0,04524	31,31		-65.001	11.151	0,04524	5,13
	P		-37.135	6.519	0,04524	8,21		-58.487	8.396	0,04524	6,71		-42.663	4.833	0,04524	11,22
P	A	00787	88.550	50.377	0,09048	1,65	00804	-67.484	49.576	0,04524	1,16	00805	-39.334	56.042	0,09048	1,78
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-83.676	3.036	0,04524	18,65		-5.659	11.001	0,04524	4,49		-13.794	15.085	0,04524	3,34
	P		-68.081	13.378	0,04524	4,08		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
Piano Terra				**Parete 1-2-3-4-5**									**Parete 3-4**			
P	A	00277	-50.108	22.673	0,04524	2,43	00278	-119.344	13.487	0,04524	4,77	00279	-79.015	9.227	0,04524	6,39
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-57.068	2.801	0,04524	20,04
S	A		-24.957	4.062	0,04524	12,78		-13.758	2.414	0,04524	20,89		-3.170	2.839	0,04524	17,27
	P		0	0	0,04524	-		-21.816	929	0,04524	55,42		-26.628	2.678	0,04524	19,46
P	A	00280	-86.317	9.148	0,04524	6,55	00281	-120.606	12.948	0,04524	4,98	00282	-128.121	21.274	0,04524	3,08
	P		-71.083	6.893	0,04524	8,41		-66.645	7.769	0,04524	7,39		-70.537	4.885	0,04524	11,85
S	A		-2.860	3.475	0,04524	14,10		-5.799	3.685	0,04524	13,40		5.418	4.749	0,04524	10,09
	P		-34.821	3.769	0,04524	14,11		-43.879	5.118	0,04524	10,63		-43.325	5.127	0,04524	10,59
P	A	00283	-229.781	39.541	0,04524	1,99	00284	-25.386	2.123	0,04524	24,47	00285	-5.627	528	0,04524	93,47
	P		-125.857	511	0,04524	NS		-13.911	434	0,04524	NS		-10.441	2.918	0,04524	17,13
S	A		-115.032	11.849	0,04524	5,38		-47.033	2.544	0,04524	19,85		24.850	5.319	0,04524	8,52
	P		-84.965	2.420	0,04524	24,70		-113.557	5.819	0,04524	10,18		-37.112	8.163	0,04524	6,55
P	A	00286	-11.954	4.022	0,04524	12,48	00287	-4.329	804	0,04524	61,17	00288	-28.352	1.899	0,04524	27,56
	P		-5.866	650	0,04524	75,98		-10.039	2.366	0,04524	21,11		-13.433	736	0,04524	68,45
S	A		9.732	4.324	0,04524	10,95		23.054	5.238	0,04524	8,70		-66.409	2.687	0,04524	19,64
	P		-46.705	9.095	0,04524	6,02		-33.746	8.311	0,04524	6,38		-106.994	5.685	0,04524	10,22
P	A	00289	-227.681	34.593	0,04524	2,26	00290	-118.443	19.677	0,04524	3,26	00291	-115.705	13.077	0,04524	4,88
	P		-123.959	3.778	0,04524	17,17		-65.781	6.531	0,04524	8,77		-66.606	8.444	0,04524	6,79
S	A		-109.658	12.370	0,04524	5,09		-33.058	5.788	0,04524	9,15		-11.509	3.500	0,04524	14,32
	P		-75.927	3.064	0,04524	19,12		-34.301	5.021	0,04524	10,58		-43.375	4.811	0,04524	11,29
P	A	00292	-76.389	10.008	0,04524	5,86	00293	-114.031	11.119	0,04524	5,72	00294	-118.702	15.906	0,04524	4,04
	P		-72.219	7.097	0,04524	8,19		-68.224	2.200	0,04524	26,17		0	0	0,04524	-
S	A		-11.463	3.045	0,04524	16,46		-10.604	2.515	0,04524	19,88		-40.923	3.011	0,04524	17,93
	P		-36.904	2.787	0,04524	19,19		-30.098	1.400	0,04524	37,55		0	0	0,04524	-
P	A	00295	-58.674	27.062	0,04524	2,08	00403	-61.308	51.338	0,04524	1,10	00404	-59.421	57.019	0,09048	1,80
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-30.244	5.432	0,04524	9,68		-10.454	12.468	0,04524	4,01		-10.863	11.388	0,04524	4,39
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00405	-56.740	50.259	0,04524	1,12	00406	-53.963	55.970	0,09048	1,82	00407	-51.448	47.987	0,04524	1,15
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-12.645	11.639	0,04524	4,32		-11.307	11.168	0,04524	4,49		-9.503	11.741	0,04524	4,25
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00722	-49.035	34.658	0,04524	1,59	00723	-152.231	47.177	0,09048	2,42	00724	-171.588	37.556	0,04524	1,89
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-89.604	742	0,04524	81,38
S	A		-12.911	6.633	0,04524	7,59		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		-114.214	6.508	0,04524	9,24		-90.745	5.998	0,04524	9,54
P	A	00725	-55.442	38.323	0,04524	1,46	00726	-61.845	29.394	0,04524	1,93	00727	-113.687	12.451	0,04524	5,10
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-16.396	7.865	0,04524	6,46		-27.391	4.937	0,04524	10,58		-12.806	2.303	0,04524	21,84
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-25.664	1.891	0,04524	27,49
P	A	00728	-72.383	9.981	0,04524	5,82	00729	-102.284	14.840	0,04524	4,18	00730	-60.685	17.113	0,04524	3,31
	P		-65.913	7.705	0,04524	7,43		-57.336	7.821	0,04524	7,18		-32.176	2.609	0,04524	20,26
S	A		-11.365	2.619	0,04524	19,13		-13.357	2.679	0,04524	18,80		-19.186	1.726	0,04524	29,63
	P		-37.864	5.190	0,04524	10,33		-51.114	6.597	0,04524	8,39		-59.971	6.917	0,04524	8,17
P	A	00731	-	17.722	0,04524	3,63	00732	-73.619	9.661	0,04524	6,03	00733	-95.827	11.773	0,04524	5,20

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
	P		119.736 0	0	0,04524	-		-65.034	4.567	0,04524	12,52		-54.663	8.555	0,04524	6,52
S	A P		-30.722 0	2.383 0	0,04524 0,04524	22,10 -		-10.754 -30.608	2.401 4.660	0,04524 0,04524	20,84 11,30		-12.627 -43.358	1.976 6.939	0,04524 0,04524	25,44 7,83
P	A P	00734	-54.475 -30.222	16.024 5.180	0,04524 0,04524	3,48 10,15	00735	-55.777 0	27.721 0	0,04524 0,04524	2,02 -	00736	-114.975 0	11.191 0	0,04524 0,04524	5,69 -
S	A P		-18.699 -73.390	1.319 9.152	0,04524 0,04524	38,72 6,37		-24.690 0	4.753 0	0,04524 0,04524	10,91 -		-8.895 -24.796	2.610 2.442	0,04524 0,04524	19,07 21,24
P	A P	00737	-75.536 -65.267	9.434 7.577	0,04524 0,04524	6,21 7,55	00738	-102.603 -57.341	15.117 7.010	0,04524 0,04524	4,11 8,01	00739	-56.996 -30.974	19.257 1.348	0,04524 0,04524	2,91 39,09
S	A P		-7.023 -37.158	3.040 5.719	0,04524 0,04524	16,30 9,36		-10.164 -52.282	2.968 6.989	0,04524 0,04524	16,83 7,94		-13.437 -76.548	1.501 8.048	0,04524 0,04524	33,57 7,29
P	A P	00788	-105.331 0	62.494 0	0,09048 0,04524	1,73 -	00790	-294.536 0	106.618 0	0,09048 0,04524	1,23 -	00800	-46.276 0	52.169 0	0,04524 0,04524	1,05 -
S	A P		-57.561 -57.561	6.994 9.655	0,04524 0,04524	8,03 5,82		-108.982 -33.388	4.291 7.666	0,04524 0,04524	13,78 6,42		-2.691 0	12.906 0	0,04524 0,04524	3,79 -
P	A P	00803	-45.116 0	51.304 0	0,04524 0,04524	1,06 -										
S	A P		-13.356 0	12.555 0	0,04524 0,04524	4,01 -										
Piano Terra				**Parete 1-2-3-4-5**									**Parete 5-4**			
P	A P	00172	0 -40.851	0 22.442	0,04524 0,04524	- 2,41	00173	0 -116.997	0 12.052	0,04524 0,04524	- 5,31	00174	-55.986 -77.928	3.533 8.272	0,04524 0,04524	15,84 7,12
S	A P		0 -26.261	0 5.753	0,04524 0,04524	- 9,05		0 -20.252	0 5.356	0,04524 0,04524	- 9,57		-28.417 1.105	1.898 4.121	0,04524 0,04524	27,58 11,76
P	A P	00175	-60.806 -77.291	6.566 7.996	0,04524 0,04524	8,62 7,35	00176	-73.996 -133.789	6.485 11.730	0,04524 0,04524	9,00 5,64	00177	-70.664 -132.044	3.748 19.904	0,04524 0,04524	15,45 3,31
S	A P		-32.347 5.894	4.762 4.695	0,04524 0,04524	11,10 10,19		-39.856 4.816	5.204 5.285	0,04524 0,04524	10,35 9,08		-52.471 -55.930	6.228 7.920	0,04524 0,04524	8,91 7,07
P	A P	00178	0 -227.630	0 37.762	0,04524 0,04524	- 2,07	00179	-47.807 0	22.193 0	0,04524 0,04524	2,47 -	00180	0 -17.489	0 4.486	0,04524 0,04524	- 11,35
S	A P		-79.380 -102.710	7.388 9.403	0,04524 0,04524	7,99 6,60		-115.142 -50.312	7.680 6.221	0,04524 0,04524	7,54 7,94		-64.005 1.586	7.385 2.547	0,04524 0,04524	7,72 19,00
P	A P	00181	-13.371 0	3.292 0	0,04524 0,04524	15,30 -	00182	0 -16.649	0 2.286	0,04524 0,04524	- 22,22	00183	0 -9.936	0 2.280	0,04524 0,04524	- 21,90
S	A P		-43.860 21.094	3.743 2.219	0,04524 0,04524	14,53 20,65		0 -46.267	0 4.103	0,04524 0,04524	- 13,33		0 -59.472	0 13.012	0,04524 0,04524	- 4,34
P	A P	00184	2.381 2.381	580 1.099	0,04524 0,04524	83,27 43,95	00185	-14.176 60.191	543 7.345	0,04524 0,04524	92,97 5,54	00186	-9.050 44.925	252 8.286	0,04524 0,04524	NS 5,15
S	A P		0 -21.019	0 22.806	0,04524 0,04524	- 2,12		1.558 -17.617	107 37.757	0,04524 0,04524	NS 1,35		8.079 7.201	3.074 28.865	0,04524 0,04524	15,47 1,65
P	A P	00187	-6.335 43.229	103 6.992	0,04524 0,04524	NS 6,14	00188	0 50.038	0 4.055	0,04524 0,04524	- 10,36	00189	0 34.680	0 4.415	0,04524 0,04524	- 9,98
S	A P		13.471 -27.158	5.110 23.100	0,04524 0,04524	9,17 2,26		15.481 -29.942	5.887 20.626	0,04524 0,04524	7,91 2,55		19.384 -26.170	6.073 15.010	0,04524 0,04524	7,58 3,47
P	A P	00190	0 32.299	0 2.826	0,04524 0,04524	- 15,70	00191	0 -7.325	0 2.731	0,04524 0,04524	- 18,15	00397	0 10.615	0 15.668	0,04524 0,04524	- 3,01
S	A P		30.235 -11.157	6.357 7.648	0,04524 0,04524	7,02 6,55		25.877 2.544	5.772 1.411	0,04524 0,04524	7,83 34,22		0 -1.042	0 5.446	0,04524 0,04524	- 8,95
P	A P	00398	0 -5.423	0 23.433	0,04524 0,04524	- 2,11	00399	0 -23.742	0 33.643	0,04524 0,04524	- 1,54	00400	0 -24.179	0 39.123	0,04524 0,04524	- 1,32
S	A P		0 -4.627	0 7.422	0,04524 0,04524	- 6,63		0 -2.399	0 6.914	0,04524 0,04524	- 7,08		0 -4.935	0 8.026	0,04524 0,04524	- 6,14
P	A P	00401	0 -35.622	0 41.144	0,04524 0,04524	- 1,30	00402	0 -36.212	0 46.595	0,04524 0,04524	- 1,15	00602	0 -37.181	0 30.077	0,04524 0,04524	- 1,78
S	A P		0 -7.142	0 10.244	0,04524 0,04524	- 4,84		0 -6.662	0 9.182	0,04524 0,04524	- 5,39		0 -25.013	0 6.013	0,04524 0,04524	- 8,63
P	A P	00603	0 -147.629	0 44.180	0,04524 0,09048	- 2,57	00604	31.904 31.904	3.873 6.662	0,04524 0,04524	11,47 6,67	00605	0 21.756	0 5.834	0,04524 0,04524	- 7,84
S	A P		-124.880 0	22.375 0	0,04524 0,04524	2,76 -		0 -5.899	0 29.254	0,04524 0,04524	- 1,69		6.464 -2.894	149 1.290	0,04524 0,04524	NS 37,98
P	A P	00606	0 6.735	0 7.675	0,04524 0,04524	- 6,22	00607	-24.221 -44.399	1.221 2.385	0,04524 0,04524	42,43 22,83	00608	-22.946 -29.378	1.352 1.701	0,04524 0,04524	38,19 30,85
S	A P		0 -10.325	0 2.626	0,04524 0,04524	- 19,03		16.146 -22.333	1.339 2.173	0,04524 0,04524	34,72 23,72		13.366 -29.997	2.107 6.003	0,04524 0,04524	22,24 8,76
P	A P	00609	0 15.387	0 3.404	0,04524 0,04524	- 13,69	00610	0 7.019	0 4.261	0,04524 0,04524	- 11,19	00611	0 -89.073	0 7.009	0,04524 0,04524	- 8,61
S	A P		8.323 -33.163	1.738 10.834	0,04524 0,04524	27,34 4,89		4.268 -38.906	456 15.828	0,04524 0,04524	NS 3,39		-14.015 8.316	1.216 2.221	0,04524 0,04524	41,50 21,39
P	A P	00612	-30.471 -55.874	4.031 3.964	0,04524 0,04524	13,05 14,12	00613	-25.168 -47.698	3.514 3.587	0,04524 0,04524	14,78 15,30	00614	-13.036 -25.218	424 5.852	0,04524 0,04524	NS 8,87
S	A P		-25.926 12.255	2.648 905	0,04524 0,04524	19,65 51,93		-44.006 7.600	1.168 147	0,04524 0,04524	46,58 NS		0 -62.187	0 2.820	0,04524 0,04524	- 20,14

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
P	A	00615	0	0	0,04524	-	00616	-42.384	2.172	0,04524	24,95	00617	-41.218	6.037	0,04524	8,95
	P		-24.087	20.376	0,04524	2,54		-76.072	6.664	0,04524	8,80		-60.586	5.527	0,04524	10,24
S	A		0	0	0,04524	-		-19.314	3.450	0,04524	14,83		-36.302	5.383	0,04524	9,92
	P		-16.060	3.474	0,04524	14,60		6.577	2.724	0,04524	17,53		8.061	2.086	0,04524	22,80
P	A	00618	-30.607	3.894	0,04524	13,52	00619	-10.129	663	0,04524	75,34	00620	0	0	0,04524	-
	P		-59.769	8.236	0,04524	6,86		-19.862	6.269	0,04524	8,17		-38.738	11.069	0,04524	4,85
S	A		-49.255	5.675	0,04524	9,71		-54.735	4.964	0,04524	11,24		-18.932	193	0,04524	NS
	P		2.417	1.149	0,04524	42,03		2.931	1.026	0,04524	47,00		-4.960	3.125	0,04524	15,77
P	A	00621	-49.423	4.907	0,04524	11,23	00622	-57.652	6.663	0,04524	8,43	00623	-43.030	2.303	0,04524	23,57
	P		-77.288	7.509	0,04524	7,83		-108.756	8.938	0,04524	7,04		-81.869	18.756	0,04524	3,17
S	A		-28.597	4.493	0,04524	11,66		-38.345	6.758	0,04524	7,94		-63.714	8.473	0,04524	6,73
	P		4.545	3.286	0,04524	14,61		7.783	3.036	0,04524	15,67		-1.047	1.301	0,04524	37,47
P	A	00778	205.677	7.114	0,04524	3,02	00789	0	0	0,04524	-	00794	-43.509	2.763	0,04524	19,67
	P		205.677	11.781	0,04524	1,82		-334.347	106.128	0,09048	1,28		22.057	6.403	0,04524	7,14
S	A		0	0	0,04524	-		-75.335	32.956	0,04524	1,67		961	3.625	0,04524	13,38
	P		78.224	44.457	0,09048	1,90		0	0	0,04524	-		99	446	0,04524	NS
P	A	00799	0	0	0,04524	-										
	P		-36.884	42.934	0,04524	1,25										
S	A		0	0	0,04524	-										
	P		-8.325	11.199	0,04524	4,44										
Piano Terra				**Parete 6-7**									**Parete 7-6**			
P	A	00192	-211.720	5.489	0,04524	13,89	00193	-149.245	1.042	0,04524	65,43	00194	-129.159	2.040	0,04524	32,14
	P		0	0	0,04524	-		-165.021	920	0,04524	76,33		-175.507	1.694	0,04524	42,26
S	A		-131.251	13.902	0,04524	4,74		-15.796	5.614	0,04524	9,03		-11.222	5.817	0,04524	8,61
	P		0	0	0,04524	-		-19.873	1.052	0,04524	48,70		-7.621	3.688	0,04524	13,45
P	A	00195	-85.939	3.136	0,04524	19,10	00196	-90.686	4.384	0,04524	13,81	00197	-70.282	5.294	0,04524	10,93
	P		-140.053	1.651	0,04524	40,57		-178.575	1.449	0,04524	49,68		-156.357	2.428	0,04524	28,46
S	A		-14.739	9.892	0,04524	5,11		-23.223	15.656	0,04524	3,30		-30.162	19.385	0,04524	2,71
	P		-6.326	4.707	0,04524	10,50		-11.409	5.571	0,04524	9,00		-19.784	6.060	0,04524	8,45
P	A	00198	-89.604	6.101	0,04524	9,90	00199	59.914	7.185	0,04524	5,67	00200	-3.623	571	0,04524	85,97
	P		-214.765	2.988	0,04524	25,65		0	0	0,04524	-		-3.757	451	0,04524	NS
S	A		-27.668	26.640	0,04524	1,86		214.292	17.333	0,09048	3,64		111.101	13.014	0,04524	2,61
	P		-63.936	6.088	0,04524	8,91		0	0	0,04524	-		89.699	1.845	0,04524	19,93
P	A	00201	-3.865	350	0,04524	NS	00202	2.965	309	0,04524	NS	00203	-55.633	2.413	0,04524	23,18
	P		1.848	2.331	0,04524	20,75		2.965	970	0,04524	49,71		21.571	2.975	0,04524	15,38
S	A		148.627	7.318	0,04524	3,96		46.845	1.673	0,04524	23,61		5.762	4.090	0,04524	11,70
	P		0	0	0,04524	-		91.580	3.087	0,04524	10,88		18.324	13.771	0,04524	3,35
P	A	00204	-37.452	1.491	0,04524	35,91	00205	-40.344	1.199	0,04524	44,97	00206	-37.495	1.065	0,04524	50,28
	P		2.155	2.622	0,04524	18,43		-18.320	1.824	0,04524	27,97		-18.078	1.139	0,04524	44,77
S	A		-2.517	4.124	0,04524	11,87		-6.177	4.004	0,04524	12,34		355	4.400	0,04524	11,04
	P		16.658	8.128	0,04524	5,71		-23.625	7.309	0,04524	7,08		-22.972	8.642	0,04524	5,98
P	A	00207	-38.335	1.510	0,04524	35,54	00208	-37.670	1.574	0,04524	34,04	00209	-3.334	1.282	0,04524	38,26
	P		-17.623	1.736	0,04524	29,34		-13.985	109	0,04524	NS		-3.334	85	0,04524	NS
S	A		3.852	4.267	0,04524	11,27		12.575	5.022	0,04524	9,35		15.408	6.759	0,04524	6,89
	P		-24.254	6.210	0,04524	8,34		-9.204	2.782	0,04524	17,91		0	0	0,04524	-
P	A	00362	0	0	0,04524	-	00363	0	0	0,04524	-	00364	0	0	0,04524	-
	P		-40.231	21.532	0,04524	2,50		-39.337	30.531	0,04524	1,76		-40.105	30.969	0,04524	1,74
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-20.915	6.998	0,04524	7,34		-12.322	6.346	0,04524	7,92		-45.790	9.236	0,04524	5,92
P	A	00365	0	0	0,04524	-	00624	0	0	0,04524	-	00625	-10.899	3.754	0,04524	13,33
	P		-41.299	45.496	0,04524	1,19		-103.298	10.838	0,04524	5,74		-10.899	6.389	0,04524	7,83
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		53.599	26.172	0,09048	3,25
	P		-7.133	10.313	0,04524	4,80		-95.131	2.886	0,04524	21,17		0	0	0,04524	-
P	A	00626	38.603	5.894	0,04524	7,38	00627	0	0	0,04524	-	00628	0	0	0,04524	-
	P		38.603	3.914	0,04524	11,12		-18.097	6.352	0,04524	8,03		-36.603	7.657	0,04524	6,98
S	A		25.384	1.794	0,04524	25,23		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		79.021	7.480	0,04524	5,11		-1.567	840	0,04524	58,12		-22.491	2.298	0,04524	22,44
P	A	00629	-44.399	2.870	0,04524	18,97	00630	-42.801	3.160	0,04524	17,17	00631	-32.393	2.449	0,04524	21,59
	P		-70.448	290	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-25.951	4.326	0,04524	12,03		-32.785	5.670	0,04524	9,33		-21.900	5.348	0,04524	9,63
	P		-4.264	205	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00632	-6.554	1.900	0,04524	26,04	00633	-81.346	1.807	0,04524	32,82	00634	-94.517	4.233	0,04524	14,42
	P		-6.554	1.080	0,04524	45,81		-101.617	2.021	0,04524	30,66		-119.177	777	0,04524	82,70
S	A		27.599	4.675	0,04524	9,62		-38.841	3.135	0,04524	17,14		-18.398	10.063	0,04524	5,07
	P		0	0	0,04524	-		-27.437	3.232	0,04524	16,16		-6.049	2.182	0,04524	22,64
P	A	00635	-62.991	3.826	0,04524	14,87	00636	-23.047	2.789	0,04524	18,52	00781	-26.737	12.763	0,04524	4,08
	P		-102.544	869	0,04524	71,44		-48.424	1.744	0,04524	31,53		-26.737	33.582	0,04524	1,55
S	A		-27.036	13.224	0,04524	3,95		-13.468	15.150	0,04524	3,33		165.826	37.501	0,09048	1,83
	P		-9.727	2.298	0,04524	21,71		-9.827	2.043	0,04524	24,43		0	0	0,04524	-
P	A	00782	218.061	16.973	0,04524	1,16	00795	0	0	0,04524	-	00802	0	0	0,04524	-
	P		218.061	1.911	0,04524	10,32		-1.229	14.975	0,04524	3,26		-199.581	31.964	0,04524	2,34
S	A		31.336	1.623	0,04524	27,41		-6.444	1.521	0,04524	32,52		0	0	0,04524	-
	P		210.662	17.213	0,04524	1,21		2.800	2.551	0,04524	18,91		-	6.082	0,04524	10,60

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
													120.875			
Piano Terra				**Parete 1-8**									**Parete 1-8**			
P	A	00226	0	0	0,04524	-	00227	0	0	0,04524	-	00228	0	0	0,04524	-
	P		-37.391	16.319	0,04524	3,28		-38.777	13.248	0,04524	4,05		-43.850	10.055	0,04524	5,41
S	A		-1.982	18	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		439	52	0,04524	NS
	P		-1.982	1.797	0,04524	27,20		358	2.027	0,04524	23,96		439	1.490	0,04524	32,59
P	A	00229	0	0	0,04524	-	00230	0	0	0,04524	-	00231	0	0	0,04524	-
	P		-44.774	7.736	0,04524	7,05		-36.974	5.378	0,04524	9,94		-31.666	4.136	0,04524	12,76
S	A		2.977	415	0,04524	NS		19.542	1.330	0,04524	34,61		109.285	3.815	0,04524	8,07
	P		-7.987	565	0,04524	87,90		-12.692	677	0,04524	74,28		-24.243	460	0,04524	NS
P	A	00232	0	0	0,10179	-	00233	0	0	0,10179	-	00234	14.361	321	0,04524	NS
	P		10.888	8.068	0,04524	5,85		10.139	1.414	0,09048	66,10		-3.689	625	0,04524	78,56
S	A		67.539	6.754	0,12221	16,84		288.714	5.589	0,12221	14,74		158.088	2.940	0,04524	9,44
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,09048	-		84.337	1.484	0,04524	25,26
P	A	00235	-10.618	238	0,04524	NS	00236	-15.620	232	0,04524	NS	00237	0	0	0,04524	-
	P		-12.512	39	0,04524	NS		-22.434	120	0,04524	NS		-31.833	372	0,04524	NS
S	A		94.861	1.211	0,04524	29,81		62.375	663	0,04524	60,91		48.998	315	0,04524	NS
	P		77.023	2.569	0,04524	14,97		73.801	2.977	0,04524	13,06		63.902	2.942	0,04524	13,66
P	A	00238	0	0	0,04524	-	00239	-20.941	223	0,04524	NS	00240	0	0	0,04524	-
	P		-15.960	163	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-23.345	229	0,04524	NS
S	A		38.414	143	0,04524	NS		36.902	60	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	P		64.255	3.080	0,04524	13,03		66.635	2.963	0,04524	13,44		63.036	2.442	0,04524	16,50
P	A	00241	0	0	0,04524	-	00242	-21.008	810	0,04524	63,43	00243	-15.625	244	0,04524	NS
	P		-21.982	298	0,04524	NS		-15.911	245	0,04524	NS		-12.570	699	0,04524	71,91
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		63.047	474	0,04524	85,02
	P		65.968	2.063	0,04524	19,35		68.567	2.916	0,04524	13,57		68.091	4.222	0,04524	9,39
P	A	00244	-9.653	358	0,04524	NS	00245	2.986	1.370	0,04524	35,22	00246	-14.858	3.343	0,04524	15,13
	P		-3.781	1.536	0,04524	31,97		2.986	508	0,09048	NS		59.792	2.973	0,04524	13,70
S	A		63.176	1.861	0,04524	21,64		133.431	3.071	0,04524	8,26		16.451	4.905	0,04524	9,47
	P		64.010	7.848	0,04524	5,12		178.150	12.025	0,09048	5,46		17.293	21.594	0,04524	2,15
P	A	00247	-47.009	2.189	0,04524	25,03	00248	-51.655	2.019	0,04524	27,44	00249	-49.099	2.417	0,04524	22,79
	P		-30.345	5.058	0,04524	10,40		-30.790	4.407	0,04524	11,95		-24.921	4.822	0,04524	10,76
S	A		-17.487	5.496	0,04524	9,26		1.868	6.618	0,04524	7,31		9.860	8.469	0,04524	5,59
	P		43.763	20.113	0,04524	2,13		-10.543	17.204	0,04524	2,91		-19.544	18.157	0,04524	2,82
P	A	00250	-43.597	2.017	0,04524	26,95	00251	-45.605	2.078	0,04524	26,28	00252	-41.203	1.071	0,04524	50,45
	P		-26.478	2.060	0,04524	25,29		-16.763	1.438	0,04524	35,34		-8.601	2.441	0,04524	20,38
S	A		17.539	7.924	0,04524	5,84		29.971	8.895	0,04524	5,02		30.659	8.781	0,04524	5,08
	P		-15.577	12.429	0,04524	4,08		-6.203	7.354	0,04524	6,72		7.987	4.743	0,04524	10,03
P	A	00382	0	0	0,04524	-	00383	0	0	0,04524	-	00384	0	0	0,04524	-
	P		-86.530	13.450	0,04524	4,46		-26.112	15.185	0,04524	3,43		-23.064	17.431	0,04524	2,96
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-12.963	4.394	0,04524	11,45		-14.640	6.135	0,04524	8,24		-16.701	4.361	0,04524	11,65
P	A	00385	0	0	0,04524	-	00386	0	0	0,04524	-	00387	0	0	0,04524	-
	P		-48.469	20.947	0,04524	2,63		-54.435	17.915	0,04524	3,11		-89.555	18.901	0,04524	3,19
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-21.859	4.986	0,04524	10,33		-20.158	5.690	0,04524	9,01		-17.115	4.362	0,04524	11,66
P	A	00388	0	0	0,04524	-	00389	0	0	0,04524	-	00390	0	0	0,04524	-
	P		-54.122	19.311	0,04524	2,89		-52.627	17.536	0,04524	3,17		-44.022	17.652	0,04524	3,08
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-19.900	4.407	0,04524	11,63		-11.561	4.382	0,04524	11,44		-7.223	3.837	0,04524	12,92
P	A	00391	0	0	0,04524	-	00392	0	0	0,04524	-	00393	0	0	0,04524	-
	P		-46.580	21.059	0,04524	2,60		-42.480	19.828	0,04524	2,73		-35.369	19.898	0,04524	2,68
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-8.004	4.322	0,04524	11,49		-10.764	4.525	0,04524	11,06		-3.905	4.223	0,04524	11,63
P	A	00394	0	0	0,04524	-	00646	0	0	0,04524	-	00647	247.516	211	0,10179	NS
	P		-36.581	24.745	0,04524	2,16		-38.751	19.914	0,04524	2,70		247.516	3.336	0,09048	18,71
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		227.879	10.846	0,12221	8,98
	P		-6.358	6.178	0,04524	8,00		-2.396	4.023	0,04524	12,16		0	0	0,09048	-
P	A	00648	192.783	2.955	0,09048	23,55	00649	0	0	0,04524	-	00650	-19.697	831	0,04524	61,62
	P		192.783	1.631	0,09048	42,67		-1.118	3.643	0,04524	13,38		-78.936	6.748	0,04524	8,74
S	A		64.866	2.934	0,04524	13,68		8.798	641	0,04524	74,03		-2.059	1.238	0,04524	39,49
	P		90.267	17.480	0,09048	4,75		-6.818	1.170	0,04524	42,32		14.249	1.463	0,04524	31,94
P	A	00651	-20.806	2.550	0,04524	20,14	00652	-63.870	1.121	0,04524	50,86	00653	-26.850	1.137	0,04524	45,86
	P		-58.200	825	0,04524	68,20		0	0	0,04524	-		-15.481	1.782	0,04524	28,42
S	A		17.425	1.883	0,04524	24,60		12.005	3.211	0,04524	14,65		11.615	3.138	0,04524	15,00
	P		-13.982	1.123	0,04524	44,93		-12.494	4.646	0,04524	10,82		2.710	8.528	0,04524	5,66
P	A	00654	-9.145	1.081	0,04524	46,08	00655	-30.715	2.405	0,04524	21,89	00656	-25.282	3.224	0,04524	16,11
	P		-3.869	1.844	0,04524	26,64		-75.140	5.729	0,04524	10,21		-52.704	1.495	0,04524	37,16
S	A		38.992	2.547	0,04524	17,07		-9.257	1.913	0,04524	26,05		-9.033	1.811	0,04524	27,50
	P		18.691	12.050	0,04524	3,83		8.306	2.354	0,04524	20,19		14.192	871	0,04524	53,67
P	A	00657	-18.587	1.189	0,04524	42,94	00658	-18.448	583	0,04524	87,55	00659	0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		-16.741	1.336	0,04524	38,04		-106.593	11.572	0,04524	5,41
S	A		16.557	162	0,04524	NS		35.110	562	0,04524	78,26		0	0	0,04524	-
	P		-510	1.318	0,04524	36,93		14.149	4.230	0,04524	11,05		-5.726	2.770	0,04524	17,82
P	A	00660	-41.759	2.884	0,04524	18,76	00661	-31.546	2.560	0,04524	20,61	00662	-21.011	466	0,04524	NS
	P		-60.176	4.624	0,04524	12,23		-41.978	1.776	0,04524	30,48		-27.106	397	0,04524	NS
S	A		-9.711	2.195	0,04524	22,73		-5.441	1.792	0,04524	27,53		-1.800	68	0,04524	NS
	P		7.618	2.583	0,04524	18,43		16.373	1.902	0,04524	24,42		29.641	1.322	0,04524	33,82
P	A	00663	-20.137	26	0,04524	NS	00664	0	0	0,04524	-	00665	-36.775	2.191	0,04524	24,40
	P		-23.173	432	0,04524	NS		-63.796	7.505	0,04524	7,60		-47.986	3.964	0,04524	13,86
S	A		0	0	0,04524	-		-10.434	709	0,04524	70,50		-4.308	1.447	0,04524	33,99
	P		46.426	2.357	0,04524	18,03		-3.009	2.392	0,04524	20,49		9.583	2.556	0,04524	18,53
P	A	00666	-27.614	1.082	0,04524	48,29	00667	0	0	0,04524	-	00668	0	0	0,04524	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
	P		-33.682	1.800	0,04524	29,47		-23.229	623	0,04524	82,94		-95.341	12.244	0,04524	4,99
S	A		-431	944	0,04524	51,56		13.400	175	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	P		23.235	2.376	0,04524	19,17		43.310	2.201	0,04524	19,49		-14.058	2.306	0,04524	21,88
P	A	00669	-40.099	81	0,04524	NS	00670	-31.291	733	0,04524	71,94	00671	-26.068	121	0,04524	NS
	P		-52.135	5.904	0,04524	9,40		-38.602	3.421	0,04524	15,70		-27.269	1.629	0,04524	32,05
S	A		-8.563	367	0,04524	NS		-1.957	492	0,04524	99,33		10.540	356	0,04524	NS
	P		410	2.400	0,04524	20,23		13.473	2.573	0,04524	18,20		31.309	2.648	0,04524	16,80
P	A	00672	0	0	0,04524	-	00673	0	0	0,04524	-	00674	0	0	0,04524	-
	P		-19.726	389	0,04524	NS		-43.253	7.865	0,04524	6,90		-43.938	4.966	0,04524	10,95
S	A		27.439	163	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		53.742	2.801	0,04524	14,83		-7.494	1.968	0,04524	25,20		2.850	2.301	0,04524	20,96
P	A	00675	0	0	0,04524	-	00676	0	0	0,04524	-	00677	0	0	0,04524	-
	P		-31.209	2.913	0,04524	18,10		-39.895	1.353	0,04524	39,81		-42.318	14.204	0,04524	3,81
S	A		0	0	0,04524	-		24.948	195	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	P		17.840	2.536	0,04524	18,24		42.130	2.788	0,04524	15,44		-6.122	2.802	0,04524	17,64
P	A	00678	0	0	0,04524	-	00679	0	0	0,04524	-	00680	0	0	0,04524	-
	P		-35.951	7.842	0,04524	6,80		-29.799	4.689	0,04524	11,20		-42.732	2.914	0,04524	18,61
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		32.092	471	0,04524	94,23
	P		-10.396	2.178	0,04524	22,95		3.973	2.118	0,04524	22,71		22.229	2.324	0,04524	19,66
P	A	00681	0	0	0,04524	-	00682	0	0	0,04524	-	00683	0	0	0,04524	-
	P		-37.684	800	0,04524	66,97		-38.237	12.540	0,04524	4,28		-33.192	7.869	0,04524	6,73
S	A		57.768	518	0,04524	79,14		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		54.362	2.731	0,04524	15,18		-4.078	2.663	0,04524	18,46		4.974	1.731	0,04524	27,71
P	A	00684	0	0	0,04524	-	00685	0	0	0,04524	-	00686	0	0	0,04524	-
	P		-57.861	4.994	0,04524	11,26		-35.340	2.465	0,04524	21,61		-35.358	17.597	0,04524	3,03
S	A		22.505	928	0,04524	49,19		55.192	1.936	0,04524	21,35		0	0	0,04524	-
	P		3.021	1.690	0,04524	28,53		30.723	1.821	0,04524	24,47		-5.379	3.818	0,04524	12,92
P	A	00687	0	0	0,04524	-	00688	0	0	0,04524	-	00689	0	0	0,04524	-
	P		-37.685	11.402	0,04524	4,70		-36.292	7.207	0,04524	7,41		-71.992	4.759	0,04524	12,20
S	A		0	0	0,04524	-		8.647	600	0,04524	79,12		35.480	2.302	0,04524	19,09
	P		-112	2.297	0,04524	21,17		-5.537	1.125	0,04524	43,86		653	1.010	0,04524	48,05
P	A	00690	0	0	0,10179	-	00775	606.605	21.228	0,10179	1,26	00776	460.808	4.696	0,09048	7,33
	P		-42.048	2.093	0,04524	25,87		-9.673	3.548	0,09048	27,07		460.808	20.576	0,09048	1,67
S	A		78.964	5.371	0,12221	21,74		485.384	31.432	0,12221	2,02		80.113	957	0,04524	39,86
	P		43.103	929	0,04524	46,31		0	0	0,09048	-		222.400	33.323	0,09048	1,97
P	A	00792	-12.880	8.705	0,04524	5,78	00798	0	0	0,04524	-					
	P		-54.956	1.527	0,04524	36,57		-42.802	25.439	0,04524	2,13					
S	A		4.825	4.317	0,04524	11,11		0	0	0,04524	-					
	P		0	0	0,04524	-		-799	5.403	0,04524	9,02					
Piano Terra				**Parete 5-6**									**Parete 5-6**			
P	A	00210	0	0	0,04524	-	00211	0	0	0,04524	-	00212	-123.386	482	0,04524	NS
	P		-100.280	5.257	0,04524	11,75		-100.701	1.879	0,04524	32,91		-97.732	1.967	0,04524	31,24
S	A		0	0	0,04524	-		-32.447	1.301	0,04524	40,65		-7.424	2.849	0,04524	17,41
	P		-78.584	5.328	0,04524	10,41		-60.398	2.674	0,04524	21,15		-16.290	4.065	0,04524	12,49
P	A	00213	-142.781	1.003	0,04524	67,13	00214	-115.129	1.305	0,04524	48,83	00215	-96.909	2.174	0,04524	28,22
	P		-107.415	1.033	0,04524	60,71		-76.606	2.198	0,04524	26,70		-51.156	2.908	0,04524	19,03
S	A		-6.287	4.016	0,04524	12,31		-17.876	3.719	0,04524	13,70		-64.291	4.337	0,04524	13,16
	P		-4.771	6.475	0,04524	7,60		-17.806	7.798	0,04524	6,53		-25.235	11.730	0,04524	4,43
P	A	00216	-59.776	3.775	0,04524	14,96	00217	26.739	2.250	0,10179	45,70	00218	-8.193	2.172	0,04524	22,88
	P		24.223	5.204	0,04524	8,73		26.739	552	0,09048	NS		-8.193	2.995	0,04524	16,59
S	A		-19.523	4.156	0,04524	12,32		362.374	529	0,09048	74,87		55.336	24.387	0,04524	1,51
	P		-11.657	18.011	0,04524	2,78		191.503	2.045	0,09048	30,34		0	0	0,04524	-
P	A	00219	83.175	11.116	0,04524	3,39	00220	64.218	8.873	0,04524	4,52	00221	34.214	8.695	0,04524	5,07
	P		-17.488	1.319	0,04524	38,60		-5.034	1.038	0,04524	47,47		-14.257	1.231	0,04524	41,02
S	A		17.654	37.456	0,04524	1,24		3.891	30.553	0,04524	1,57		-29.930	25.757	0,04524	2,04
	P		0	0	0,04524	-		2.033	3.847	0,04524	12,57		2.425	4.631	0,04524	10,43
P	A	00222	49.879	5.555	0,04524	7,57	00223	14.789	5.479	0,04524	8,52	00224	31.966	3.961	0,04524	11,21
	P		4.615	1.410	0,04524	34,05		-17.444	1.940	0,04524	26,24		-13.561	2.254	0,04524	22,36
S	A		-17.336	24.201	0,04524	2,10		-12.535	17.898	0,04524	2,81		-24.591	11.366	0,04524	4,56
	P		10.192	5.842	0,04524	8,09		14.643	5.296	0,04524	8,81		19.664	5.923	0,04524	7,77
P	A	00225	21.818	3.015	0,04524	15,17	00395	-61.533	10.824	0,04524	5,24	00396	31.895	20.005	0,04524	2,22
	P		-15.983	3.472	0,04524	14,61		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-5.149	5.956	0,04524	8,28		-17.806	3.556	0,04524	14,33		-12.988	8.233	0,04524	6,11
	P		14.472	8.520	0,04524	5,48		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00637	42.737	7.729	0,04524	5,56	00638	256.056	6.141	0,10179	11,86	00639	67.443	6.680	0,09048	12,88
	P		0	0	0,04524	-		256.056	213	0,09048	NS		67.443	2.399	0,04524	16,59
S	A		-53.879	2.433	0,04524	22,89		69.988	1.392	0,09048	61,54		53.225	26.583	0,09048	3,19
	P		0	0	0,04524	-		110.864	8.859	0,09048	9,07		0	0	0,04524	-
P	A	00640	15.337	2.806	0,04524	16,60	00641	-71.574	3.243	0,04524	17,89	00642	0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		1.849	409	0,04524	NS		-37.088	895	0,04524	59,77
S	A		-7.029	1.375	0,04524	36,03		-11.958	2.225	0,04524	22,56		-17.601	1.552	0,04524	32,82
	P		7.019	603	0,04524	79,08		-21.749	145	0,04524	NS		2.441	727	0,04524	66,43
P	A	00643	-41.663	712	0,04524	75,98	00644	-14.442	2.623	0,04524	19,26	00645	4.194	4.280	0,04524	11,23
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-18.768	4.697	0,04524	10,88		-34.379	7.583	0,04524	7,01		-9.818	8.800	0,04524	5,35
	P		1.805	780	0,04524	62,02		-9.768	38	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	A	00779	159.673	36.440	0,09048	2,03	00780	521.518	26.812	0,10179	1,42	00793	-44.576	5.394	0,04524	10,10
	P		159.673	13.911	0,04524	1,99		521.518	14.260	0,09048	1,86		30.639	5.544	0,04524	8,04
S	A		159.224	64.972	0,09048	1,14		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		282.516	35.078	0,09048	1,65		5.830	2.529	0,04524	18,92

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
P	A	00801	54.805	20.243	0,04524	2,04										
	P		0	0	0,04524	-										
S	A		-144.058	6.001	0,04524	11,25										
	P		0	0	0,04524	-										
Piano Terra				**Parete 7-13**									**Parete 7-13**			
P	A	00253	-13.855	17.381	0,04524	2,90	00254	-19.599	12.632	0,04524	4,05	00255	-21.166	9.294	0,04524	5,53
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		2.484	2.583	0,04524	18,69		925	2.926	0,04524	16,57		1.598	1.441	0,04524	33,59
	P		2.484	607	0,04524	79,55		925	227	0,04524	NS		1.598	27	0,04524	NS
P	A	00256	-21.376	5.811	0,04524	8,85	00257	-37.255	3.522	0,04524	15,19	00258	-3.176	3.110	0,04524	15,77
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-3.176	394	0,04524	NS
S	A		5.665	1.303	0,04524	36,74		-6.183	645	0,04524	76,63		-2.824	660	0,04524	74,22
	P		0	0	0,04524	-		-3.350	211	0,04524	NS		32.770	1.423	0,04524	31,13
P	A	00259	56.205	4.205	0,04524	9,80	00260	17.162	1.188	0,04524	39,02	00261	-10.521	63	0,04524	NS
	P		39.285	2.478	0,04524	17,53		17.162	1.157	0,04524	40,06		-301	465	0,04524	NS
S	A		-2.862	384	0,04524	NS		50.594	1.016	0,04524	36,19		51.144	1.907	0,04524	21,96
	P		32.893	3.647	0,04524	11,00		147.140	2.714	0,04524	8,84		52.179	691	0,04524	60,39
P	A	00262	-17.473	374	0,04524	NS	00263	-16.001	486	0,04524	NS	00264	-18.055	97	0,04524	NS
	P		-17.473	174	0,04524	NS		-16.001	106	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	A		82.929	1.860	0,04524	20,25		62.004	2.211	0,04524	18,29		50.265	2.625	0,04524	15,99
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00265	0	0	0,04524	-	00266	-14.357	687	0,04524	73,51	00267	-16.999	246	0,04524	NS
	P		-18.478	214	0,04524	NS		-13.764	92	0,04524	NS		-16.999	441	0,04524	NS
S	A		47.968	3.048	0,04524	13,87		29.960	3.269	0,04524	13,66		7.470	5.010	0,04524	9,51
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		31.474	849	0,04524	52,37
P	A	00268	-13.916	657	0,04524	76,78	00269	4.251	1.483	0,04524	32,40	00270	55.714	5.092	0,04524	8,10
	P		-9.476	276	0,04524	NS		4.251	1.532	0,04524	31,37		55.714	3.289	0,04524	12,55
S	A		18.828	7.315	0,04524	6,31		27.117	11.917	0,04524	3,47		11.828	14.050	0,04524	3,35
	P		42.075	2.095	0,04524	20,56		75.595	3.188	0,04524	10,97		-1.413	4.581	0,04524	10,65
P	A	00271	4.102	3.637	0,04524	13,22	00272	-3.290	4.812	0,04524	10,19	00273	7.199	3.367	0,04524	14,16
	P		-35.767	1.263	0,04524	42,22		-30.623	957	0,04524	55,01		-16.387	433	0,04524	NS
S	A		22.401	13.557	0,04524	3,37		-20.124	13.297	0,04524	3,86		-15.427	13.254	0,04524	3,82
	P		-8.244	5.014	0,04524	9,91		4.129	5.382	0,04524	8,93		9.946	6.074	0,04524	7,79
P	A	00274	680	3.494	0,04524	13,89	00275	6.401	2.847	0,04524	16,78	00276	8.923	3.001	0,04524	15,81
	P		-19.112	947	0,04524	53,99		-21.311	1.390	0,04524	36,99		-10.309	2.000	0,04524	24,99
S	A		-6.899	10.830	0,04524	4,57		-15.680	6.309	0,04524	8,03		16.962	2.522	0,04524	18,39
	P		15.864	6.537	0,04524	7,12		26.051	7.857	0,04524	5,75		27.398	8.677	0,04524	5,19
P	A	00366	-70.003	9.262	0,04524	6,24	00367	-22.312	15.867	0,04524	3,25	00368	-42.759	13.616	0,04524	3,98
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-12.737	2.723	0,04524	18,47		-23.536	3.587	0,04524	14,42		-15.384	4.311	0,04524	11,75
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00369	-48.446	16.433	0,04524	3,35	00370	-59.976	22.198	0,04524	2,55	00371	-38.769	18.354	0,04524	2,93
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-19.256	5.152	0,04524	9,93		-20.609	4.981	0,04524	10,30		-8.610	4.373	0,04524	11,38
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00372	-46.969	21.102	0,04524	2,60	00373	-42.828	25.684	0,04524	2,11	00374	-24.242	21.469	0,04524	2,41
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-8.248	4.948	0,04524	10,04		-7.769	5.266	0,04524	9,43		-6.023	4.721	0,04524	10,47
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00375	-27.173	25.817	0,04524	2,02	00691	-20.853	20.882	0,04524	2,46	00692	158.713	3.553	0,09048	20,84
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		158.713	5.128	0,09048	14,44
S	A		-2.228	6.507	0,04524	7,52		-1.110	4.549	0,04524	10,72		25.687	701	0,09048	NS
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		157.054	4.562	0,09048	16,28
P	A	00693	50.690	3.278	0,04524	12,79	00694	11.044	2.452	0,04524	19,23	00695	-68.156	5.186	0,04524	11,10
	P		50.690	3.240	0,04524	12,94		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		50.327	11.578	0,04524	3,63		-1.375	500	0,04524	97,59		9.220	1.187	0,04524	39,93
	P		29.760	3.276	0,04524	13,64		10.017	1.368	0,04524	34,57		7.431	1.266	0,04524	37,63
P	A	00696	-42.443	1.265	0,04524	42,85	00697	-8.423	322	0,04524	NS	00698	-3.617	2.005	0,04524	24,48
	P		-15.666	1.399	0,04524	36,22		-8.423	358	0,04524	NS		-22.259	468	0,04524	NS
S	A		-9.801	670	0,04524	74,48		-12.886	3.362	0,04524	14,96		-5.020	6.019	0,04524	8,19
	P		14.191	1.504	0,04524	31,08		10.497	2.506	0,04524	18,85		8.147	2.552	0,04524	18,63
P	A	00699	-6.483	1.392	0,04524	35,54	00700	-65.719	5.520	0,04524	10,37	00701	-45.929	2.032	0,04524	26,90
	P		-11.558	495	0,04524	NS		-46.069	613	0,04524	89,19		-33.235	1.764	0,04524	30,04
S	A		-187	8.063	0,04524	6,03		4.964	1.969	0,04524	24,36		11.092	978	0,04524	48,21
	P		21.924	2.513	0,04524	18,19		-7.763	1.408	0,04524	35,25		-7.397	1.051	0,04524	47,18
P	A	00702	-26.068	1.213	0,04524	42,91	00703	-17.598	1.488	0,04524	34,23	00704	-54.274	10.608	0,04524	5,26
	P		-26.068	11	0,04524	NS		-17.461	50	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	A		-2.246	1.463	0,04524	33,43		8.893	3.464	0,04524	13,70		-11.009	3.118	0,04524	16,06
	P		0	0	0,04524	-		20.128	333	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	A	00705	-56.644	4.781	0,04524	11,73	00706	-39.737	2.154	0,04524	25,00	00707	-22.577	1.556	0,04524	33,15
	P		-40.322	1.116	0,04524	48,32		-29.983	678	0,04524	77,52		0	0	0,04524	-
S	A		3.667	2.509	0,04524	19,18		9.094	1.880	0,04524	25,22		10.702	2.105	0,04524	22,42
	P		-5.066	216	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00708	-20.522	598	0,04524	85,81	00709	-41.093	8.627	0,04524	6,26	00710	-32.082	4.181	0,04524	12,64
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-32.082	199	0,04524	NS
S	A		27.278	2.873	0,04524	15,67		-12.513	2.453	0,04524	20,49		-3.619	2.548	0,04524	19,27
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00711	-24.706	2.388	0,04524	21,72	00712	-21.335	1.044	0,04524	49,26	00713	-39.452	16.492	0,04524	3,26
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		4.678	2.362	0,04524	20,32		25.903	2.352	0,04524	19,22		-5.225	3.985	0,04524	12,37
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00714	-31.945	8.492	0,04524	6,22	00715	-25.909	4.485	0,04524	11,60	00716	-42.328	2.224	0,04524	24,36
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
S	A		-1.164	3.110	0,04524	15,68		5.748	2.433	0,04524	19,67		8.634	1.952	0,04524	24,32
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00717	-18.229	584	0,04524	87,35	00718	-27.100	13.917	0,04524	3,75	00719	-24.613	8.096	0,04524	6,40
	P		-18.229	55	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		31.631	2.026	0,04524	21,94		-2.187	3.330	0,04524	14,69		2.477	2.411	0,04524	20,03
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00720	-34.540	3.497	0,04524	15,20	00721	-13.197	2.332	0,04524	21,59	00783	129.844	19.785	0,04524	1,59
	P		0	0	0,04524	-		-13.197	912	0,04524	55,21		129.844	13.862	0,04524	2,27
S	A		-1.934	1.310	0,04524	37,30		10.064	1.454	0,04524	32,52		139.844	24.764	0,04524	1,22
	P		15.874	295	0,04524	NS		47.783	1.483	0,04524	28,53		0	0	0,04524	-
P	A	00784	446.844	4.099	0,09048	8,85	00796	-34.356	1.143	0,04524	46,49	00797	-14.490	24.629	0,04524	2,05
	P		446.844	24.545	0,09048	1,48		9.165	10.604	0,04524	4,47		-14.490	3.864	0,04524	13,07
S	A		0	0	0,09048	-		0	0	0,04524	-		-243	4.707	0,04524	10,33
	P		355.000	16.270	0,09048	2,97		16.258	4.757	0,04524	9,77		-243	2.025	0,04524	24,02

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Pos Posizione [A] = anteriore - [P] = posteriore.
A_s Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).

Pareti - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id_{Nd}	$V_{Ed,2}$ [N]	CS	V_{Rcd} [N]	$V_{Rsd,s}$ [N]	N_{Ed} [N]	$V_{Rsd,p}$ [N]	V_{R1} [N]	V_{fd} [N]	CtgΘ	A_{sw} [cm²/cm]
Piano Terra			**Parete 1-2-3-4-5**					**Parete 2-1**		
00314	41.244	2,48	102.237	0	1.414	0	0	0	0,00	0,0452
00315	45.293	2,35	106.349	0	28.822	0	0	0	0,00	0,0452
00316	38.467	2,74	105.543	0	23.453	0	0	0	0,00	0,0452
00317	50.299	2,12	106.567	0	30.278	0	0	0	0,00	0,0452
00318	44.172	2,41	106.406	0	29.205	0	0	0	0,00	0,0452
00319	75.804	1,35	102.152	0	843	0	0	0	0,00	0,0452
00320	98.114	1,04	102.025	0	-11.980	0	0	0	2,50	0,0452
00321	130.217	1,97	985.267	256.948	-61.851	0	0	0	2,50	0,0452
00322	41.962	2,43	102.025	0	-21.458	0	0	0	0,00	0,0452
00323	36.015	2,83	102.025	0	-17.055	0	0	0	0,00	0,0452
00324	37.520	2,72	102.025	0	-3.471	0	0	0	0,00	0,0452
00325	47.633	2,21	105.298	0	21.817	0	0	0	0,00	0,0452
00326	144.103	2,14	1.004.740	308.586	125.494	0	0	0	2,50	0,0452
00327	55.052	2,07	114.048	0	80.149	0	0	0	0,00	0,0452
00328	44.118	2,42	106.855	0	32.196	0	0	0	0,00	0,0452
00329	55.976	1,93	108.008	0	39.884	0	0	0	0,00	0,0452
00330	59.093	1,81	107.076	0	33.671	0	0	0	0,00	0,0452
00331	67.090	1,58	106.113	0	27.252	0	0	0	0,00	0,0452
00332	69.280	1,53	105.833	0	25.381	0	0	0	0,00	0,0452
00333	69.472	1,54	106.747	0	31.479	0	0	0	0,00	0,0452
00376	39.698	2,66	105.425	0	22.667	0	0	0	0,00	0,0452
00377	34.183	3,04	104.072	0	13.641	0	0	0	0,00	0,0452
00378	45.001	2,35	105.644	0	24.124	0	0	0	0,00	0,0452
00379	41.623	2,52	104.762	0	18.241	0	0	0	0,00	0,0452
00380	47.100	2,23	105.197	0	21.144	0	0	0	0,00	0,0452
00381	43.272	2,45	105.878	0	25.687	0	0	0	0,00	0,0452
00753	38.329	2,70	103.450	0	9.498	0	0	0	0,00	0,0452
00754	62.253	1,88	116.790	0	-46.998	0	0	0	0,00	0,0452
00755	119.092	2,59	1.001.524	308.586	104.768	0	0	0	2,50	0,0452
00756	58.948	1,79	105.587	0	23.745	0	0	0	0,00	0,0452
00757	54.554	1,94	105.862	0	25.575	0	0	0	0,00	0,0452
00758	55.417	1,91	105.965	0	26.266	0	0	0	0,00	0,0452
00759	57.220	1,87	106.949	0	32.825	0	0	0	0,00	0,0452
00760	70.241	1,53	107.668	0	37.618	0	0	0	0,00	0,0452
00761	86.304	1,27	109.545	0	50.134	0	0	0	0,00	0,0452
00762	57.124	1,84	104.992	0	19.777	0	0	0	0,00	0,0452
00763	55.925	1,91	106.571	0	30.305	0	0	0	0,00	0,0452
00764	59.099	1,83	108.141	0	40.773	0	0	0	0,00	0,0452
00765	51.898	2,08	107.804	0	38.524	0	0	0	0,00	0,0452
00766	54.277	1,92	104.456	0	16.202	0	0	0	0,00	0,0452
00767	49.170	2,15	105.493	0	23.116	0	0	0	0,00	0,0452
00768	50.620	2,12	107.451	0	36.174	0	0	0	0,00	0,0452
00769	51.287	2,13	109.131	0	47.370	0	0	0	0,00	0,0452
00770	41.654	2,51	104.599	0	17.155	0	0	0	0,00	0,0452
00771	47.341	2,20	104.301	0	15.173	0	0	0	0,00	0,0452
00772	47.264	2,24	105.859	0	25.559	0	0	0	0,00	0,0452
00773	46.641	2,32	108.336	0	42.073	0	0	0	0,00	0,0452
00774	50.218	2,18	109.605	0	50.528	0	0	0	0,00	0,0452
00777	108.358	1,08	116.790	0	-87.632	0	0	0	2,50	0,0452
00785	123.746	1,05	129.803	0	185.187	0	0	0	2,50	0,0452
00791	30.547	3,34	102.025	0	-18.063	0	0	0	0,00	0,0452
00806	57.735	1,81	104.297	0	15.146	0	0	0	0,00	0,0452
Piano Terra			**Parete 1-2-3-4-5**					**Parete 2-3**		
00296	55.521	1,89	104.880	0	19.034	0	0	0	0,00	0,0452
00297	53.690	1,97	105.880	0	25.696	0	0	0	0,00	0,0452

Id_{Nd}	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctg⊙	A_{sw}
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00298	51.641	2,08	107.337	0	35.414	0	0	0	0,00	0,0452
00299	51.962	2,08	108.101	0	40.504	0	0	0	0,00	0,0452
00300	51.290	2,12	108.964	0	46.255	0	0	0	0,00	0,0452
00301	49.802	2,20	109.539	0	50.092	0	0	0	0,00	0,0452
00302	41.080	2,75	113.035	0	73.398	0	0	0	0,00	0,0452
00303	134.443	2,30	996.587	308.586	72.951	0	0	0	2,50	0,0452
00304	54.543	1,94	105.892	0	25.776	0	0	0	0,00	0,0452
00305	53.225	2,02	107.369	0	35.624	0	0	0	0,00	0,0452
00306	141.226	2,19	1.003.047	308.586	114.580	0	0	0	2,50	0,0452
00307	50.351	2,36	118.804	0	111.855	0	0	0	0,00	0,0452
00308	34.883	3,13	109.249	0	48.155	0	0	0	0,00	0,0452
00309	45.751	2,34	107.035	0	33.398	0	0	0	0,00	0,0452
00310	52.581	2,03	106.729	0	31.357	0	0	0	0,00	0,0452
00311	64.768	1,63	105.725	0	24.667	0	0	0	0,00	0,0452
00312	65.498	1,61	105.278	0	21.685	0	0	0	0,00	0,0452
00313	76.713	1,35	103.820	0	11.963	0	0	0	0,00	0,0452
00408	37.747	2,76	104.111	0	13.907	0	0	0	0,00	0,0452
00409	41.494	2,52	104.475	0	16.330	0	0	0	0,00	0,0452
00410	42.184	2,47	104.065	0	13.597	0	0	0	0,00	0,0452
00411	33.499	3,10	103.973	0	12.984	0	0	0	0,00	0,0452
00740	47.497	2,20	104.706	0	17.869	0	0	0	0,00	0,0452
00741	128.638	2,40	992.995	308.586	49.803	0	0	0	2,50	0,0452
00742	86.736	1,39	120.599	0	123.822	0	0	0	0,00	0,0452
00743	53.032	1,96	104.139	0	14.090	0	0	0	0,00	0,0452
00744	53.418	1,96	104.542	0	16.779	0	0	0	0,00	0,0452
00745	47.139	2,25	105.915	0	25.932	0	0	0	0,00	0,0452
00746	41.317	2,60	107.238	0	34.750	0	0	0	0,00	0,0452
00747	46.977	2,35	110.609	0	57.222	0	0	0	0,00	0,0452
00748	61.105	1,83	111.580	0	63.696	0	0	0	0,00	0,0452
00749	49.895	2,11	105.384	0	22.389	0	0	0	0,00	0,0452
00750	48.623	2,21	107.248	0	34.820	0	0	0	0,00	0,0452
00751	53.635	2,03	109.073	0	46.981	0	0	0	0,00	0,0452
00752	72.574	1,52	110.245	0	54.798	0	0	0	0,00	0,0452
00786	118.595	1,10	130.222	0	187.978	0	0	0	0,00	0,0452
00787	102.670	1,01	103.896	0	12.474	0	0	0	2,50	0,0452
00804	45.795	2,25	102.818	0	5.281	0	0	0	0,00	0,0452
00805	59.723	1,74	104.094	0	13.794	0	0	0	0,00	0,0452
Piano Terra			**Parete 1-2-3-4-5**					**Parete 3-4**		
00277	43.996	2,40	105.410	0	22.564	0	0	0	0,00	0,0452
00278	46.427	2,31	107.184	0	34.392	0	0	0	0,00	0,0452
00279	43.838	2,44	107.156	0	34.206	0	0	0	0,00	0,0452
00280	36.921	2,92	107.647	0	37.480	0	0	0	0,00	0,0452
00281	37.536	2,90	108.786	0	45.070	0	0	0	0,00	0,0452
00282	31.130	3,41	106.071	0	26.971	0	0	0	0,00	0,0452
00283	54.390	2,20	119.866	0	118.936	0	0	0	0,00	0,0452
00284	148.282	2,08	1.002.497	308.586	111.037	0	0	0	2,50	0,0452
00285	55.402	1,93	107.157	0	34.211	0	0	0	0,00	0,0452
00286	47.372	2,32	109.694	0	51.125	0	0	0	0,00	0,0452
00287	58.536	1,84	107.453	0	36.187	0	0	0	0,00	0,0452
00288	157.745	1,96	1.009.350	308.586	155.200	0	0	0	2,50	0,0452
00289	32.813	3,62	118.705	0	111.198	0	0	0	0,00	0,0452
00290	31.823	3,26	103.674	0	10.994	0	0	0	0,00	0,0452
00291	41.430	2,62	108.591	0	43.773	0	0	0	0,00	0,0452
00292	43.884	2,47	108.338	0	42.082	0	0	0	0,00	0,0452
00293	50.270	2,13	107.153	0	34.184	0	0	0	0,00	0,0452
00294	50.974	2,09	106.306	0	28.539	0	0	0	0,00	0,0452
00295	50.236	2,09	104.850	0	18.829	0	0	0	0,00	0,0452
00403	25.115	4,14	104.077	0	13.677	0	0	0	0,00	0,0452
00404	27.096	3,83	103.771	0	11.637	0	0	0	0,00	0,0452
00405	25.792	4,05	104.378	0	15.684	0	0	0	0,00	0,0452
00406	24.946	4,21	105.094	0	20.460	0	0	0	0,00	0,0452
00407	26.463	3,96	104.885	0	19.065	0	0	0	0,00	0,0452
00722	37.717	2,78	105.029	0	20.027	0	0	0	0,00	0,0452
00723	119.575	2,58	1.000.361	308.586	97.268	0	0	0	2,50	0,0452
00724	113.570	1,09	124.292	0	148.443	0	0	0	2,50	0,0452
00725	40.048	2,62	104.817	0	18.612	0	0	0	0,00	0,0452
00726	37.392	2,80	104.763	0	18.248	0	0	0	0,00	0,0452
00727	37.422	2,85	106.766	0	31.601	0	0	0	0,00	0,0452
00728	35.733	3,06	109.271	0	48.303	0	0	0	0,00	0,0452
00729	55.074	2,04	112.479	0	69.691	0	0	0	0,00	0,0452
00730	81.338	1,42	115.116	0	87.274	0	0	0	0,00	0,0452
00731	35.194	3,00	105.673	0	24.315	0	0	0	0,00	0,0452
00732	37.810	2,85	107.689	0	37.759	0	0	0	0,00	0,0452
00733	43.519	2,54	110.355	0	55.530	0	0	0	0,00	0,0452
00734	47.306	2,39	113.239	0	74.758	0	0	0	0,00	0,0452
00735	33.615	3,13	105.279	0	21.688	0	0	0	0,00	0,0452
00736	33.575	3,17	106.306	0	28.539	0	0	0	0,00	0,0452
00737	39.974	2,71	108.182	0	41.041	0	0	0	0,00	0,0452
00738	59.596	1,86	110.986	0	59.739	0	0	0	0,00	0,0452
00739	80.791	1,41	114.090	0	80.432	0	0	0	0,00	0,0452
00788	118.792	1,17	138.683	0	244.385	0	0	0	0,00	0,0452

Id_{Nd}	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctg⊙	A_{sw}
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00790	130.596	2,36	989.560	308.586	27.662	0	0	0	2,50	0,0452
00800	38.813	2,73	105.892	0	25.777	0	0	0	0,00	0,0452
00803	38.150	2,73	104.029	0	13.356	0	0	0	0,00	0,0452
Piano Terra			**Parete 1-2-3-4-5**					**Parete 5-4**		
00172	50.493	2,06	104.060	0	13.561	0	0	0	0,00	0,0452
00173	50.038	2,09	104.521	0	16.635	0	0	0	0,00	0,0452
00174	47.044	2,26	106.491	0	29.768	0	0	0	0,00	0,0452
00175	44.265	2,42	106.921	0	32.635	0	0	0	0,00	0,0452
00176	43.814	2,48	108.618	0	43.948	0	0	0	0,00	0,0452
00177	38.064	2,89	109.831	0	52.040	0	0	0	0,00	0,0452
00178	25.735	4,51	116.030	0	93.363	0	0	0	0,00	0,0452
00179	200.345	1,54	1.000.592	308.586	98.757	0	0	0	2,50	0,0452
00180	59.570	1,90	112.974	0	72.992	0	0	0	0,00	0,0452
00181	40.723	2,68	109.334	0	48.726	0	0	0	0,00	0,0452
00182	41.914	2,62	109.697	0	51.143	0	0	0	0,00	0,0452
00183	48.426	2,27	109.878	0	52.348	0	0	0	0,00	0,0452
00184	101.972	1,03	105.178	0	21.019	0	0	0	2,50	0,0452
00185	69.921	1,67	116.964	0	99.590	0	0	0	0,00	0,0452
00186	48.522	2,12	102.951	0	6.173	0	0	0	0,00	0,0452
00187	44.412	2,39	106.019	0	26.627	0	0	0	0,00	0,0452
00188	42.715	2,49	106.297	0	28.477	0	0	0	0,00	0,0452
00189	38.444	2,76	105.991	0	26.438	0	0	0	0,00	0,0452
00190	32.258	3,22	103.764	0	11.591	0	0	0	0,00	0,0452
00191	26.688	3,82	102.025	0	-2.119	0	0	0	0,00	0,0452
00397	28.495	3,59	102.394	0	2.455	0	0	0	0,00	0,0452
00398	35.559	2,89	102.740	0	4.766	0	0	0	0,00	0,0452
00399	36.951	2,78	102.724	0	4.660	0	0	0	0,00	0,0452
00400	41.945	2,45	102.843	0	5.451	0	0	0	0,00	0,0452
00401	36.813	2,81	103.383	0	9.053	0	0	0	0,00	0,0452
00402	42.971	2,40	102.999	0	6.494	0	0	0	0,00	0,0452
00602	51.816	2,01	104.075	0	13.667	0	0	0	0,00	0,0452
00603	111.573	1,02	113.415	0	75.930	0	0	0	2,50	0,0452
00604	45.113	2,33	105.069	0	20.292	0	0	0	0,00	0,0452
00605	29.651	3,46	102.603	0	3.849	0	0	0	0,00	0,0452
00606	36.061	2,87	103.610	0	10.566	0	0	0	0,00	0,0452
00607	37.454	2,81	105.375	0	22.333	0	0	0	0,00	0,0452
00608	41.230	2,59	106.592	0	30.447	0	0	0	0,00	0,0452
00609	41.488	2,58	107.184	0	34.394	0	0	0	0,00	0,0452
00610	46.398	2,33	108.015	0	39.933	0	0	0	0,00	0,0452
00611	45.540	2,29	104.491	0	16.436	0	0	0	0,00	0,0452
00612	42.208	2,52	106.372	0	28.977	0	0	0	0,00	0,0452
00613	43.115	2,50	107.866	0	38.936	0	0	0	0,00	0,0452
00614	42.402	2,58	109.417	0	49.275	0	0	0	0,00	0,0452
00615	52.174	1,99	103.765	0	11.600	0	0	0	0,00	0,0452
00616	48.041	2,19	105.408	0	22.552	0	0	0	0,00	0,0452
00617	50.479	2,13	107.345	0	35.463	0	0	0	0,00	0,0452
00618	53.298	2,07	110.099	0	53.824	0	0	0	0,00	0,0452
00619	46.798	2,39	112.064	0	66.921	0	0	0	0,00	0,0452
00620	47.418	2,21	104.788	0	18.415	0	0	0	0,00	0,0452
00621	47.020	2,26	106.419	0	29.289	0	0	0	0,00	0,0452
00622	53.939	2,00	107.864	0	38.922	0	0	0	0,00	0,0452
00623	77.322	1,43	110.787	0	58.412	0	0	0	0,00	0,0452
00778	41.941	2,78	116.790	0	-71.518	0	0	0	0,00	0,0452
00789	121.925	2,53	988.987	308.586	23.971	0	0	0	2,50	0,0452
00794	19.218	5,31	102.025	0	-6.271	0	0	0	0,00	0,0452
00799	44.670	2,32	103.695	0	11.129	0	0	0	0,00	0,0452
Piano Terra			**Parete 6-7**					**Parete 7-6**		
00192	76.386	1,55	118.064	0	106.925	0	0	0	0,00	0,0452
00193	37.254	2,86	106.709	0	31.225	0	0	0	0,00	0,0452
00194	40.733	2,55	103.735	0	11.395	0	0	0	0,00	0,0452
00195	41.437	2,52	104.269	0	14.958	0	0	0	0,00	0,0452
00196	55.012	1,92	105.370	0	22.297	0	0	0	0,00	0,0452
00197	78.578	1,35	105.953	0	26.187	0	0	0	0,00	0,0452
00198	96.606	1,11	106.974	0	32.988	0	0	0	2,50	0,0452
00199	123.398	5,13	985.267	632.979	-136.823	0	0	0	2,50	0,0905
00200	31.521	3,24	102.025	0	-38.628	0	0	0	0,00	0,0452
00201	43.657	2,34	102.025	0	-94.095	0	0	0	0,00	0,0452
00202	100.351	1,02	102.025	0	-91.580	0	0	0	2,50	0,0452
00203	90.630	1,19	107.782	0	38.377	0	0	0	0,00	0,0452
00204	65.607	1,67	109.490	0	49.765	0	0	0	0,00	0,0452
00205	59.068	1,81	106.744	0	31.455	0	0	0	0,00	0,0452
00206	55.196	1,91	105.471	0	22.972	0	0	0	0,00	0,0452
00207	60.619	1,74	105.663	0	24.254	0	0	0	0,00	0,0452
00208	64.331	1,61	103.406	0	9.204	0	0	0	0,00	0,0452
00209	68.620	1,49	102.025	0	-7.456	0	0	0	0,00	0,0452
00362	54.616	1,90	103.859	0	12.225	0	0	0	0,00	0,0452
00363	62.091	1,65	102.348	0	2.153	0	0	0	0,00	0,0452
00364	46.411	2,29	106.211	0	27.901	0	0	0	0,00	0,0452
00365	49.219	2,08	102.402	0	2.513	0	0	0	0,00	0,0452
00624	35.410	3,21	113.587	0	77.078	0	0	0	0,00	0,0452
00625	91.533	1,28	116.790	0	-52.543	0	0	0	2,50	0,0905

Id_{Nd}	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctg⊙	A_{sw}
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00626	35.491	2,87	102.025	0	-6.570	0	0	0	0,00	0,0452
00627	70.865	1,44	102.025	0	-1.163	0	0	0	0,00	0,0452
00628	79.300	1,33	105.170	0	20.961	0	0	0	0,00	0,0452
00629	59.919	1,77	105.798	0	25.152	0	0	0	0,00	0,0452
00630	57.227	1,85	105.862	0	25.578	0	0	0	0,00	0,0452
00631	47.259	2,23	105.564	0	23.589	0	0	0	0,00	0,0452
00632	32.723	3,12	102.025	0	-4.686	0	0	0	0,00	0,0452
00633	44.504	2,42	107.767	0	38.276	0	0	0	0,00	0,0452
00634	54.182	1,93	104.813	0	18.581	0	0	0	0,00	0,0452
00635	73.191	1,45	105.838	0	25.420	0	0	0	0,00	0,0452
00636	75.013	1,39	104.242	0	14.780	0	0	0	0,00	0,0452
00781	153.625	3,28	985.267	504.391	-118.598	0	0	0	2,50	0,0905
00782	31.961	3,19	102.025	0	-205.760	0	0	0	0,00	0,0452
00795	51.168	1,99	102.025	0	-2.537	0	0	0	0,00	0,0452
00802	60.130	2,09	125.732	0	158.044	0	0	0	0,00	0,0452
Piano Terra			**Parete 1-8**					**Parete 1-8**		
00226	24.336	4,25	103.481	0	9.703	0	0	0	0,00	0,0452
00227	31.849	3,22	102.406	0	2.535	0	0	0	0,00	0,0452
00228	35.059	2,96	103.762	0	11.579	0	0	0	0,00	0,0452
00229	41.501	2,48	102.894	0	5.792	0	0	0	0,00	0,0452
00230	75.426	1,35	102.025	0	-15.527	0	0	0	0,00	0,0452
00231	115.997	2,66	985.267	308.586	-92.422	0	0	0	2,50	0,0452
00232	156.745	6,29	985.267	1.087.897	-62.955	0	0	0	2,50	0,1222
00233	243.121	4,05	985.267	1.298.890	-124.406	0	0	0	2,50	0,1222
00234	71.805	1,42	102.025	0	-93.591	0	0	0	0,00	0,0452
00235	58.078	1,76	102.025	0	-74.835	0	0	0	0,00	0,0452
00236	46.468	2,20	102.025	0	-72.138	0	0	0	0,00	0,0452
00237	45.236	2,26	102.025	0	-60.224	0	0	0	0,00	0,0452
00238	49.264	2,07	102.025	0	-48.354	0	0	0	0,00	0,0452
00239	48.750	2,09	102.025	0	-47.905	0	0	0	0,00	0,0452
00240	49.825	2,05	102.025	0	-42.221	0	0	0	0,00	0,0452
00241	51.516	1,98	102.025	0	-28.833	0	0	0	0,00	0,0452
00242	53.420	1,91	102.025	0	-24.140	0	0	0	0,00	0,0452
00243	57.322	1,78	102.025	0	-19.161	0	0	0	0,00	0,0452
00244	72.661	1,40	102.025	0	-24.302	0	0	0	0,00	0,0452
00245	199.062	3,66	985.267	729.166	-107.690	0	0	0	2,50	0,0452
00246	63.001	1,76	111.150	0	60.834	0	0	0	0,00	0,0452
00247	47.283	2,31	109.337	0	48.747	0	0	0	0,00	0,0452
00248	42.859	2,47	105.743	0	24.785	0	0	0	0,00	0,0452
00249	54.501	1,97	107.376	0	35.671	0	0	0	0,00	0,0452
00250	58.779	1,80	105.759	0	24.890	0	0	0	0,00	0,0452
00251	68.381	1,53	104.915	0	19.264	0	0	0	0,00	0,0452
00252	68.742	1,50	103.291	0	8.435	0	0	0	0,00	0,0452
00382	61.387	1,69	103.995	0	13.133	0	0	0	0,00	0,0452
00383	58.084	1,79	104.105	0	13.861	0	0	0	0,00	0,0452
00384	55.521	1,88	104.127	0	14.013	0	0	0	0,00	0,0452
00385	59.152	1,77	104.445	0	16.132	0	0	0	0,00	0,0452
00386	46.875	2,23	104.488	0	16.418	0	0	0	0,00	0,0452
00387	42.385	2,46	104.220	0	14.629	0	0	0	0,00	0,0452
00388	44.206	2,37	104.761	0	18.238	0	0	0	0,00	0,0452
00389	28.251	3,73	105.453	0	22.849	0	0	0	0,00	0,0452
00390	24.476	4,28	104.782	0	18.379	0	0	0	0,00	0,0452
00391	22.359	4,71	105.337	0	22.075	0	0	0	0,00	0,0452
00392	25.425	4,11	104.568	0	16.948	0	0	0	0,00	0,0452
00393	20.798	4,95	103.031	0	6.703	0	0	0	0,00	0,0452
00394	25.107	4,24	106.427	0	29.343	0	0	0	0,00	0,0452
00646	16.233	6,31	102.385	0	2.396	0	0	0	0,00	0,0452
00647	25.290	5,36	135.656	0	-48.843	0	0	0	0,00	0,1222
00648	38.859	3,01	116.790	0	-79.681	0	0	0	0,00	0,0452
00649	66.423	1,56	103.675	0	10.997	0	0	0	0,00	0,0452
00650	73.135	1,41	103.027	0	6.679	0	0	0	0,00	0,0452
00651	69.758	1,50	104.895	0	19.131	0	0	0	0,00	0,0452
00652	61.860	1,72	106.620	0	30.630	0	0	0	0,00	0,0452
00653	56.870	1,90	108.009	0	39.892	0	0	0	0,00	0,0452
00654	63.619	1,60	102.025	0	-15.871	0	0	0	0,00	0,0452
00655	72.177	1,44	103.885	0	12.400	0	0	0	0,00	0,0452
00656	68.356	1,53	104.812	0	18.579	0	0	0	0,00	0,0452
00657	63.388	1,66	105.529	0	23.355	0	0	0	0,00	0,0452
00658	58.720	1,76	103.357	0	8.879	0	0	0	0,00	0,0452
00659	70.891	1,47	103.893	0	12.453	0	0	0	0,00	0,0452
00660	67.083	1,55	103.705	0	11.198	0	0	0	0,00	0,0452
00661	64.680	1,60	103.622	0	10.642	0	0	0	0,00	0,0452
00662	61.326	1,67	102.352	0	2.177	0	0	0	0,00	0,0452
00663	51.874	1,97	102.025	0	-19.405	0	0	0	0,00	0,0452
00664	59.798	1,74	104.006	0	13.206	0	0	0	0,00	0,0452
00665	61.556	1,68	103.141	0	7.436	0	0	0	0,00	0,0452
00666	60.983	1,67	102.025	0	-2.420	0	0	0	0,00	0,0452
00667	56.871	1,79	102.025	0	-20.063	0	0	0	0,00	0,0452
00668	55.938	1,86	104.220	0	14.629	0	0	0	0,00	0,0452
00669	53.053	1,96	104.060	0	13.567	0	0	0	0,00	0,0452
00670	55.807	1,84	102.702	0	4.514	0	0	0	0,00	0,0452

Id_{Nd}	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctg⊙	A_{sw}
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00671	56.187	1,82	102.025	0	-12.848	0	0	0	0,00	0,0452
00672	52.103	1,96	102.025	0	-37.248	0	0	0	0,00	0,0452
00673	38.605	2,72	104.833	0	18.716	0	0	0	0,00	0,0452
00674	44.914	2,32	104.142	0	14.111	0	0	0	0,00	0,0452
00675	50.351	2,03	102.187	0	1.077	0	0	0	0,00	0,0452
00676	52.321	1,95	102.025	0	-28.466	0	0	0	0,00	0,0452
00677	31.320	3,34	104.670	0	17.634	0	0	0	0,00	0,0452
00678	26.984	3,78	102.025	0	-89	0	0	0	0,00	0,0452
00679	35.441	2,95	104.570	0	16.961	0	0	0	0,00	0,0452
00680	46.223	2,21	102.025	0	-2.599	0	0	0	0,00	0,0452
00681	50.590	2,02	102.025	0	-50.909	0	0	0	0,00	0,0452
00682	31.101	3,32	103.340	0	8.767	0	0	0	0,00	0,0452
00683	30.043	3,41	102.376	0	2.340	0	0	0	0,00	0,0452
00684	28.298	3,61	102.025	0	-22.505	0	0	0	0,00	0,0452
00685	47.964	2,13	102.025	0	-10.725	0	0	0	0,00	0,0452
00686	20.138	5,14	103.519	0	9.956	0	0	0	0,00	0,0452
00687	30.195	3,40	102.729	0	4.691	0	0	0	0,00	0,0452
00688	36.131	2,83	102.265	0	1.596	0	0	0	0,00	0,0452
00689	30.770	3,32	102.025	0	-14.991	0	0	0	0,00	0,0452
00690	65.749	1,91	125.262	0	-30.118	0	0	0	0,00	0,1222
00775	41.683	3,25	135.656	0	-2.645	0	0	0	0,00	0,1222
00776	81.110	1,44	116.790	0	-193.446	0	0	0	0,00	0,0452
00792	47.606	2,16	102.852	0	5.510	0	0	0	0,00	0,0452
00798	16.335	6,27	102.480	0	3.029	0	0	0	0,00	0,0452
Piano Terra			**Parete 5-6**					**Parete 5-6**		
00210	120.456	2,56	999.015	308.586	88.598	0	0	0	2,50	0,0452
00211	85.842	1,31	112.716	0	71.273	0	0	0	0,00	0,0452
00212	62.388	1,69	105.131	0	20.705	0	0	0	0,00	0,0452
00213	40.716	2,56	104.348	0	15.486	0	0	0	0,00	0,0452
00214	19.475	5,61	109.254	0	48.190	0	0	0	0,00	0,0452
00215	55.154	2,27	124.951	0	152.838	0	0	0	0,00	0,0452
00216	95.267	1,15	110.014	0	53.260	0	0	0	0,00	0,0452
00217	266.026	3,23	985.267	860.171	-154.090	0	0	0	2,50	0,0905
00218	151.716	2,03	985.267	308.586	-55.336	0	0	0	2,50	0,0452
00219	76.222	1,49	113.471	0	76.305	0	0	0	0,00	0,0452
00220	38.375	2,75	105.405	0	22.531	0	0	0	0,00	0,0452
00221	30.422	3,54	107.597	0	37.141	0	0	0	0,00	0,0452
00222	32.850	3,20	105.045	0	20.130	0	0	0	0,00	0,0452
00223	27.029	3,88	104.944	0	19.460	0	0	0	0,00	0,0452
00224	24.919	4,29	106.975	0	32.999	0	0	0	0,00	0,0452
00225	18.952	5,51	104.469	0	16.289	0	0	0	0,00	0,0452
00395	41.497	2,53	104.834	0	18.723	0	0	0	0,00	0,0452
00396	77.144	1,35	103.968	0	12.950	0	0	0	0,00	0,0452
00637	39.575	2,90	114.770	0	84.965	0	0	0	0,00	0,0452
00638	72.638	1,83	133.217	0	31.151	0	0	0	0,00	0,0905
00639	104.263	1,22	127.437	0	70.982	0	0	0	2,50	0,0905
00640	34.962	2,92	102.025	0	-7.019	0	0	0	0,00	0,0452
00641	34.704	2,99	103.819	0	11.958	0	0	0	0,00	0,0452
00642	56.716	1,86	105.306	0	21.870	0	0	0	0,00	0,0452
00643	46.026	2,29	105.480	0	23.030	0	0	0	0,00	0,0452
00644	45.353	2,38	107.974	0	39.655	0	0	0	0,00	0,0452
00645	96.594	1,09	104.903	0	19.183	0	0	0	2,50	0,0452
00779	52.640	2,22	116.790	0	-159.224	0	0	0	0,00	0,0905
00780	98.665	1,18	116.790	0	-115.330	0	0	0	0,00	0,0452
00793	21.455	4,76	102.025	0	-11.153	0	0	0	0,00	0,0452
00801	58.174	2,18	126.536	0	163.402	0	0	0	0,00	0,0452
Piano Terra			**Parete 7-13**					**Parete 7-13**		
00253	22.573	4,52	102.025	0	-37	0	0	0	0,00	0,0452
00254	24.029	4,25	102.146	0	802	0	0	0	0,00	0,0452
00255	28.811	3,55	102.191	0	1.107	0	0	0	0,00	0,0452
00256	35.041	2,92	102.279	0	1.693	0	0	0	0,00	0,0452
00257	39.524	2,59	102.403	0	2.520	0	0	0	0,00	0,0452
00258	74.701	1,37	102.025	0	-28.508	0	0	0	0,00	0,0452
00259	142.258	2,17	985.267	308.586	-30.467	0	0	0	2,50	0,0452
00260	177.103	1,74	985.267	308.586	-56.080	0	0	0	2,50	0,0452
00261	71.587	1,43	102.025	0	-45.835	0	0	0	0,00	0,0452
00262	56.631	1,80	102.025	0	-49.385	0	0	0	0,00	0,0452
00263	54.959	1,86	102.025	0	-38.041	0	0	0	0,00	0,0452
00264	60.076	1,70	102.025	0	-24.593	0	0	0	0,00	0,0452
00265	53.046	1,92	102.025	0	-25.085	0	0	0	0,00	0,0452
00266	61.772	1,65	102.025	0	-15.485	0	0	0	0,00	0,0452
00267	64.406	1,59	102.291	0	1.768	0	0	0	0,00	0,0452
00268	74.586	1,37	102.025	0	-19.873	0	0	0	0,00	0,0452
00269	125.076	2,47	985.267	308.586	-27.117	0	0	0	2,50	0,0452
00270	31.222	3,67	114.587	0	83.744	0	0	0	0,00	0,0452
00271	27.491	3,71	102.025	0	-18.909	0	0	0	0,00	0,0452
00272	42.244	2,49	105.044	0	20.124	0	0	0	0,00	0,0452
00273	48.670	2,18	105.975	0	26.333	0	0	0	0,00	0,0452
00274	43.519	2,37	103.060	0	6.899	0	0	0	0,00	0,0452
00275	50.583	2,08	105.169	0	20.957	0	0	0	0,00	0,0452
00276	61.771	1,65	102.025	0	-5.060	0	0	0	0,00	0,0452

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id_{Nd}	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	CtgΘ	A_{sw}
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]
00366	55.635	1,85	103.125	0	7.334	0	0	0	0,00	0,0452
00367	57.254	1,83	104.737	0	18.078	0	0	0	0,00	0,0452
00368	57.351	1,81	104.024	0	13.321	0	0	0	0,00	0,0452
00369	58.607	1,79	104.860	0	18.898	0	0	0	0,00	0,0452
00370	45.467	2,31	104.909	0	19.221	0	0	0	0,00	0,0452
00371	40.933	2,56	104.734	0	18.056	0	0	0	0,00	0,0452
00372	44.592	2,37	105.722	0	24.643	0	0	0	0,00	0,0452
00373	23.730	4,45	105.672	0	24.310	0	0	0	0,00	0,0452
00374	22.269	4,75	105.885	0	25.729	0	0	0	0,00	0,0452
00375	36.543	2,90	105.988	0	26.420	0	0	0	0,00	0,0452
00691	20.651	4,97	102.690	0	4.432	0	0	0	0,00	0,0452
00692	36.598	3,51	128.544	0	-100.759	0	0	0	0,00	0,0905
00693	29.397	3,47	102.025	0	-46.724	0	0	0	0,00	0,0452
00694	61.995	1,65	102.359	0	2.227	0	0	0	0,00	0,0452
00695	81.727	1,25	102.025	0	-3.945	0	0	0	0,00	0,0452
00696	80.025	1,30	103.925	0	12.666	0	0	0	0,00	0,0452
00697	74.204	1,42	105.449	0	22.822	0	0	0	0,00	0,0452
00698	64.611	1,65	106.695	0	31.132	0	0	0	0,00	0,0452
00699	64.155	1,66	106.760	0	31.567	0	0	0	0,00	0,0452
00700	75.110	1,38	103.628	0	10.683	0	0	0	0,00	0,0452
00701	74.286	1,40	103.897	0	12.477	0	0	0	0,00	0,0452
00702	71.629	1,46	104.784	0	18.392	0	0	0	0,00	0,0452
00703	67.814	1,54	104.123	0	13.982	0	0	0	0,00	0,0452
00704	55.485	1,87	104.005	0	13.196	0	0	0	0,00	0,0452
00705	65.169	1,60	103.998	0	13.148	0	0	0	0,00	0,0452
00706	67.954	1,52	103.575	0	10.334	0	0	0	0,00	0,0452
00707	68.384	1,50	102.823	0	5.318	0	0	0	0,00	0,0452
00708	64.719	1,58	102.025	0	-11.409	0	0	0	0,00	0,0452
00709	53.891	1,94	104.778	0	18.349	0	0	0	0,00	0,0452
00710	55.005	1,90	104.337	0	15.413	0	0	0	0,00	0,0452
00711	59.605	1,74	103.669	0	10.960	0	0	0	0,00	0,0452
00712	62.265	1,64	102.025	0	-9.005	0	0	0	0,00	0,0452
00713	29.159	3,52	102.727	0	4.677	0	0	0	0,00	0,0452
00714	35.892	2,91	104.529	0	16.688	0	0	0	0,00	0,0452
00715	39.514	2,66	104.934	0	19.392	0	0	0	0,00	0,0452
00716	50.039	2,08	104.256	0	14.868	0	0	0	0,00	0,0452
00717	57.869	1,76	102.025	0	-25.847	0	0	0	0,00	0,0452
00718	24.576	4,20	103.290	0	8.432	0	0	0	0,00	0,0452
00719	31.095	3,28	102.025	0	-1.757	0	0	0	0,00	0,0452
00720	35.499	2,87	102.025	0	-5.738	0	0	0	0,00	0,0452
00721	47.191	2,27	107.261	0	34.906	0	0	0	0,00	0,0452
00783	50.868	2,01	102.025	0	-125.632	0	0	0	0,00	0,0452
00784	47.606	2,85	135.684	0	47.598	0	0	0	0,00	0,0905
00796	35.466	2,88	102.025	0	-16.258	0	0	0	0,00	0,0452
00797	20.061	5,09	102.061	0	238	0	0	0	0,00	0,0452

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
CS Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "$V_{Ed,2}$" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N_{Ed} Sforzo Normale utilizzato per il calcolo di α_C.
$V_{Rsd,p}$ Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V_{R1} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
V_{fd} Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.

Pareti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Pareti - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	
Piano Terra				**Parete 1-2-3-4-5**									**Parete 2-1**			
P	A	00314	-19.726	2.018	0,04524	29,35	00315	0	0	0,04524	-	00316	0	0	0,04524	-
	P		-19.726	3.279	0,04524	18,07		-24.220	5.424	0,04524	11,03		-40.756	7.243	0,04524	8,56
S	A		-476	2.628	0,04524	21,57		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-476	2.621	0,04524	21,63		-29.899	12.067	0,04524	5,02		-23.341	19.459	0,04524	3,07
P	A	00317	0	0	0,04524	-	00318	0	0	0,04524	-	00319	0	0	0,04524	-
	P		-30.227	6.540	0,04524	9,27		-42.094	6.583	0,04524	9,45		-18.605	6.136	0,04524	9,63
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-29.564	19.419	0,04524	3,12		-26.167	24.076	0,04524	2,50		-1.903	22.930	0,04524	2,48
P	A	00320	50.682	1.681	0,04524	29,68	00321	41.550	1.514	0,04524	33,76	00322	-4.774	235	0,04524	NS
	P		50.682	11.242	0,04524	4,44		41.550	8.436	0,04524	6,06		-4.774	388	0,04524	NS
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		10.015	29.566	0,04524	1,87		133.609	20.183	0,04524	1,93		35.761	8.462	0,04524	6,13
P	A	00323	-5.662	239	0,04524	NS	00324	-9.715	1.103	0,04524	52,50	00325	0	0	0,04524	-
	P		-5.662	544	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-11.627	4.027	0,04524	14,44
S	A		0	0	0,04524	-		9.338	3.077	0,04524	18,00		-13.323	9.603	0,04524	6,08
	P		27.246	1.563	0,04524	33,91		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00326	-14.736	1.485	0,04524	39,44	00327	0	0	0,04524	-	00328	0	0	0,04524	-
	P		-14.736	761	0,04524	76,97		-	22.860	0,04524	3,23		-71.198	9.312	0,04524	7,09

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
								129.722								
S	A		-89.035	12.897	0,04524	5,30		-60.887	9.568	0,04524	6,76		-6.827	6.293	0,04524	9,14
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00329	-63.629	1.186	0,04524	54,85	00330	-61.982	3.382	0,04524	19,17	00331	-55.818	1.607	0,04524	39,84
	P		-63.629	2.503	0,04524	25,99		0	0	0,04524	-		-55.818	395	0,04524	NS
S	A		-24.266	4.619	0,04524	12,95		-26.237	3.079	0,04524	19,52		-20.148	1.180	0,04524	50,25
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-20.148	35	0,04524	NS
P	A	00332	0	0	0,04524	-	00333	0	0	0,04524	-	00376	0	0	0,04524	-
	P		-57.231	9.610	0,04524	6,68		-59.221	24.691	0,04524	2,61		-17.532	18.982	0,04524	3,11
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-12.096	3.421	0,04524	17,02		-17.355	6.135	0,04524	9,60		-6.304	3.942	0,04524	14,58
P	A	00377	0	0	0,04524	-	00378	0	0	0,04524	-	00379	0	0	0,04524	-
	P		-23.250	22.949	0,04524	2,60		-38.474	35.210	0,04524	1,75		-38.768	36.026	0,04524	1,71
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-5.258	5.958	0,04524	9,62		-6.780	7.223	0,04524	7,96		-5.395	9.415	0,04524	6,09
P	A	00380	0	0	0,04524	-	00381	0	0	0,04524	-	00753	0	0	0,04524	-
	P		-49.674	39.975	0,04524	1,58		-51.592	40.152	0,04524	1,58		-20.885	4.746	0,04524	12,51
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-4.632	10.689	0,04524	5,35		-9.996	9.421	0,04524	6,15		-5.368	1.580	0,04524	36,29
P	A	00754	50.858	1.351	0,04524	36,92	00755	0	0	0,04524	-	00756	0	0	0,04524	-
	P		50.858	5.690	0,04524	8,76		-89.110	28.690	0,09048	4,24		-57.594	32.488	0,04524	1,98
S	A		0	0	0,04524	-		-72.809	17.225	0,04524	3,85		0	0	0,04524	-
	P		46.362	25.175	0,09048	4,13		0	0	0,04524	-		-12.034	6.879	0,04524	8,46
P	A	00757	0	0	0,04524	-	00758	0	0	0,04524	-	00759	-53.307	4.053	0,04524	15,71
	P		-53.502	23.485	0,04524	2,71		-50.010	2.772	0,04524	22,82		0	0	0,04524	-
S	A		0	0	0,04524	-		-20.040	2.797	0,04524	21,19		-22.939	5.350	0,04524	11,15
	P		-14.489	2.734	0,04524	21,41		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00760	-52.370	347	0,04524	NS	00761	0	0	0,04524	-	00762	0	0	0,04524	-
	P		-52.370	3.812	0,04524	16,67		-39.085	10.653	0,04524	5,80		-44.350	7.571	0,04524	8,25
S	A		-28.195	7.131	0,04524	8,46		-44.658	10.504	0,04524	5,95		-15.902	2.005	0,04524	29,29
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00763	-36.109	3.660	0,04524	16,78	00764	-31.767	2.907	0,04524	20,93	00765	0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-18.347	3.384	0,04524	17,45
S	A		-24.996	5.291	0,04524	11,33		-30.910	6.606	0,04524	9,19		-27.769	7.186	0,04524	8,39
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00766	0	0	0,04524	-	00767	-30.205	1.811	0,04524	33,48	00768	-24.094	3.173	0,04524	18,85
	P		-38.160	15.533	0,04524	3,97		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		0	0	0,04524	-		-19.975	2.998	0,04524	19,77		-31.321	3.005	0,04524	20,22
	P		-10.580	2.102	0,04524	27,60		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00769	-12.928	991	0,04524	58,86	00770	-9.401	125	0,04524	NS	00771	0	0	0,04524	-
	P		-12.928	817	0,04524	71,40		-9.401	1.294	0,04524	44,72		-22.373	1.845	0,04524	32,30
S	A		-27.930	1.475	0,04524	40,90		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		388	1.862	0,04524	30,38		-10.516	1.170	0,04524	49,59
P	A	00772	-24.218	1.489	0,04524	40,18	00773	-19.320	102	0,04524	NS	00774	0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		-19.320	566	0,04524	NS		-4.268	2.610	0,04524	21,91
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-23.118	3.371	0,04524	17,71		-33.099	7.536	0,04524	8,10		-10.598	11.616	0,04524	5,00
P	A	00777	152.210	23.884	0,09048	3,77	00785	0	0	0,04524	-	00791	0	0	0,04524	-
	P		152.210	17.802	0,09048	5,05		-69.174	68.087	0,09048	1,75		-26.790	10.258	0,04524	5,87
S	A		0	0	0,04524	-		-60.349	30.709	0,04524	2,10		17.494	1.696	0,04524	32,02
	P		87.351	42.366	0,09048	2,32		0	0	0,04524	-		17.494	775	0,04524	70,06
P	A	00806	0	0	0,04524	-										
	P		-63.031	38.016	0,09048	3,11										
S	A		0	0	0,04524	-										
	P		3.109	9.561	0,04524	5,88										
Piano Terra					**Parete 1-2-3-4-5**								**Parete 2-3**			
P	A	00296	-65.806	26.436	0,04524	2,47	00297	-66.905	11.001	0,04524	5,95	00298	-66.623	2.639	0,04524	24,80
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-19.670	4.088	0,04524	14,49		-26.078	2.303	0,04524	26,09		0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-34.217	723	0,04524	84,59
P	A	00299	0	0	0,04524	-	00300	-75.772	1.341	0,04524	49,71	00301	-67.623	6.691	0,04524	9,80
	P		-63.999	3.181	0,04524	20,47		-75.772	2.963	0,04524	22,50		0	0	0,04524	-
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-40.752	3.487	0,04524	17,79		-48.354	3.627	0,04524	17,38		-54.627	3.726	0,04524	17,14
P	A	00302	-101.993	15.172	0,04524	4,62	00303	-29.282	4.759	0,04524	12,71	00304	-9.786	1.534	0,04524	37,76
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-76.845	3.054	0,04524	21,87		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-76.845	3.854	0,04524	17,33		-83.598	7.134	0,04524	9,49		-27.717	6.179	0,04524	9,76
P	A	00305	0	0	0,04524	-	00306	-15.461	2.715	0,04524	21,61	00307	-107.657	18.350	0,04524	3,86
	P		-7.040	2.697	0,04524	21,34		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-60.774	18.806	0,04524	3,44
	P		-21.471	3.700	0,04524	16,07		-72.703	5.614	0,04524	11,80		0	0	0,04524	-
P	A	00308	-74.662	12.292	0,04524	5,41	00309	-66.415	1.382	0,04524	47,34	00310	0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		-66.415	3.244	0,04524	20,17		-70.817	3.601	0,04524	18,33
S	A		-16.179	4.728	0,04524	12,43		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-16.179	892	0,04524	65,88		-37.972	3.851	0,04524	16,01		-32.595	3.101	0,04524	19,65
P	A	00311	-62.558	1.729	0,04524	37,54	00312	-63.602	5.969	0,04524	10,90	00313	-60.287	27.805	0,04524	2,32
	P		-62.558	203	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-6.268	1.894	0,04524	30,33
	P		-23.766	1.980	0,04524	30,19		-21.267	3.070	0,04524	19,36		0	0	0,04524	-
P	A	00408	-64.215	50.578	0,04524	1,29	00409	-58.378	48.659	0,04524	1,32	00410	-69.616	56.209	0,04524	1,17
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
S	A		-11.160	13.200	0,04524	4,40		-13.535	11.031	0,04524	5,30		-9.564	11.386	0,04524	5,08
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00411	-66.202	50.242	0,04524	1,30	00740	-67.749	36.614	0,04524	1,79	00741	-53.923	20.033	0,09048	5,84
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-10.011	12.583	0,04524	4,61		-15.820	7.741	0,04524	7,59		0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-67.881	9.078	0,04524	7,23
P	A	00742	-56.396	28.754	0,09048	4,08	00743	-56.608	35.228	0,04524	1,82	00744	-65.608	28.284	0,04524	2,31
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		0	0	0,04524	-		-9.808	6.362	0,04524	9,10		-14.636	4.694	0,04524	12,48
	P		-79.798	7.324	0,04524	9,17		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00745	-66.679	4.931	0,04524	13,27	00746	0	0	0,04524	-	00747	-53.618	4.412	0,04524	14,44
	P		0	0	0,04524	-		-64.985	4.082	0,04524	15,98		-53.618	1.401	0,04524	45,49
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-25.250	2.154	0,04524	27,84		-35.058	5.000	0,04524	12,25		-49.252	6.525	0,04524	9,68
P	A	00748	-21.729	9.370	0,04524	6,35	00749	-67.419	15.274	0,04524	4,29	00750	-65.839	632	0,04524	NS
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-65.839	1.160	0,04524	56,33
S	A		0	0	0,04524	-		-21.931	583	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	P		-50.876	8.014	0,04524	7,91		0	0	0,04524	-		-33.373	3.935	0,04524	15,51
P	A	00751	-62.371	512	0,04524	NS	00752	-31.087	8.375	0,04524	7,25	00786	5.603	61.846	0,09048	1,77
	P		-62.371	3.806	0,04524	17,05		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-74.950	10.793	0,04524	6,17
	P		-46.746	6.317	0,04524	9,94		-57.383	8.750	0,04524	7,34		-74.950	4.036	0,04524	16,49
P	A	00787	21.355	49.467	0,09048	2,17	00804	-70.627	49.117	0,04524	1,34	00805	-41.460	54.797	0,09048	2,11
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-71.735	1.059	0,04524	62,44		-6.716	10.886	0,04524	5,28		-14.463	14.739	0,04524	3,97
	P		-71.735	12.005	0,04524	5,51		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
Piano Terra				**Parete 1-2-3-4-5**									**Parete 3-4**			
P	A	00277	-54.044	22.667	0,04524	2,81	00278	-58.138	9.078	0,04524	7,09	00279	-61.854	1.770	0,04524	36,62
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-13.798	3.341	0,04524	17,49		-23.373	146	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		-23.373	664	0,04524	89,94		-27.470	2.238	0,04524	26,93
P	A	00280	0	0	0,04524	-	00281	-68.261	1.434	0,04524	45,79	00282	-75.512	8.698	0,04524	7,66
	P		-69.511	2.956	0,04524	22,27		-68.261	2.284	0,04524	28,75		0	0	0,04524	-
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-40.520	456	0,04524	NS
	P		-37.222	2.582	0,04524	23,84		-48.295	3.673	0,04524	17,16		-40.520	3.239	0,04524	19,14
P	A	00283	-134.165	22.206	0,04524	3,35	00284	-16.365	1.750	0,04524	33,59	00285	0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		-16.365	524	0,04524	NS		-7.147	1.475	0,04524	39,03
S	A		-95.064	7.646	0,04524	9,05		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-95.064	218	0,04524	NS		-118.686	6.775	0,04524	10,68		-34.735	4.667	0,04524	13,12
P	A	00286	-7.604	1.995	0,04524	28,89	00287	-4.960	120	0,04524	NS	00288	-15.972	1.155	0,04524	50,86
	P		0	0	0,04524	-		-4.960	1.056	0,04524	54,24		-15.972	569	0,04524	NS
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-48.841	7.041	0,04524	8,96		-33.022	4.821	0,04524	12,65		-111.953	5.774	0,04524	12,37
P	A	00289	-118.356	17.947	0,04524	4,03	00290	-67.438	7.213	0,04524	9,09	00291	-68.158	1.269	0,04524	51,73
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-68.158	2.946	0,04524	22,28
S	A		-84.963	8.248	0,04524	8,23		-28.570	1.168	0,04524	51,72		0	0	0,04524	-
	P		-84.963	1.211	0,04524	56,05		-28.570	3.367	0,04524	17,94		-48.133	3.570	0,04524	17,65
P	A	00292	0	0	0,04524	-	00293	-65.297	2.839	0,04524	22,99	00294	-67.263	11.797	0,04524	5,55
	P		-71.088	2.818	0,04524	23,43		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-28.024	1.763	0,04524	34,22
	P		-42.401	1.806	0,04524	34,46		-32.754	801	0,04524	76,11		0	0	0,04524	-
P	A	00295	-59.859	26.970	0,04524	2,39	00403	-63.951	50.866	0,04524	1,28	00404	-62.257	56.529	0,09048	2,09
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-18.036	5.000	0,04524	11,80		-8.787	12.364	0,04524	4,67		-9.965	11.289	0,04524	5,13
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00405	-58.396	49.870	0,04524	1,29	00406	-59.006	55.548	0,09048	2,12	00407	-56.709	47.679	0,04524	1,35
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-12.210	11.571	0,04524	5,03		-10.074	11.078	0,04524	5,23		-8.548	11.684	0,04524	4,94
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00722	-54.437	34.397	0,04524	1,86	00723	-23.703	25.483	0,09048	4,44	00724	-60.152	22.812	0,04524	2,83
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-13.244	6.601	0,04524	8,84		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		-105.496	6.785	0,04524	10,40		-93.728	6.159	0,04524	11,21
P	A	00725	-56.806	37.917	0,04524	1,69	00726	-63.885	29.093	0,04524	2,24	00727	-66.854	5.992	0,04524	10,93
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-16.833	7.813	0,04524	7,53		-15.804	4.429	0,04524	13,26		0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-30.357	1.467	0,04524	41,34
P	A	00728	0	0	0,04524	-	00729	-57.138	3.225	0,04524	19,90	00730	-28.466	8.996	0,04524	6,71
	P		-65.508	3.385	0,04524	19,29		-57.138	1.980	0,04524	32,42		0	0	0,04524	-
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-43.837	4.646	0,04524	13,44		-58.102	5.991	0,04524	10,74		-72.997	7.644	0,04524	8,67
P	A	00731	-64.070	14.095	0,04524	4,62	00732	-63.662	514	0,04524	NS	00733	-55.243	379	0,04524	NS
	P		0	0	0,04524	-		-63.662	963	0,04524	67,55		-55.243	3.496	0,04524	18,29
S	A		-23.642	1.177	0,04524	50,77		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		-36.802	4.301	0,04524	14,30		-53.761	6.947	0,04524	9,18
P	A	00734	-31.330	5.934	0,04524	10,24	00735	-60.190	27.488	0,04524	2,35	00736	-64.961	4.928	0,04524	13,24
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		0	0	0,04524	-		-13.920	4.297	0,04524	13,61		0	0	0,04524	-
	P		-73.882	9.055	0,04524	7,33		0	0	0,04524	-		-28.077	1.979	0,04524	30,49

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
P	A	00737	0	0	0,04524	-	00738	-60.425	3.650	0,04524	17,71	00739	-33.475	10.464	0,04524	5,84
	P		-65.402	3.453	0,04524	18,91		-60.425	1.040	0,04524	62,14		0	0	0,04524	-
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-41.034	4.973	0,04524	12,48		-60.564	6.212	0,04524	10,41		-76.954	8.618	0,04524	7,75
P	A	00788	-41.939	50.717	0,09048	2,28	00790	-42.659	62.885	0,09048	1,84	00800	-50.465	51.593	0,04524	1,23
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-70.650	5.983	0,04524	11,03		-94.077	2.907	0,04524	23,76		-4.619	12.801	0,04524	4,47
	P		-70.650	8.644	0,04524	7,63		-94.077	7.551	0,04524	9,15		0	0	0,04524	-
P	A	00803	-48.354	50.618	0,04524	1,25										
	P		0	0	0,04524	-										
S	A		-14.714	12.381	0,04524	4,73										
	P		0	0	0,04524	-										
Piano Terra				**Parete 1-2-3-4-5**									**Parete 5-4**			
P	A	00172	0	0	0,04524	-	00173	0	0	0,04524	-	00174	-58.550	1.093	0,04524	58,90
	P		-47.070	22.009	0,04524	2,86		-52.088	7.734	0,04524	8,21		-58.550	336	0,04524	NS
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-29.248	559	0,04524	NS
	P		-14.869	5.049	0,04524	11,60		-20.162	3.321	0,04524	17,85		-29.248	80	0,04524	NS
P	A	00175	-57.052	3.073	0,04524	20,89	00176	-73.754	1.514	0,04524	43,85	00177	0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		-73.754	1.555	0,04524	42,69		-73.449	8.534	0,04524	7,77
S	A		-32.298	3.050	0,04524	19,97		-42.879	3.033	0,04524	20,54		-58.780	3.315	0,04524	19,43
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-58.780	1.087	0,04524	59,25
P	A	00178	0	0	0,04524	-	00179	-24.389	15.054	0,04524	3,98	00180	0	0	0,04524	-
	P		-110.101	21.924	0,04524	3,25		0	0	0,04524	-		-8.175	2.304	0,04524	25,05
S	A		-90.012	5.243	0,04524	13,07		-116.315	4.164	0,04524	17,29		-71.996	6.517	0,04524	10,15
	P		-90.012	3.305	0,04524	20,74		-116.315	61	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	A	00181	-8.716	2.475	0,04524	23,34	00182	0	0	0,04524	-	00183	0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		-10.837	1.833	0,04524	31,67		-6.692	2.167	0,04524	26,54
S	A		-46.101	1.963	0,04524	31,96		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		-52.716	2.522	0,04524	25,22		-47.818	12.092	0,04524	5,21
P	A	00184	2.553	587	0,04524	95,88	00185	0	0	0,04524	-	00186	0	0	0,04524	-
	P		2.553	1.105	0,04524	50,93		34.590	9.748	0,04524	5,34		29.988	8.512	0,04524	6,18
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-8.242	22.963	0,04524	2,51		-23.635	37.514	0,04524	1,59		1.956	29.202	0,04524	1,93
P	A	00187	0	0	0,04524	-	00188	0	0	0,04524	-	00189	0	0	0,04524	-
	P		8.416	8.106	0,04524	6,85		13.879	5.967	0,04524	9,18		8.279	5.638	0,04524	9,85
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-28.992	23.474	0,04524	2,58		-30.659	20.775	0,04524	2,92		-27.599	15.365	0,04524	3,92
P	A	00190	0	0	0,04524	-	00191	0	0	0,04524	-	00397	0	0	0,04524	-
	P		11.158	4.128	0,04524	13,36		19.559	3.368	0,04524	16,04		-1.346	14.756	0,04524	3,85
S	A		0	0	0,04524	-		1.896	1.324	0,04524	42,57		0	0	0,04524	-
	P		-10.347	7.550	0,04524	7,68		1.896	1.235	0,04524	45,64		-2.716	5.131	0,04524	11,11
P	A	00398	0	0	0,04524	-	00399	0	0	0,04524	-	00400	0	0	0,04524	-
	P		-16.120	22.582	0,04524	2,60		-33.359	32.695	0,04524	1,87		-32.569	38.280	0,04524	1,59
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-4.743	7.158	0,04524	8,00		-2.304	6.689	0,04524	8,51		-6.934	7.852	0,04524	7,33
P	A	00401	0	0	0,04524	-	00402	0	0	0,04524	-	00602	0	0	0,04524	-
	P		-43.961	40.359	0,04524	1,55		-44.226	45.801	0,04524	1,36		-42.461	29.553	0,04524	2,11
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-7.834	10.056	0,04524	5,73		-8.028	9.031	0,04524	6,39		-12.017	5.504	0,04524	10,58
P	A	00603	0	0	0,04524	-	00604	18.600	3.185	0,04524	17,00	00605	0	0	0,04524	-
	P		-53.033	27.011	0,09048	4,33		18.600	5.974	0,04524	9,06		11.360	5.503	0,04524	10,02
S	A		-92.509	18.024	0,04524	3,82		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		-6.982	29.709	0,04524	1,94		-4.107	1.376	0,04524	41,54
P	A	00606	0	0	0,04524	-	00607	-6.570	799	0,04524	71,95	00608	9.442	950	0,04524	58,28
	P		-4.140	7.253	0,04524	7,88		0	0	0,04524	-		9.442	144	0,04524	NS
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-9.339	2.550	0,04524	22,69		-22.264	2.151	0,04524	27,70		-31.265	6.106	0,04524	9,95
P	A	00609	0	0	0,04524	-	00610	0	0	0,04524	-	00611	0	0	0,04524	-
	P		5.024	3.283	0,04524	17,04		-888	4.032	0,04524	14,07		-18.309	4.272	0,04524	13,82
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-14.182	1.171	0,04524	49,96
	P		-35.551	10.848	0,04524	5,65		-41.207	16.323	0,04524	3,80		-14.182	319	0,04524	NS
P	A	00612	-14.131	2.866	0,04524	20,41	00613	-12.349	2.138	0,04524	27,25	00614	0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-10.042	3.656	0,04524	15,85
S	A		-26.763	2.548	0,04524	23,61		-37.570	1.050	0,04524	58,67		0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-47.984	2.478	0,04524	25,42
P	A	00615	0	0	0,04524	-	00616	-40.733	994	0,04524	62,39	00617	-31.263	3.850	0,04524	15,78
	P		-32.855	19.758	0,04524	3,09		-40.733	506	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	A		0	0	0,04524	-		-23.017	3.361	0,04524	17,75		-36.293	5.203	0,04524	11,81
	P		-10.226	2.790	0,04524	20,78		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00618	-26.679	864	0,04524	69,63	00619	0	0	0,04524	-	00620	0	0	0,04524	-
	P		-26.679	2.224	0,04524	27,05		-10.411	3.465	0,04524	16,74		-45.477	10.708	0,04524	5,85
S	A		-50.282	5.625	0,04524	11,25		-65.687	4.939	0,04524	13,23		0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-16.322	1.076	0,04524	54,63
P	A	00621	-52.335	2.586	0,04524	24,58	00622	-53.824	2.665	0,04524	23,92	00623	0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		-53.824	19	0,04524	NS		-39.423	9.324	0,04524	6,63
S	A		-27.173	3.846	0,04524	15,66		-38.902	6.039	0,04524	10,23		-64.033	8.546	0,04524	7,62
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00778	44.319	14.357	0,04524	3,53	00789	0	0	0,04524	-	00794	0	0	0,04524	-
	P		44.319	19.024	0,04524	2,67		-25.543	61.749	0,09048	1,83		15.272	6.194	0,04524	8,81
S	A		0	0	0,04524	-		-104.361	30.651	0,04524	2,30		2.801	1.237	0,04524	45,47

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
	P		68.118	45.191	0,09048	2,23		0	0	0,04524	-		2.801	348	0,04524	NS
P	A	00799	0	0	0,04524	-										
	P		-42.713	42.694	0,04524	1,46										
S	A		0	0	0,04524	-										
	P		-12.377	11.306	0,04524	5,15										
Piano Terra				**Parete 6-7**									**Parete 7-6**			
P	A	00192	-227.953	7.038	0,04524	12,31	00193	-151.465	2.257	0,04524	33,96	00194	-132.171	3.592	0,04524	20,63
	P		0	0	0,04524	-		-151.465	868	0,04524	88,30		-132.171	91	0,04524	NS
S	A		-90.295	12.293	0,04524	5,58		-15.538	5.730	0,04524	10,24		-8.528	5.813	0,04524	9,93
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00195	-89.553	3.991	0,04524	17,16	00196	-98.265	5.088	0,04524	13,68	00197	-81.036	5.309	0,04524	12,69
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-11.442	10.007	0,04524	5,81		-23.863	15.577	0,04524	3,84		-32.511	19.295	0,04524	3,16
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00198	-92.353	7.597	0,04524	9,06	00199	41.014	6.800	0,04524	7,53	00200	-23	570	0,04524	99,34
	P		-92.353	689	0,04524	99,92		0	0	0,04524	-		-23	245	0,04524	NS
S	A		-38.295	26.683	0,04524	2,31		134.049	21.685	0,09048	4,26		69.376	13.794	0,04524	3,44
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00201	0	0	0,04524	-	00202	9.542	560	0,04524	98,85	00203	0	0	0,04524	-
	P		784	2.231	0,04524	25,33		9.542	1.221	0,04524	45,34		5.880	5.076	0,04524	11,00
S	A		91.526	7.004	0,04524	6,35		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		89.083	3.860	0,04524	11,61		15.026	13.531	0,04524	4,04
P	A	00204	0	0	0,04524	-	00205	0	0	0,04524	-	00206	-23.615	1.995	0,04524	29,95
	P		-4.053	3.761	0,04524	15,20		-22.923	3.291	0,04524	18,13		-23.615	3.725	0,04524	16,04
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		11.628	8.119	0,04524	6,78		-21.771	7.571	0,04524	7,86		-21.793	8.562	0,04524	6,95
P	A	00207	-27.851	577	0,04524	NS	00208	-20.322	2.718	0,04524	21,82	00209	-10.869	3.415	0,04524	17,00
	P		-27.851	3.752	0,04524	16,07		-20.322	2.161	0,04524	27,45		-10.869	2.218	0,04524	26,18
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		6.381	5.055	0,04524	11,03
	P		-24.294	6.463	0,04524	9,26		-6.437	2.923	0,04524	19,66		0	0	0,04524	-
P	A	00362	0	0	0,04524	-	00363	0	0	0,04524	-	00364	0	0	0,04524	-
	P		-48.103	21.023	0,04524	3,00		-48.487	29.967	0,04524	2,10		-44.149	30.546	0,04524	2,05
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-8.827	6.466	0,04524	8,94		46	5.819	0,04524	9,73		-26.750	8.402	0,04524	7,16
P	A	00365	0	0	0,04524	-	00624	0	0	0,04524	-	00625	-18.861	3.127	0,04524	18,91
	P		-48.124	45.075	0,04524	1,40		-106.581	10.731	0,04524	6,59		-18.861	5.763	0,04524	10,26
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		46.883	26.184	0,09048	3,96
	P		-1.790	9.270	0,04524	6,13		-61.818	2.609	0,04524	24,84		0	0	0,04524	-
P	A	00626	29.339	5.227	0,04524	10,09	00627	0	0	0,04524	-	00628	0	0	0,04524	-
	P		29.339	3.247	0,04524	16,24		-26.724	6.180	0,04524	9,74		-42.532	7.488	0,04524	8,31
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		76.944	8.120	0,04524	5,72		429	857	0,04524	66,00		-20.059	1.687	0,04524	35,14
P	A	00629	-58.323	3.068	0,04524	20,97	00630	-52.151	3.412	0,04524	18,62	00631	-31.951	2.364	0,04524	25,74
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-25.137	4.303	0,04524	13,93		-23.530	5.584	0,04524	10,70		-22.938	5.347	0,04524	11,16
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00632	-2.270	1.698	0,04524	33,52	00633	-85.311	1.832	0,04524	37,07	00634	-97.627	4.242	0,04524	16,39
	P		-2.270	878	0,04524	64,83		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		20.281	4.708	0,04524	11,46		-38.087	3.061	0,04524	20,15		-16.624	10.023	0,04524	5,87
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00635	-66.720	3.755	0,04524	17,43	00636	-25.465	2.712	0,04524	22,12	00781	-54.235	9.830	0,04524	6,49
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-54.235	30.649	0,04524	2,08
S	A		-21.773	13.094	0,04524	4,54		-16.776	15.107	0,04524	3,90		142.908	39.477	0,09048	2,31
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00782	170.810	16.845	0,04524	2,02	00795	0	0	0,04524	-	00802	0	0	0,04524	-
	P		72.900	7.622	0,04524	6,16		-11.117	14.727	0,04524	3,94		-201.678	31.824	0,04524	2,62
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		193.027	16.909	0,04524	1,83		2.665	2.412	0,04524	23,33		-123.379	6.038	0,04524	12,08
Piano Terra				**Parete 1-8**									**Parete 1-8**			
P	A	00226	0	0	0,04524	-	00227	0	0	0,04524	-	00228	0	0	0,04524	-
	P		-57.135	14.364	0,04524	4,47		-54.027	11.755	0,04524	5,43		-57.121	9.013	0,04524	7,12
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-3.616	1.489	0,04524	38,35		2.700	1.717	0,04524	32,77		-1.746	1.242	0,04524	45,77
P	A	00229	0	0	0,04524	-	00230	0	0	0,04524	-	00231	0	0	0,04524	-
	P		-63.214	7.022	0,04524	9,26		-52.892	5.003	0,04524	12,72		-58.076	4.667	0,04524	13,78
S	A		-43	302	0,04524	NS		10.843	1.257	0,04524	43,90		69.430	3.875	0,04524	12,23
	P		-43	215	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00232	0	0	0,10179	-	00233	0	0	0,10179	-	00234	11.992	297	0,04524	NS
	P		14.820	8.163	0,04524	6,71		26.040	1.534	0,09048	69,44		11.992	242	0,04524	NS
S	A		58.257	6.950	0,12221	20,08		284.172	6.977	0,12221	15,76		125.053	3.815	0,04524	10,49
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,09048	-		0	0	0,04524	-
P	A	00235	-13.998	278	0,04524	NS	00236	-22.470	21	0,04524	NS	00237	0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		-22.470	111	0,04524	NS		-19.902	219	0,04524	NS
S	A		93.505	1.209	0,04524	36,57		83.735	426	0,04524	NS		63.465	34	0,04524	NS
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		63.465	66	0,04524	NS
P	A	00238	0	0	0,04524	-	00239	-20.980	216	0,04524	NS	00240	0	0	0,04524	-
	P		-21.531	34	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-21.560	216	0,04524	NS
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		52.882	279	0,04524	NS		50.699	398	0,04524	NS		43.462	534	0,04524	95,23

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	
P	A	00241	0	0	0,04524	-	00242	-21.093	801	0,04524	74,18	00243	0	0	0,04524	-
	P		-22.240	274	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-20.878	808	0,04524	73,50
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		30.863	1.187	0,04524	44,25		30.491	2.810	0,04524	18,71		31.072	4.612	0,04524	11,38
P	A	00244	0	0	0,04524	-	00245	6.080	999	0,04524	56,00	00246	36.226	1.811	0,04524	28,61
	P		-8.106	1.487	0,04524	38,80		6.080	137	0,09048	NS		36.226	5.198	0,04524	9,97
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		34.677	9.263	0,04524	5,62		125.133	15.484	0,09048	6,04		12.455	22.098	0,04524	2,49
P	A	00247	0	0	0,04524	-	00248	0	0	0,04524	-	00249	0	0	0,04524	-
	P		-21.486	6.802	0,04524	8,74		-33.786	6.019	0,04524	10,15		-28.335	7.170	0,04524	8,42
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		33.389	20.371	0,04524	2,56		-13.513	17.268	0,04524	3,38		-20.075	18.011	0,04524	3,29
P	A	00250	-31.467	275	0,04524	NS	00251	-23.518	1.081	0,04524	55,26	00252	0	0	0,04524	-
	P		-31.467	3.588	0,04524	16,94		-23.518	2.975	0,04524	20,08		-17.642	4.394	0,04524	13,42
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-16.170	12.364	0,04524	4,75		-7.520	7.236	0,04524	7,96		5.997	4.405	0,04524	12,67
P	A	00382	0	0	0,04524	-	00383	0	0	0,04524	-	00384	0	0	0,04524	-
	P		-10.049	8.832	0,04524	6,56		-29.943	14.742	0,04524	4,11		-26.206	17.081	0,04524	3,52
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-2.906	3.084	0,04524	18,48		-5.741	5.318	0,04524	10,79		-3.853	3.834	0,04524	14,90
P	A	00385	0	0	0,04524	-	00386	0	0	0,04524	-	00387	0	0	0,04524	-
	P		-48.923	20.605	0,04524	3,06		-57.140	17.650	0,04524	3,64		-49.451	16.210	0,04524	3,90
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-8.318	4.346	0,04524	13,28		-9.376	4.925	0,04524	11,75		-4.613	3.801	0,04524	15,06
P	A	00388	0	0	0,04524	-	00389	0	0	0,04524	-	00390	0	0	0,04524	-
	P		-58.253	18.680	0,04524	3,44		-59.062	16.706	0,04524	3,86		-49.435	16.458	0,04524	3,84
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-8.028	3.837	0,04524	15,03		-11.006	4.154	0,04524	13,98		-6.339	3.633	0,04524	15,82
P	A	00391	0	0	0,04524	-	00392	0	0	0,04524	-	00393	0	0	0,04524	-
	P		-55.947	19.452	0,04524	3,29		-55.602	18.122	0,04524	3,53		-47.327	17.842	0,04524	3,52
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-9.249	3.995	0,04524	14,48		-12.906	4.113	0,04524	14,18		-4.568	3.814	0,04524	15,00
P	A	00394	0	0	0,04524	-	00646	0	0	0,04524	-	00647	228.421	125	0,10179	NS
	P		-52.301	21.875	0,04524	2,91		-59.224	17.477	0,04524	3,69		228.421	3.250	0,09048	24,60
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		204.045	11.038	0,12221	10,91
	P		-9.383	5.480	0,04524	10,56		-375	3.509	0,04524	16,15		0	0	0,09048	-
P	A	00648	145.599	2.466	0,09048	36,83	00649	0	0	0,04524	-	00650	-23.271	630	0,04524	94,77
	P		145.599	1.141	0,09048	79,60		-4.435	3.502	0,04524	16,34		-23.271	2.989	0,04524	19,98
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-1.238	1.221	0,04524	46,51
	P		85.125	18.199	0,09048	5,43		-7.148	1.371	0,04524	41,99		-1.238	499	0,04524	NS
P	A	00651	-23.468	2.674	0,04524	22,34	00652	-24.566	1.023	0,04524	58,53	00653	0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-19.319	1.760	0,04524	33,63
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-13.238	1.089	0,04524	53,61		-13.282	4.583	0,04524	12,74		-124	8.507	0,04524	6,66
P	A	00654	0	0	0,04524	-	00655	-33.679	2.273	0,04524	26,87	00656	-27.145	3.237	0,04524	18,60
	P		-7.446	1.754	0,04524	32,84		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		0	0	0,04524	-		-8.683	2.121	0,04524	27,24		-9.612	1.746	0,04524	33,16
	P		17.058	12.210	0,04524	4,45		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00657	-20.985	1.105	0,04524	53,76	00658	0	0	0,04524	-	00659	0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		-17.621	1.251	0,04524	47,13		-50.221	7.871	0,04524	8,04
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-2.046	1.274	0,04524	44,66		12.645	4.198	0,04524	13,09		-8.476	1.165	0,04524	49,57
P	A	00660	-42.171	2.843	0,04524	21,88	00661	-31.543	2.424	0,04524	25,08	00662	-22.596	367	0,04524	NS
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-22.596	185	0,04524	NS
S	A		-8.595	2.130	0,04524	27,12		-4.705	1.745	0,04524	32,80		0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		6.027	526	0,04524	NS
P	A	00663	0	0	0,04524	-	00664	0	0	0,04524	-	00665	-38.050	1.937	0,04524	31,83
	P		-23.598	392	0,04524	NS		-50.507	2.591	0,04524	24,44		0	0	0,04524	-
S	A		0	0	0,04524	-		-9.162	777	0,04524	74,43		-3.926	1.418	0,04524	40,30
	P		21.743	1.974	0,04524	27,22		-9.162	29	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	A	00666	-28.822	891	0,04524	67,84	00667	0	0	0,04524	-	00668	0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		-24.075	526	0,04524	NS		-54.740	9.645	0,04524	6,62
S	A		5.789	846	0,04524	66,02		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		21.623	375	0,04524	NS		-6.962	1.651	0,04524	34,85
P	A	00669	0	0	0,04524	-	00670	-33.027	405	0,04524	NS	00671	0	0	0,04524	-
	P		-42.818	2.201	0,04524	28,30		-33.027	930	0,04524	65,59		-26.959	865	0,04524	69,59
S	A		-4.560	242	0,04524	NS		4.480	299	0,04524	NS		18.644	108	0,04524	NS
	P		-4.560	179	0,04524	NS		4.480	21	0,04524	NS		18.644	141	0,04524	NS
P	A	00672	0	0	0,04524	-	00673	0	0	0,04524	-	00674	0	0	0,04524	-
	P		-24.329	315	0,04524	NS		-47.383	7.076	0,04524	8,89		-36.884	3.411	0,04524	18,03
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		38.064	311	0,04524	NS		-6.872	1.189	0,04524	48,39		1.659	859	0,04524	65,66
P	A	00675	0	0	0,04524	-	00676	0	0	0,04524	-	00677	0	0	0,04524	-
	P		-29.438	2.031	0,04524	29,80		-24.713	919	0,04524	65,18		-49.848	12.932	0,04524	4,89
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		15.431	534	0,04524	NS		36.674	284	0,04524	NS		-5.077	2.532	0,04524	22,63
P	A	00678	0	0	0,04524	-	00679	0	0	0,04524	-	00680	0	0	0,04524	-
	P		-41.965	6.974	0,04524	8,92		-32.969	4.160	0,04524	14,66		-24.884	2.128	0,04524	28,16
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		28.446	328	0,04524	NS
	P		-2.306	1.712	0,04524	33,25		8.674	1.002	0,04524	55,36		28.446	230	0,04524	NS
P	A	00681	0	0	0,04524	-	00682	0	0	0,04524	-	00683	0	0	0,04524	-
	P		-23.249	581	0,04524	NS		-48.341	11.208	0,04524	5,62		-40.110	7.043	0,04524	8,79
S	A		58.002	446	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
	P		0	0	0,04524	-		-6.182	2.447	0,04524	23,47		2.043	1.476	0,04524	38,18
P	A	00684	0	0	0,04524	-	00685	0	0	0,04524	-	00686	0	0	0,04524	-
	P		-32.315	4.093	0,04524	14,88		-17.834	1.820	0,04524	32,41		-49.515	15.616	0,04524	4,05
S	A		16.892	727	0,04524	74,80		50.047	1.784	0,04524	28,02		0	0	0,04524	-
	P		16.892	99	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-7.739	3.381	0,04524	17,05
P	A	00687	0	0	0,04524	-	00688	0	0	0,04524	-	00689	0	0	0,04524	-
	P		-49.697	10.171	0,04524	6,21		-45.758	6.520	0,04524	9,61		-39.708	3.763	0,04524	16,45
S	A		0	0	0,04524	-		4.585	406	0,04524	NS		26.185	2.167	0,04524	24,53
	P		-1.529	1.988	0,04524	28,58		4.585	440	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	A	00690	0	0	0,10179	-	00775	533.869	20.656	0,10179	2,57	00776	333.766	3.357	0,09048	19,68
	P		11.706	1.538	0,04524	35,90		0	0	0,09048	-		333.766	19.237	0,09048	3,43
S	A		81.166	5.218	0,12221	26,17		387.782	33.417	0,12221	2,88		0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,09048	-		197.610	32.592	0,09048	2,57
P	A	00792	-14.749	8.543	0,04524	6,86	00798	0	0	0,04524	-					
	P		0	0	0,04524	-		-67.407	22.159	0,04524	2,96					
S	A		5.277	4.206	0,04524	13,30		0	0	0,04524	-					
	P		0	0	0,04524	-		-1.511	4.630	0,04524	12,27					
Piano Terra				**Parete 5-6**									**Parete 5-6**			
P	A	00210	0	0	0,04524	-	00211	-109.259	1.059	0,04524	67,12	00212	-97.834	376	0,04524	NS
	P		-105.715	7.219	0,04524	9,78		-109.259	3.963	0,04524	17,94		-97.834	3.935	0,04524	17,68
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-78.950	5.456	0,04524	12,29		-55.025	3.159	0,04524	20,23		-13.572	4.566	0,04524	12,79
P	A	00213	-110.712	2.278	0,04524	31,29	00214	-79.443	206	0,04524	NS	00215	-56.483	34	0,04524	NS
	P		-110.712	3.842	0,04524	18,55		-79.443	4.206	0,04524	15,96		-56.483	5.486	0,04524	11,69
S	A		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		-5.808	7.015	0,04524	8,18		-19.862	8.322	0,04524	7,12		-33.572	12.254	0,04524	4,98
P	A	00216	9.467	4.260	0,04524	13,00	00217	27.055	2.046	0,10179	58,48	00218	4.029	1.607	0,04524	34,90
	P		9.467	8.912	0,04524	6,21		27.055	349	0,09048	NS		4.029	2.430	0,04524	23,08
S	A		0	0	0,04524	-		238.777	2.124	0,09048	36,99		85.258	23.394	0,04524	1,94
	P		-12.799	19.842	0,04524	2,94		238.777	1.801	0,09048	43,63		0	0	0,04524	-
P	A	00219	61.048	14.245	0,04524	3,41	00220	49.129	11.079	0,04524	4,52	00221	20.872	10.590	0,04524	5,09
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		11.339	39.159	0,04524	1,41		-3.296	31.065	0,04524	1,84		-28.470	25.853	0,04524	2,34
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00222	35.921	7.929	0,04524	6,54	00223	4.924	6.884	0,04524	8,13	00224	23.231	5.263	0,04524	10,17
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-15.633	24.127	0,04524	2,43		-12.880	17.852	0,04524	3,27		-24.802	11.127	0,04524	5,38
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00225	14.645	4.293	0,04524	12,74	00395	10.706	6.771	0,04524	8,15	00396	22.079	19.676	0,04524	2,73
	P		14.645	82	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-5.503	5.494	0,04524	10,44		1.135	2.258	0,04524	25,01		-564	6.537	0,04524	8,67
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00637	34.299	7.575	0,04524	6,87	00638	207.984	5.678	0,10179	16,90	00639	61.489	6.279	0,09048	16,22
	P		0	0	0,04524	-		142.282	140	0,09048	NS		61.489	1.997	0,04524	24,36
S	A		-77.221	1.694	0,04524	39,46		0	0	0,09048	-		48.566	27.537	0,09048	3,76
	P		0	0	0,04524	-		109.150	9.689	0,09048	9,87		0	0	0,04524	-
P	A	00640	9.969	2.687	0,04524	20,58	00641	-3.470	1.183	0,04524	48,25	00642	0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		-3.470	326	0,04524	NS		-38.934	1.043	0,04524	59,23
S	A		-7.123	1.621	0,04524	35,51		-19.386	1.220	0,04524	48,52		-16.669	1.492	0,04524	39,43
	P		0	0	0,04524	-		-19.386	195	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	A	00643	-46.929	946	0,04524	66,43	00644	-20.507	2.625	0,04524	22,61	00645	12.837	4.183	0,04524	13,13
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-17.204	4.590	0,04524	12,83		-31.409	7.472	0,04524	8,13		-1.286	9.236	0,04524	6,15
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00779	147.835	34.127	0,09048	2,65	00780	428.832	23.196	0,10179	2,88	00793	0	0	0,04524	-
	P		147.835	11.598	0,04524	3,21		428.832	10.645	0,09048	5,04		25.322	5.155	0,04524	10,33
S	A		130.132	62.118	0,09048	1,49		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		250.756	32.886	0,09048	2,34		5.959	2.444	0,04524	22,84
P	A	00801	46.819	19.951	0,04524	2,53										
	P		0	0	0,04524	-										
S	A		-145.195	5.889	0,04524	12,87										
	P		0	0	0,04524	-										
Piano Terra				**Parete 7-13**									**Parete 7-13**			
P	A	00253	-16.059	14.976	0,04524	3,92	00254	-21.703	10.964	0,04524	5,43	00255	-23.639	8.141	0,04524	7,34
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		2.372	2.115	0,04524	26,62		899	2.468	0,04524	22,89		1.699	1.228	0,04524	45,92
	P		2.372	139	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00256	-24.285	5.188	0,04524	11,53	00257	-18.247	3.507	0,04524	16,83	00258	-11.866	2.982	0,04524	19,52
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-11.866	267	0,04524	NS
S	A		6.479	1.120	0,04524	49,79		4.379	282	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		4.379	169	0,04524	NS		29.122	1.344	0,04524	39,25
P	A	00259	25.009	4.339	0,04524	12,28	00260	15.713	1.285	0,04524	42,44	00261	0	0	0,04524	-
	P		25.009	2.241	0,04524	23,79		15.713	1.254	0,04524	43,49		-2.538	618	0,04524	92,16
S	A		0	0	0,04524	-		175.137	265	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	P		28.427	3.557	0,04524	14,86		175.137	4.918	0,04524	6,79		73.302	610	0,04524	76,87
P	A	00262	-17.554	308	0,04524	NS	00263	-15.663	447	0,04524	NS	00264	-16.625	96	0,04524	NS
	P		-17.554	108	0,04524	NS		-15.663	68	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	A		62.343	787	0,04524	61,43		42.384	1.309	0,04524	38,96		28.870	1.862	0,04524	28,35
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²/cm]	
P	A	00265	0	0	0,04524	-	00266	-14.748	672	0,04524	87,17	00267	-17.147	199	0,04524	NS
	P		-18.442	201	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-17.147	394	0,04524	NS
S	A		28.442	2.537	0,04524	20,83		16.963	3.070	0,04524	17,71		5.524	5.102	0,04524	10,95
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00268	-14.083	627	0,04524	93,28	00269	6.498	1.219	0,04524	45,74	00270	43.182	8.696	0,04524	5,85
	P		0	0	0,04524	-		6.498	1.268	0,04524	43,97		43.182	6.894	0,04524	7,38
S	A		18.502	7.276	0,04524	7,44		54.344	11.578	0,04524	4,27		9.226	14.943	0,04524	3,71
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00271	-11.638	6.600	0,04524	8,81	00272	-9.467	7.747	0,04524	7,47	00273	-707	8.075	0,04524	7,02
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-707	1.521	0,04524	37,29
S	A		12.159	13.898	0,04524	3,96		-22.054	13.553	0,04524	4,39		-16.359	13.165	0,04524	4,47
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00274	-8.198	6.830	0,04524	8,45	00275	-3.635	6.204	0,04524	9,20	00276	3.441	6.209	0,04524	9,05
	P		-8.198	252	0,04524	NS		-3.635	1.061	0,04524	53,82		3.441	2.945	0,04524	19,07
S	A		-7.341	11.050	0,04524	5,21		-14.838	6.681	0,04524	8,77		16.209	2.587	0,04524	21,06
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		16.209	1.020	0,04524	53,40
P	A	00366	-9.187	6.471	0,04524	8,94	00367	-31.698	15.474	0,04524	3,93	00368	-46.025	13.296	0,04524	4,72
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		4.375	1.888	0,04524	29,68		-8.014	3.192	0,04524	18,07		-4.590	3.674	0,04524	15,58
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00369	-52.616	16.023	0,04524	3,97	00370	-62.634	21.314	0,04524	3,05	00371	-38.797	17.337	0,04524	3,56
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-6.332	4.502	0,04524	12,76		-8.613	4.423	0,04524	13,06		-3.355	4.093	0,04524	13,94
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00372	-48.683	19.369	0,04524	3,26	00373	-44.535	23.274	0,04524	2,69	00374	-25.632	19.078	0,04524	3,15
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-6.886	4.624	0,04524	12,44		-7.251	4.775	0,04524	12,06		-5.070	4.151	0,04524	13,80
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00375	-28.926	22.322	0,04524	2,71	00691	-22.926	17.885	0,04524	3,34	00692	116.734	3.423	0,09048	27,64
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		116.734	4.998	0,09048	18,93
S	A		1.917	5.675	0,04524	9,93		1.623	3.914	0,04524	14,41		0	0	0,09048	-
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		142.538	5.715	0,09048	15,96
P	A	00693	48.370	3.002	0,04524	16,72	00694	5.001	2.378	0,04524	23,53	00695	-22.326	2.305	0,04524	25,85
	P		48.370	2.965	0,04524	16,93		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		36.463	12.235	0,04524	4,23		-599	951	0,04524	59,62		9.755	396	0,04524	NS
	P		0	0	0,04524	-		-599	307	0,04524	NS		9.755	1.234	0,04524	44,84
P	A	00696	0	0	0,04524	-	00697	-12.518	493	0,04524	NS	00698	-7.057	1.970	0,04524	29,22
	P		-20.530	1.374	0,04524	43,19		-12.518	529	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	A		-9.394	566	0,04524	NS		-13.317	3.308	0,04524	17,65		-6.925	5.990	0,04524	9,61
	P		-9.394	866	0,04524	66,82		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00699	-3.713	1.812	0,04524	31,52	00700	-47.989	1.479	0,04524	42,58	00701	0	0	0,04524	-
	P		-3.713	385	0,04524	NS		-47.989	355	0,04524	NS		-34.881	1.520	0,04524	40,29
S	A		-2.574	8.201	0,04524	6,95		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	P		0	0	0,04524	-		-5.883	1.436	0,04524	39,97		-7.188	1.016	0,04524	56,67
P	A	00702	-25.839	1.068	0,04524	56,22	00703	-17.724	1.424	0,04524	41,41	00704	-56.716	9.921	0,04524	6,46
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-3.486	1.437	0,04524	39,72		7.204	3.486	0,04524	15,97		-6.547	2.309	0,04524	24,90
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00705	-41.912	2.147	0,04524	28,96	00706	-31.013	1.345	0,04524	45,15	00707	-23.167	1.435	0,04524	41,60
	P		-41.912	584	0,04524	NS		-31.013	355	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	A		-6.007	588	0,04524	97,65		-3.838	834	0,04524	68,50		4.440	1.665	0,04524	33,65
	P		-6.007	191	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00708	-20.540	566	0,04524	NS	00709	-41.559	7.611	0,04524	8,16	00710	-33.150	3.560	0,04524	17,14
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		17.328	2.429	0,04524	22,36		-6.376	1.887	0,04524	30,45		-1.168	1.830	0,04524	31,02
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00711	-25.628	2.107	0,04524	28,49	00712	-21.261	991	0,04524	59,98	00713	-40.994	14.704	0,04524	4,22
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		5.520	1.744	0,04524	32,05		18.946	1.735	0,04524	31,19		-4.087	3.593	0,04524	15,91
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00714	-33.413	7.396	0,04524	8,25	00715	-27.361	3.953	0,04524	15,24	00716	-25.294	1.782	0,04524	33,66
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		-1.374	2.771	0,04524	20,50		5.414	2.146	0,04524	26,05		18.356	1.530	0,04524	35,42
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00717	-17.843	589	0,04524	NS	00718	-28.812	12.113	0,04524	4,99	00719	-26.589	7.099	0,04524	8,47
	P		-17.843	59	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	A		39.111	1.099	0,04524	46,80		-47	3.101	0,04524	18,26		2.798	2.145	0,04524	26,22
	P		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	A	00720	-35.340	3.264	0,04524	18,78	00721	-1.086	2.198	0,04524	25,83	00783	120.299	24.681	0,04524	1,65
	P		0	0	0,04524	-		-1.086	778	0,04524	72,96		120.299	18.758	0,04524	2,17
S	A		16.575	997	0,04524	54,59		50.325	302	0,04524	NS		101.425	23.664	0,04524	1,82
	P		16.575	79	0,04524	NS		50.325	1.269	0,04524	39,36		0	0	0,04524	-
P	A	00784	305.749	3.470	0,09048	20,10	00796	6.836	11	0,04524	NS	00797	-17.123	20.542	0,04524	2,87
	P		305.749	23.916	0,09048	2,92		6.836	9.801	0,04524	5,68		0	0	0,04524	-
S	A		0	0	0,09048	-		0	0	0,04524	-		4.942	3.748	0,04524	14,93
	P		320.166	18.750	0,09048	3,62		14.472	4.452	0,04524	12,29		4.942	1.066	0,04524	52,50

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Pos Posizione [A] = anteriore - [P] = posteriore.
A_s Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.

PARETI - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Nodo	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctgθ
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Piano Terra		**Parete 1-2-3-4-5**					**Parete 2-1**		
00314	34.693	2,64	0	0	3.118	0	0	0	0,00
00315	38.016	2,52	0	0	29.731	0	0	0	0,00
00316	31.465	3,01	0	0	23.403	0	0	0	0,00
00317	44.392	2,15	0	0	29.162	0	0	0	0,00
00318	37.296	2,55	0	0	26.167	0	0	0	0,00
00319	67.750	1,35	0	0	1.903	0	0	0	0,00
00320	85.837	1,06	0	0	-10.015	0	0	0	0,00
00321	110.658	2,32	985.267	256.948	-64.642	0	0	0	2,50
00322	35.196	2,59	0	0	-21.416	0	0	0	0,00
00323	31.105	2,93	0	0	-18.143	0	0	0	0,00
00324	32.002	2,85	0	0	-3.785	0	0	0	0,00
00325	40.953	2,32	0	0	25.249	0	0	0	0,00
00326	129.730	2,38	1.004.740	308.586	131.280	0	0	0	2,50
00327	83.253	1,24	0	0	82.712	0	0	0	0,00
00328	40.806	2,35	0	0	31.465	0	0	0	0,00
00329	52.082	1,86	0	0	39.002	0	0	0	0,00
00330	54.340	1,78	0	0	35.633	0	0	0	0,00
00331	61.325	1,56	0	0	30.533	0	0	0	0,00
00332	63.334	1,50	0	0	26.813	0	0	0	0,00
00333	63.598	1,51	0	0	31.419	0	0	0	0,00
00376	35.283	2,68	0	0	22.901	0	0	0	0,00
00377	29.299	3,20	0	0	16.521	0	0	0	0,00
00378	40.371	2,35	0	0	25.147	0	0	0	0,00
00379	37.092	2,56	0	0	24.011	0	0	0	0,00
00380	43.392	2,19	0	0	24.863	0	0	0	0,00
00381	39.586	2,41	0	0	27.798	0	0	0	0,00
00753	31.713	2,93	0	0	11.249	0	0	0	0,00
00754	53.834	1,69	0	0	-46.362	0	0	0	0,00
00755	97.187	3,18	1.001.524	308.586	113.220	0	0	0	0,00
00756	53.909	1,76	0	0	24.364	0	0	0	0,00
00757	49.918	1,91	0	0	26.983	0	0	0	0,00
00758	50.781	1,88	0	0	27.018	0	0	0	0,00
00759	52.771	1,82	0	0	33.046	0	0	0	0,00
00760	65.264	1,49	0	0	40.857	0	0	0	0,00
00761	78.831	1,26	0	0	55.429	0	0	0	0,00
00762	51.426	1,83	0	0	20.269	0	0	0	0,00
00763	49.880	1,92	0	0	30.361	0	0	0	0,00
00764	52.614	1,85	0	0	41.406	0	0	0	0,00
00765	46.223	2,10	0	0	39.228	0	0	0	0,00
00766	48.154	1,95	0	0	17.111	0	0	0	0,00
00767	42.372	2,24	0	0	23.499	0	0	0	0,00
00768	42.798	2,26	0	0	36.616	0	0	0	0,00
00769	43.152	2,28	0	0	46.999	0	0	0	0,00
00770	35.156	2,67	0	0	17.009	0	0	0	0,00
00771	40.261	2,32	0	0	14.604	0	0	0	0,00
00772	39.791	2,39	0	0	26.552	0	0	0	0,00
00773	38.075	2,58	0	0	45.683	0	0	0	0,00
00774	41.380	2,39	0	0	51.415	0	0	0	0,00
00777	115.249	1,00	0	0	-124.554	0	0	0	2,50
00785	168.936	1,00	0	0	185.595	0	0	0	2,50
00791	26.472	3,45	0	0	-17.494	0	0	0	0,00
00806	52.750	1,77	0	0	14.005	0	0	0	0,00
Piano Terra		**Parete 1-2-3-4-5**					**Parete 2-3**		
00296	48.388	1,95	0	0	19.670	0	0	0	0,00
00297	46.541	2,04	0	0	25.571	0	0	0	0,00
00298	44.853	2,15	0	0	34.339	0	0	0	0,00
00299	44.786	2,17	0	0	39.687	0	0	0	0,00
00300	44.582	2,20	0	0	46.254	0	0	0	0,00
00301	43.206	2,29	0	0	50.452	0	0	0	0,00
00302	55.715	1,83	0	0	72.408	0	0	0	0,00
00303	137.927	2,24	996.587	308.586	66.906	0	0	0	2,50
00304	47.837	2,00	0	0	28.134	0	0	0	0,00
00305	46.838	2,06	0	0	35.160	0	0	0	0,00
00306	133.074	2,32	1.003.047	308.586	123.944	0	0	0	2,50
00307	41.907	2,58	0	0	113.998	0	0	0	0,00
00308	28.417	3,42	0	0	39.032	0	0	0	0,00
00309	38.839	2,49	0	0	35.571	0	0	0	0,00
00310	46.123	2,08	0	0	31.843	0	0	0	0,00
00311	57.668	1,64	0	0	23.766	0	0	0	0,00
00312	58.729	1,61	0	0	21.267	0	0	0	0,00
00313	69.173	1,33	0	0	6.268	0	0	0	0,00
00408	33.070	2,79	0	0	7.556	0	0	0	0,00
00409	36.811	2,53	0	0	12.515	0	0	0	0,00
00410	37.532	2,46	0	0	8.168	0	0	0	0,00
00411	29.623	3,13	0	0	10.124	0	0	0	0,00
00740	41.594	2,25	0	0	15.508	0	0	0	0,00
00741	97.260	3,17	992.995	308.586	51.541	0	0	0	0,00
00742	80.004	1,36	0	0	117.164	0	0	0	0,00
00743	47.471	1,95	0	0	9.808	0	0	0	0,00

Nodo	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctg⊙
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
00744	47.538	1,97	0	0	15.532	0	0	0	0,00
00745	41.587	2,28	0	0	25.250	0	0	0	0,00
00746	35.881	2,69	0	0	34.809	0	0	0	0,00
00747	41.348	2,42	0	0	57.755	0	0	0	0,00
00748	55.067	1,83	0	0	64.169	0	0	0	0,00
00749	43.968	2,15	0	0	21.764	0	0	0	0,00
00750	42.823	2,25	0	0	32.874	0	0	0	0,00
00751	47.866	2,05	0	0	44.583	0	0	0	0,00
00752	66.122	1,50	0	0	54.419	0	0	0	0,00
00786	156.738	1,00	0	0	165.144	0	0	0	2,50
00787	169.950	1,00	0	0	20.315	0	0	0	2,50
00804	39.968	2,31	0	0	6.438	0	0	0	0,00
00805	53.957	1,73	0	0	14.463	0	0	0	0,00
Piano Terra		**Parete 1-2-3-4-5**					**Parete 3-4**		
00277	37.192	2,55	0	0	24.371	0	0	0	0,00
00278	39.338	2,45	0	0	34.340	0	0	0	0,00
00279	37.140	2,60	0	0	36.128	0	0	0	0,00
00280	30.132	3,21	0	0	37.248	0	0	0	0,00
00281	30.508	3,21	0	0	45.340	0	0	0	0,00
00282	24.306	3,92	0	0	27.444	0	0	0	0,00
00283	78.202	1,34	0	0	89.252	0	0	0	0,00
00284	146.988	2,10	1.002.497	308.586	101.155	0	0	0	2,50
00285	47.729	2,03	0	0	36.339	0	0	0	0,00
00286	40.220	2,46	0	0	52.172	0	0	0	0,00
00287	50.288	1,92	0	0	35.989	0	0	0	0,00
00288	154.548	2,00	1.009.350	308.586	178.327	0	0	0	2,50
00289	64.819	1,65	0	0	106.200	0	0	0	0,00
00290	26.103	3,60	0	0	18.393	0	0	0	0,00
00291	34.238	2,86	0	0	45.558	0	0	0	0,00
00292	36.828	2,65	0	0	41.829	0	0	0	0,00
00293	43.017	2,23	0	0	32.754	0	0	0	0,00
00294	43.800	2,18	0	0	28.024	0	0	0	0,00
00295	43.160	2,18	0	0	18.036	0	0	0	0,00
00403	20.799	4,43	0	0	5.953	0	0	0	0,00
00404	22.428	4,11	0	0	6.299	0	0	0	0,00
00405	21.319	4,36	0	0	11.606	0	0	0	0,00
00406	20.695	4,60	0	0	26.570	0	0	0	0,00
00407	22.228	4,28	0	0	25.665	0	0	0	0,00
00722	31.793	2,97	0	0	21.058	0	0	0	0,00
00723	96.377	3,20	1.000.361	308.586	90.093	0	0	0	0,00
00724	89.891	1,26	0	0	144.839	0	0	0	0,00
00725	34.131	2,75	0	0	18.166	0	0	0	0,00
00726	31.432	2,98	0	0	15.843	0	0	0	0,00
00727	31.175	3,07	0	0	30.639	0	0	0	0,00
00728	29.241	3,37	0	0	48.325	0	0	0	0,00
00729	48.052	2,11	0	0	68.272	0	0	0	0,00
00730	73.561	1,42	0	0	89.271	0	0	0	0,00
00731	29.468	3,22	0	0	24.416	0	0	0	0,00
00732	31.858	3,04	0	0	37.316	0	0	0	0,00
00733	36.812	2,70	0	0	53.293	0	0	0	0,00
00734	40.249	2,54	0	0	74.125	0	0	0	0,00
00735	27.703	3,42	0	0	24.370	0	0	0	0,00
00736	27.756	3,44	0	0	27.647	0	0	0	0,00
00737	34.199	2,84	0	0	40.467	0	0	0	0,00
00738	53.370	1,87	0	0	58.376	0	0	0	0,00
00739	73.826	1,39	0	0	77.786	0	0	0	0,00
00788	172.683	1,00	0	0	215.452	0	0	0	2,50
00790	181.777	1,70	989.560	308.586	35.817	0	0	0	2,50
00800	33.574	2,82	0	0	23.713	0	0	0	0,00
00803	32.685	2,86	0	0	14.714	0	0	0	0,00
Piano Terra		**Parete 1-2-3-4-5**					**Parete 5-4**		
00172	44.936	2,08	0	0	14.869	0	0	0	0,00
00173	44.552	2,10	0	0	17.072	0	0	0	0,00
00174	42.010	2,27	0	0	27.080	0	0	0	0,00
00175	39.347	2,45	0	0	33.333	0	0	0	0,00
00176	39.471	2,47	0	0	42.715	0	0	0	0,00
00177	35.643	2,79	0	0	53.796	0	0	0	0,00
00178	51.432	2,03	0	0	87.073	0	0	0	0,00
00179	181.387	1,70	1.000.592	308.586	96.535	0	0	0	2,50
00180	51.647	1,98	0	0	73.624	0	0	0	0,00
00181	33.340	2,96	0	0	49.358	0	0	0	0,00
00182	33.898	2,92	0	0	52.729	0	0	0	0,00
00183	37.462	2,61	0	0	44.095	0	0	0	0,00
00184	88.103	1,05	0	0	8.242	0	0	0	0,00
00185	67.326	1,56	0	0	93.572	0	0	0	0,00
00186	44.340	2,10	0	0	11.412	0	0	0	0,00
00187	39.280	2,43	0	0	28.895	0	0	0	0,00
00188	37.707	2,54	0	0	29.253	0	0	0	0,00
00189	33.730	2,82	0	0	26.542	0	0	0	0,00
00190	27.593	3,36	0	0	10.667	0	0	0	0,00
00191	22.510	4,05	0	0	-1.896	0	0	0	0,00

Nodo	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctg⊙
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
00397	25.312	3,63	0	0	3.731	0	0	0	0,00
00398	32.204	2,86	0	0	5.838	0	0	0	0,00
00399	33.358	2,74	0	0	1.497	0	0	0	0,00
00400	38.120	2,42	0	0	7.025	0	0	0	0,00
00401	33.240	2,78	0	0	7.297	0	0	0	0,00
00402	39.657	2,33	0	0	7.655	0	0	0	0,00
00602	47.032	1,98	0	0	12.085	0	0	0	0,00
00603	90.291	1,15	0	0	83.073	0	0	0	0,00
00604	50.691	1,82	0	0	6.982	0	0	0	0,00
00605	25.904	3,55	0	0	4.107	0	0	0	0,00
00606	32.083	2,89	0	0	9.158	0	0	0	0,00
00607	32.628	2,90	0	0	22.264	0	0	0	0,00
00608	35.784	2,68	0	0	31.265	0	0	0	0,00
00609	34.065	2,83	0	0	35.551	0	0	0	0,00
00610	35.797	2,72	0	0	41.383	0	0	0	0,00
00611	40.792	2,29	0	0	15.199	0	0	0	0,00
00612	37.246	2,57	0	0	29.227	0	0	0	0,00
00613	37.111	2,62	0	0	40.055	0	0	0	0,00
00614	34.989	2,82	0	0	50.566	0	0	0	0,00
00615	47.445	1,96	0	0	11.356	0	0	0	0,00
00616	43.222	2,19	0	0	23.017	0	0	0	0,00
00617	45.050	2,15	0	0	36.293	0	0	0	0,00
00618	46.826	2,12	0	0	52.671	0	0	0	0,00
00619	40.091	2,52	0	0	65.582	0	0	0	0,00
00620	42.892	2,19	0	0	17.806	0	0	0	0,00
00621	42.506	2,24	0	0	27.173	0	0	0	0,00
00622	49.091	1,98	0	0	39.313	0	0	0	0,00
00623	70.632	1,42	0	0	60.376	0	0	0	0,00
00778	115.594	1,00	0	0	-68.118	0	0	0	2,50
00789	170.189	1,81	988.987	308.586	55.962	0	0	0	2,50
00794	16.345	5,58	0	0	-5.161	0	0	0	0,00
00799	40.347	2,31	0	0	12.377	0	0	0	0,00
Piano Terra		**Parete 6-7**					**Parete 7-6**		
00192	71.756	1,49	0	0	105.737	0	0	0	0,00
00193	33.077	2,89	0	0	29.506	0	0	0	0,00
00194	35.559	2,60	0	0	8.528	0	0	0	0,00
00195	37.401	2,48	0	0	11.442	0	0	0	0,00
00196	49.390	1,92	0	0	23.028	0	0	0	0,00
00197	72.670	1,31	0	0	28.518	0	0	0	0,00
00198	88.052	1,10	0	0	38.295	0	0	0	0,00
00199	99.942	6,33	985.267	632.979	-134.049	0	0	0	2,50
00200	23.916	3,81	0	0	-43.480	0	0	0	0,00
00201	34.159	2,67	0	0	-91.526	0	0	0	0,00
00202	87.119	1,05	0	0	-118.433	0	0	0	0,00
00203	81.005	1,19	0	0	34.394	0	0	0	0,00
00204	57.373	1,73	0	0	52.718	0	0	0	0,00
00205	48.636	1,98	0	0	35.026	0	0	0	0,00
00206	44.038	2,15	0	0	21.793	0	0	0	0,00
00207	48.240	1,97	0	0	24.294	0	0	0	0,00
00208	51.550	1,79	0	0	6.437	0	0	0	0,00
00209	56.381	1,62	0	0	-6.381	0	0	0	0,00
00362	46.658	1,97	0	0	4.633	0	0	0	0,00
00363	54.232	1,68	0	0	-5.616	0	0	0	0,00
00364	41.098	2,31	0	0	25.644	0	0	0	0,00
00365	45.492	2,01	0	0	-45	0	0	0	0,00
00624	29.757	3,45	0	0	75.657	0	0	0	0,00
00625	81.890	1,11	0	0	-46.883	0	0	0	0,00
00626	43.844	2,14	0	0	17.431	0	0	0	0,00
00627	60.140	1,52	0	0	-429	0	0	0	0,00
00628	68.833	1,36	0	0	17.435	0	0	0	0,00
00629	49.874	1,90	0	0	24.434	0	0	0	0,00
00630	47.218	2,01	0	0	23.530	0	0	0	0,00
00631	37.490	2,52	0	0	22.938	0	0	0	0,00
00632	24.100	3,79	0	0	-2.357	0	0	0	0,00
00633	37.079	2,61	0	0	37.989	0	0	0	0,00
00634	46.269	2,02	0	0	15.867	0	0	0	0,00
00635	64.117	1,47	0	0	21.773	0	0	0	0,00
00636	66.444	1,41	0	0	16.776	0	0	0	0,00
00781	153.274	3,29	985.267	504.391	-142.908	0	0	0	2,50
00782	128.245	1,00	0	0	103.161	0	0	0	2,50
00795	40.950	2,23	0	0	-2.665	0	0	0	0,00
00802	57.567	1,99	0	0	155.540	0	0	0	0,00
Piano Terra		**Parete 1-8**					**Parete 1-8**		
00226	19.740	4,66	0	0	5.784	0	0	0	0,00
00227	25.794	3,54	0	0	-1.933	0	0	0	0,00
00228	29.811	3,09	0	0	5.558	0	0	0	0,00
00229	39.327	2,34	0	0	5.301	0	0	0	0,00
00230	70.308	1,30	0	0	-10.843	0	0	0	0,00
00231	112.283	2,75	985.267	308.586	-69.430	0	0	0	2,50
00232	168.507	5,85	985.267	1.087.897	-58.257	0	0	0	2,50
00233	197.061	5,00	985.267	1.298.890	-77.425	0	0	0	2,50

Nodo	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctgθ
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
00234	52.087	1,75	0	0	-82.294	0	0	0	0,00
00235	43.474	2,10	0	0	-74.847	0	0	0	0,00
00236	33.296	2,74	0	0	-72.183	0	0	0	0,00
00237	32.185	2,83	0	0	-60.232	0	0	0	0,00
00238	35.852	2,54	0	0	-48.465	0	0	0	0,00
00239	35.164	2,59	0	0	-48.005	0	0	0	0,00
00240	35.934	2,54	0	0	-41.785	0	0	0	0,00
00241	37.452	2,44	0	0	-28.871	0	0	0	0,00
00242	38.774	2,35	0	0	-25.239	0	0	0	0,00
00243	41.043	2,22	0	0	-21.443	0	0	0	0,00
00244	51.665	1,77	0	0	-34.677	0	0	0	0,00
00245	163.678	4,45	985.267	729.166	-125.133	0	0	0	2,50
00246	100.203	1,00	0	0	55.996	0	0	0	2,50
00247	46.066	2,35	0	0	113.415	0	0	0	0,00
00248	35.609	2,79	0	0	54.445	0	0	0	0,00
00249	48.608	1,99	0	0	36.171	0	0	0	0,00
00250	52.583	1,80	0	0	24.584	0	0	0	0,00
00251	60.964	1,54	0	0	19.608	0	0	0	0,00
00252	61.249	1,51	0	0	6.460	0	0	0	0,00
00382	54.964	1,71	0	0	16.986	0	0	0	0,00
00383	50.565	1,86	0	0	18.867	0	0	0	0,00
00384	47.531	1,98	0	0	19.619	0	0	0	0,00
00385	50.353	1,88	0	0	21.593	0	0	0	0,00
00386	38.393	2,46	0	0	21.696	0	0	0	0,00
00387	34.130	2,76	0	0	19.263	0	0	0	0,00
00388	35.553	2,65	0	0	20.348	0	0	0	0,00
00389	20.962	4,52	0	0	23.404	0	0	0	0,00
00390	17.843	5,27	0	0	19.263	0	0	0	0,00
00391	16.044	5,88	0	0	20.830	0	0	0	0,00
00392	21.374	4,38	0	0	16.342	0	0	0	0,00
00393	17.303	5,32	0	0	5.186	0	0	0	0,00
00394	19.361	4,92	0	0	26.318	0	0	0	0,00
00646	12.160	7,53	0	0	2.276	0	0	0	0,00
00647	112.682	1,00	0	0	7.716	0	0	0	2,50
00648	79.290	1,15	0	0	-85.125	0	0	0	0,00
00649	59.026	1,57	0	0	10.496	0	0	0	0,00
00650	65.459	1,41	0	0	7.555	0	0	0	0,00
00651	62.641	1,50	0	0	19.858	0	0	0	0,00
00652	55.277	1,73	0	0	31.007	0	0	0	0,00
00653	47.600	2,04	0	0	40.031	0	0	0	0,00
00654	45.307	2,01	0	0	-17.058	0	0	0	0,00
00655	62.287	1,50	0	0	13.472	0	0	0	0,00
00656	58.772	1,60	0	0	18.451	0	0	0	0,00
00657	52.195	1,81	0	0	23.315	0	0	0	0,00
00658	44.411	2,08	0	0	8.797	0	0	0	0,00
00659	60.270	1,55	0	0	14.802	0	0	0	0,00
00660	56.109	1,66	0	0	11.697	0	0	0	0,00
00661	52.872	1,76	0	0	10.792	0	0	0	0,00
00662	48.035	1,91	0	0	2.067	0	0	0	0,00
00663	41.770	2,18	0	0	-17.750	0	0	0	0,00
00664	48.546	1,92	0	0	12.804	0	0	0	0,00
00665	49.664	1,86	0	0	7.746	0	0	0	0,00
00666	48.062	1,90	0	0	-1.567	0	0	0	0,00
00667	43.041	2,12	0	0	-19.823	0	0	0	0,00
00668	45.279	2,07	0	0	16.153	0	0	0	0,00
00669	41.916	2,22	0	0	12.498	0	0	0	0,00
00670	43.654	2,10	0	0	3.424	0	0	0	0,00
00671	43.050	2,12	0	0	-13.566	0	0	0	0,00
00672	38.526	2,37	0	0	-36.996	0	0	0	0,00
00673	28.981	3,24	0	0	17.322	0	0	0	0,00
00674	34.328	2,71	0	0	12.098	0	0	0	0,00
00675	38.498	2,37	0	0	-1.168	0	0	0	0,00
00676	39.305	2,32	0	0	-29.525	0	0	0	0,00
00677	23.087	4,07	0	0	18.679	0	0	0	0,00
00678	19.400	4,84	0	0	17.797	0	0	0	0,00
00679	26.030	3,58	0	0	13.299	0	0	0	0,00
00680	34.884	2,61	0	0	-6.246	0	0	0	0,00
00681	37.692	2,42	0	0	-50.676	0	0	0	0,00
00682	25.994	3,57	0	0	9.685	0	0	0	0,00
00683	24.663	3,71	0	0	2.579	0	0	0	0,00
00684	20.602	4,43	0	0	-16.892	0	0	0	0,00
00685	36.336	2,51	0	0	-15.869	0	0	0	0,00
00686	15.921	5,84	0	0	11.294	0	0	0	0,00
00687	26.930	3,41	0	0	4.493	0	0	0	0,00
00688	33.775	2,71	0	0	2.043	0	0	0	0,00
00689	27.827	3,28	0	0	-11.852	0	0	0	0,00
00690	50.403	1,81	0	0	-27.916	0	0	0	0,00
00775	321.317	1,00	0	0	95.335	0	0	0	2,50
00776	199.659	1,00	0	0	-197.610	0	0	0	2,50
00792	41.523	2,22	0	0	5.989	0	0	0	0,00
00798	13.967	6,57	0	0	3.485	0	0	0	0,00

Nodo	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	Ctg⊙
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Piano Terra		**Parete 5-6**					**Parete 5-6**		
00210	117.865	2,62	999.015	308.586	88.075	0	0	0	2,50
00211	83.468	1,22	0	0	70.847	0	0	0	0,00
00212	59.980	1,57	0	0	20.817	0	0	0	0,00
00213	38.143	2,45	0	0	15.247	0	0	0	0,00
00214	14.368	6,64	0	0	27.582	0	0	0	0,00
00215	39.291	2,45	0	0	33.572	0	0	0	0,00
00216	117.517	1,00	0	0	12.799	0	0	0	2,50
00217	264.257	3,26	985.267	860.171	-103.700	0	0	0	2,50
00218	145.990	2,11	985.267	308.586	-85.258	0	0	0	2,50
00219	99.505	1,03	0	0	69.991	0	0	0	0,00
00220	35.767	2,74	0	0	46.385	0	0	0	0,00
00221	28.217	3,43	0	0	36.491	0	0	0	0,00
00222	30.313	3,12	0	0	21.886	0	0	0	0,00
00223	24.698	3,81	0	0	19.067	0	0	0	0,00
00224	22.681	4,24	0	0	32.645	0	0	0	0,00
00225	16.575	5,65	0	0	16.104	0	0	0	0,00
00395	14.242	6,41	0	0	-16	0	0	0	0,00
00396	44.405	2,06	0	0	1.182	0	0	0	0,00
00637	37.881	2,75	0	0	87.056	0	0	0	0,00
00638	111.151	1,00	0	0	29.437	0	0	0	2,50
00639	74.273	1,36	0	0	66.323	0	0	0	0,00
00640	13.686	6,75	0	0	8.149	0	0	0	0,00
00641	30.103	3,16	0	0	26.700	0	0	0	0,00
00642	54.195	1,75	0	0	22.802	0	0	0	0,00
00643	43.239	2,19	0	0	24.594	0	0	0	0,00
00644	42.196	2,31	0	0	42.625	0	0	0	0,00
00645	89.307	1,07	0	0	27.715	0	0	0	0,00
00779	134.787	1,00	0	0	-130.132	0	0	0	2,50
00780	228.899	1,00	0	0	169.453	0	0	0	2,50
00793	18.283	4,99	0	0	-5.959	0	0	0	0,00
00801	56.600	2,04	0	0	162.265	0	0	0	0,00
Piano Terra		**Parete 7-13**					**Parete 7-13**		
00253	21.431	4,26	0	0	168	0	0	0	0,00
00254	22.585	4,04	0	0	877	0	0	0	0,00
00255	26.889	3,39	0	0	344	0	0	0	0,00
00256	32.537	2,80	0	0	-1.696	0	0	0	0,00
00257	35.935	2,54	0	0	-4.379	0	0	0	0,00
00258	63.037	1,45	0	0	-29.122	0	0	0	0,00
00259	125.693	2,46	985.267	308.586	-28.427	0	0	0	2,50
00260	175.163	1,76	985.267	308.586	-20.924	0	0	0	2,50
00261	63.725	1,43	0	0	-48.744	0	0	0	0,00
00262	49.708	1,84	0	0	-50.712	0	0	0	0,00
00263	47.985	1,90	0	0	-38.463	0	0	0	0,00
00264	52.847	1,73	0	0	-25.139	0	0	0	0,00
00265	51.637	1,77	0	0	-25.632	0	0	0	0,00
00266	53.821	1,69	0	0	-14.938	0	0	0	0,00
00267	56.495	1,62	0	0	1.038	0	0	0	0,00
00268	64.927	1,40	0	0	-18.502	0	0	0	0,00
00269	123.251	2,50	985.267	308.586	-54.344	0	0	0	2,50
00270	65.584	1,57	0	0	76.711	0	0	0	0,00
00271	24.538	3,72	0	0	-12.159	0	0	0	0,00
00272	37.562	2,52	0	0	22.054	0	0	0	0,00
00273	43.186	2,20	0	0	25.402	0	0	0	0,00
00274	37.729	2,45	0	0	7.341	0	0	0	0,00
00275	44.964	2,10	0	0	21.799	0	0	0	0,00
00276	56.137	1,62	0	0	-5.555	0	0	0	0,00
00366	51.533	1,80	0	0	9.968	0	0	0	0,00
00367	52.563	1,81	0	0	25.762	0	0	0	0,00
00368	52.838	1,79	0	0	20.670	0	0	0	0,00
00369	54.251	1,75	0	0	23.563	0	0	0	0,00
00370	41.242	2,29	0	0	21.046	0	0	0	0,00
00371	37.210	2,54	0	0	23.013	0	0	0	0,00
00372	40.771	2,33	0	0	25.108	0	0	0	0,00
00373	21.304	4,43	0	0	21.699	0	0	0	0,00
00374	19.852	4,77	0	0	23.410	0	0	0	0,00
00375	33.054	2,89	0	0	29.246	0	0	0	0,00
00691	18.144	5,09	0	0	6.985	0	0	0	0,00
00692	95.926	1,00	0	0	-142.538	0	0	0	2,50
00693	52.907	1,72	0	0	-36.463	0	0	0	0,00
00694	56.653	1,62	0	0	3.002	0	0	0	0,00
00695	75.798	1,20	0	0	-2.608	0	0	0	0,00
00696	74.344	1,25	0	0	13.072	0	0	0	0,00
00697	68.710	1,38	0	0	22.390	0	0	0	0,00
00698	59.228	1,61	0	0	29.227	0	0	0	0,00
00699	53.902	1,76	0	0	23.249	0	0	0	0,00
00700	69.249	1,34	0	0	11.677	0	0	0	0,00
00701	68.450	1,36	0	0	12.587	0	0	0	0,00
00702	65.367	1,44	0	0	17.236	0	0	0	0,00
00703	60.514	1,54	0	0	12.441	0	0	0	0,00
00704	50.284	1,86	0	0	13.865	0	0	0	0,00

Pareti - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Nodo	$V_{Ed,2}$	CS	V_{Rcd}	$V_{Rsd,s}$	N_{Ed}	$V_{Rsd,p}$	V_{R1}	V_{fd}	CtgΘ
	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
00705	59.509	1,56	0	0	12.713	0	0	0	0,00
00706	61.805	1,50	0	0	10.724	0	0	0	0,00
00707	61.499	1,50	0	0	5.163	0	0	0	0,00
00708	57.309	1,59	0	0	-11.766	0	0	0	0,00
00709	48.838	1,92	0	0	17.577	0	0	0	0,00
00710	49.635	1,88	0	0	14.492	0	0	0	0,00
00711	53.529	1,73	0	0	9.900	0	0	0	0,00
00712	55.378	1,65	0	0	-9.334	0	0	0	0,00
00713	27.024	3,41	0	0	6.717	0	0	0	0,00
00714	31.877	2,94	0	0	15.658	0	0	0	0,00
00715	35.010	2,68	0	0	17.718	0	0	0	0,00
00716	44.479	2,09	0	0	12.597	0	0	0	0,00
00717	51.288	1,78	0	0	-26.015	0	0	0	0,00
00718	22.557	4,11	0	0	10.078	0	0	0	0,00
00719	28.722	3,18	0	0	-1.358	0	0	0	0,00
00720	32.698	2,79	0	0	-8.778	0	0	0	0,00
00721	41.687	2,30	0	0	32.108	0	0	0	0,00
00783	128.653	1,00	0	0	-101.425	0	0	0	2,50
00784	254.095	1,00	0	0	161.520	0	0	0	2,50
00796	31.288	2,92	0	0	-14.472	0	0	0	0,00
00797	17.715	5,15	0	0	-4.942	0	0	0	0,00

LEGENDA:

$V_{Ed,2}$ Taglio di progetto in direzione 2.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
$V_{Rsd,s}$ Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N_{Ed} Sforzo Normale utilizzato per il calcolo di α_C.
$V_{Rsd,p}$ Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V_{R1} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
V_{fd} Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
CtgΘ Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.

Pareti - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Pareti - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp_{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato
			[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]		
Piano Terra				**Parete 1-2-3-4-5**								**Parete 2-1**			
00785	P	RAR	7,792	14,94	247.290	-75.660	1,92	SI	RAR	207,694	360,00	247.290	-75.660	1,73	SI
		QPR	6,760	11,21	220.808	-65.605	1,66	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1,577	14,94	100.930	20.754	9,47	SI	RAR	11,495	360,00	100.930	20.754	31,32	SI
		QPR	1,441	11,21	90.625	19.038	7,78	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra				**Parete 1-2-3-4-5**								**Parete 2-3**			
00410	P	RAR	5,485	14,94	99.536	42.256	2,72	SI	RAR	253,798	360,00	99.536	42.256	1,42	SI
		QPR	5,360	11,21	93.570	41.280	2,09	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,571	14,94	16.751	8.556	26,16	SI	RAR	5,928	360,00	16.751	8.556	60,73	SI
		QPR	0,556	11,21	15.756	8.359	20,15	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra				**Parete 1-2-3-4-5**								**Parete 3-4**			
00790	P	RAR	7,187	14,94	225.083	69.804	2,08	SI	RAR	192,970	360,00	225.083	69.804	1,87	SI
		QPR	6,221	11,21	200.944	60.385	1,80	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,777	14,94	134.643	-5.753	19,22	SI	RAR	0,000	360,00	132.476	-4.494	-	SI
		QPR	0,658	11,21	122.647	-4.403	17,04	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra				**Parete 1-2-3-4-5**								**Parete 5-4**			
00789	P	RAR	7,123	14,94	252.954	-69.038	2,10	SI	RAR	177,656	360,00	252.954	-69.038	2,03	SI
		QPR	6,155	11,21	225.031	-59.635	1,82	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1,821	14,94	137.802	22.840	8,20	SI	RAR	11,372	360,00	137.802	22.840	31,66	SI
		QPR	1,649	11,21	125.107	20.654	6,80	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra				**Parete 6-7**								**Parete 7-6**			
00365	P	RAR	2,504	14,94	73.038	-37.542	5,97	SI	RAR	26,033	360,00	73.038	-37.542	13,83	SI
		QPR	2,394	11,21	69.664	-35.906	4,68	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,485	14,94	5.667	-7.726	30,77	SI	RAR	5,805	360,00	5.667	-7.726	62,01	SI
		QPR	0,465	11,21	5.779	-7.389	24,07	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra				**Parete 1-8**								**Parete 1-8**			
00385	P	RAR	1,328	14,94	80.688	-17.704	11,25	SI	RAR	10,064	360,00	80.688	-17.704	35,77	SI
		QPR	1,262	11,21	75.748	-16.869	8,88	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,276	14,94	16.102	-3.719	54,06	SI	RAR	2,155	360,00	16.102	-3.719	NS	SI
		QPR	0,263	11,21	15.085	-3.546	42,66	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra				**Parete 5-6**								**Parete 5-6**			
00779	P	RAR	0,499	14,94	-21.523	9.608	29,93	SI	RAR	8,084	360,00	-21.523	9.608	44,53	SI
		QPR	0,483	11,21	-16.688	9.070	23,22	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	2,193	14,94	11.909	36.583	6,81	SI	RAR	26,385	360,00	11.909	36.583	13,64	SI
		QPR	2,091	11,21	11.901	34.849	5,36	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano Terra				**Parete 7-13**								**Parete 7-13**			
00370	P	RAR	1,364	14,94	86.706	17.973	10,95	SI	RAR	9,988	360,00	86.706	17.973	36,04	SI
		QPR	1,308	11,21	82.660	17.265	8,57	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,275	14,94	15.343	3.732	54,38	SI	RAR	2,201	360,00	15.343	3.732	NS	SI
		QPR	0,264	11,21	14.633	3.586	42,50	SI	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.

Nodo/ Tp_{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato
			[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]		

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
$\sigma_{cd,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.
CS Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato [SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \le \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \le \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).
Nota Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

Pareti - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Nodo	Dir	Id_{Cmb}	N_{Ed}	M_{Ed}	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Piano Terra			**Parete 1-2-3-4-5**				**AA= PCA**			**Parete 2-1**			
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione($W_d \neq 0$)													
00785	P	FRQ	224.640	-68.807	3,21	2,13	5,9815 E-04	500	176	0,105	0,400	3,81	SI
		QPR	220.808	-65.605	3,04	2,13	5,4244 E-04	500	176	0,095	0,300	3,15	SI
	S	FRQ	92.431	19.573	0,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	90.625	19.038	0,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			**Parete 1-2-3-4-5**				**AA= PCA**			**Parete 2-3**			
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione($W_d \neq 0$)													
00787	P	FRQ	158.796	50.445	2,37	2,13	4,0332 E-04	500	176	0,071	0,400	5,64	SI
		QPR	156.291	47.790	2,23	2,13	3,7471 E-04	500	176	0,066	0,300	4,56	SI
	S	FRQ	103.068	-5.254	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	101.265	-5.059	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00786	P	FRQ	211.930	58.731	2,68	2,13	4,3581 E-04	500	176	0,077	0,400	5,22	SI
		QPR	207.670	55.978	2,53	2,13	4,0843 E-04	500	176	0,072	0,300	4,18	SI
	S	FRQ	91.201	694	-0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	91.201	694	-0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00410	P	FRQ	94.584	41.478	2,21	2,13	7,206 E-04	500	307	0,221	0,400	1,81	SI
		QPR	93.570	41.280	2,20	2,13	7,1875 E-04	500	307	0,221	0,300	1,36	SI
	S	FRQ	15.927	8.399	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	15.756	8.359	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			**Parete 1-2-3-4-5**				**AA= PCA**			**Parete 3-4**			
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione($W_d \neq 0$)													
00790	P	FRQ	204.530	63.402	2,96	2,13	5,3263 E-04	500	176	0,094	0,400	4,27	SI
		QPR	200.944	60.385	2,80	2,13	4,8005 E-04	500	176	0,084	0,300	3,56	SI
	S	FRQ	124.669	-4.774	-0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	122.647	-4.403	-0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			**Parete 1-2-3-4-5**				**AA= PCA**			**Parete 5-4**			
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione($W_d \neq 0$)													
00789	P	FRQ	229.400	-62.666	2,84	2,13	4,6651 E-04	500	176	0,082	0,400	4,88	SI
		QPR	225.031	-59.635	2,69	2,13	4,3049 E-04	500	176	0,076	0,300	3,97	SI
	S	FRQ	127.219	21.269	0,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	125.107	20.654	0,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			**Parete 6-7**				**AA= PCA**			**Parete 7-6**			
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
00365	P	FRQ	70.108	-36.160	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	69.664	-35.906	1,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	5.723	-7.442	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	5.779	-7.389	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			**Parete 1-8**				**AA= PCA**			**Parete 1-8**			
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
00775	P	FRQ	-16.184	9.843	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-11.471	9.965	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-138.224	23.658	1,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-133.294	23.727	1,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			**Parete 5-6**				**AA= PCA**			**Parete 5-6**			
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
00779	P	FRQ	-16.440	9.260	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-16.688	9.070	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	12.242	35.305	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	11.901	34.849	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			**Parete 7-13**				**AA= PCA**			**Parete 7-13**			

Nodo	Dir	Id_{Cmb}	N_{Ed}	M_{Ed}	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
00370	P	FRQ	83.208	17.372	0,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	82.660	17.265	0,78	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	14.721	3.608	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	14.633	3.586	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).

AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressive.

Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.

$\sigma_{ct,f}$ Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.

σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.37) del § 4.1.2.2.4.1 del DM 2008].

ε_{sm} Deformazione media nel calcestruzzo.

A_e Area efficace del calcestruzzo teso.

Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.

W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.

W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.

CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).

Verificato [SI] = $W_d \leq W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

SOLAI (CA)- VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione)

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	$M_{Ed,X,s}$	$M_{Ed,X,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	CS_i
	[%]	[N·m]	[N·m]	[cm²]	[cm²]		
Copertura					**Sezione: Solai 2.1**		
Travetto 1-2	0%	3.599	1.117	0,79	0,00	1,52	-
	12,5%	-	3.140	0,79	0,00	-	-
	25%	-	4.425	0,00	0,00	-	-
	37,5%	-	4.983	0,00	0,00	-	-
	50%	-	4.893	0,00	0,00	-	-
	62,5%	-	4.116	0,79	0,00	-	-
	87,5%	489	2.616	0,79	0,00	10,63	-
	100%	1.426	374	0,79	0,00	3,64	-
	100%	4.375	-	0,79	0,00	1,25	-
Travetto 2-3	0%	4.580	-	0,79	0,00	1,19	-
	12,5%	3.048	1	0,79	0,00	1,70	-
	25%	2.267	1.282	0,79	0,00	2,29	-
	37,5%	1.716	2.097	0,79	0,00	3,03	-
	50%	1.309	3.228	0,79	0,00	3,97	-
	75%	1.052	2.398	0,79	0,00	4,94	-
	87,5%	948	1.909	0,79	0,00	5,48	-
	100%	1.225	1.065	0,79	0,00	4,24	-
	100%	2.542	659	0,79	0,00	2,15	-
Travetto 3-4	0%	2.519	699	0,79	0,00	2,17	-
	12,5%	1.201	1.181	0,79	0,00	4,33	-
	25%	852	2.058	0,79	0,00	6,10	-
	37,5%	842	2.576	0,79	0,00	6,17	-
	50%	997	3.145	0,79	0,00	5,21	-
	75%	1.297	2.362	0,79	0,00	4,01	-
	87,5%	1.742	1.605	0,79	0,00	2,98	-
	100%	2.442	430	0,79	0,00	2,13	-
	100%	3.936	-	0,79	0,00	1,39	-
Travetto 4-5	0%	3.830	-	0,79	0,00	1,43	-
	12,5%	1.323	703	0,79	0,00	3,93	-
	25%	527	2.449	0,79	0,00	9,86	-
	37,5%	98	3.507	0,79	0,00	53,03	-
	50%	-	5.066	0,79	0,00	-	-
	62,5%	7	3.441	0,79	0,00	NS	-
	87,5%	357	2.306	0,79	0,00	14,56	-
	100%	1.125	524	0,79	0,00	4,62	-
	100%	3.799	-	0,79	0,00	1,44	-
Travetto 5-6	0%	3.789	-	0,79	0,00	1,44	-
	12,5%	2.613	377	0,79	0,00	1,99	-
	25%	1.956	1.394	0,79	0,00	2,66	-
	37,5%	1.420	2.087	0,79	0,00	3,66	-
	62,5%	986	2.429	0,79	0,00	5,27	-
	75%	659	2.464	0,79	0,00	7,89	-
	87,5%	446	2.217	0,79	0,00	11,65	-
	100%	338	1.632	0,79	0,00	15,37	-
	100%	1.809	708	0,79	0,00	3,02	-
Travetto 6-7	0%	150	-	1,57	0,79	73,82	-
	25%	116	-	1,57	0,79	95,45	-
	50%	129	-	1,57	0,79	85,83	-
	62,5%	99	-	1,57	0,79	NS	-
	87,5%	71	-	1,57	0,79	NS	-
	100%	50	-	1,57	0,79	NS	-
	100%	29	-	1,57	0,79	NS	-
	100%	15	-	1,57	0,79	NS	-
	100%	8	-	1,57	0,79	NS	-
Piano Terra					**Sezione: Solai 1.1**		

Solai (CA)- Verifiche allo SLU

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	$M_{Ed,X,s}$	$M_{Ed,X,i}$	$A_{s,s}$	$A_{s,i}$	CS_s	CS_i
	[%]	[N·m]	[N·m]	[cm²]	[cm²]		
Travetto 2-1	0%	5.438	8	1,57	0,00	2,55	-
	12,5%	4.766	1.647	0,79	0,00	1,41	-
	25%	3.408	2.807	0,79	0,00	1,98	-
	37,5%	2.513	3.474	0,79	0,00	2,68	-
	62,5%	1.757	3.659	0,79	0,00	3,83	-
	75%	1.138	3.631	0,79	0,00	5,92	-
	87,5%	653	3.564	0,79	0,00	10,31	-
	100%	305	3.015	0,79	0,00	22,07	-
	100%	2.578	1.978	0,79	0,00	2,71	-
Travetto 3-2	0%	5.483	-	1,57	0,00	2,53	-
	12,5%	3.229	2.179	0,79	0,00	2,09	-
	25%	1.235	4.306	0,79	0,00	5,45	-
	37,5%	531	5.346	0,79	0,00	12,68	-
	50%	165	7.218	0,79	0,00	40,80	-
	62,5%	351	5.268	0,79	0,00	19,18	-
	87,5%	952	4.081	0,79	0,00	7,07	-
	100%	2.954	1.834	0,79	0,00	2,28	-
	100%	5.414	-	1,57	0,00	2,56	-
Travetto 4-3	0%	3.636	1.169	1,57	0,00	3,81	-
	12,5%	2.647	2.467	0,79	0,00	2,54	-
	25%	1.394	3.519	0,79	0,00	4,83	-
	37,5%	1.446	3.920	0,79	0,00	4,66	-
	50%	1.772	4.471	0,79	0,00	3,80	-
	75%	2.286	3.802	0,79	0,00	2,95	-
	87,5%	2.979	3.075	0,79	0,00	2,26	-
	100%	4.478	1.700	0,79	0,00	1,50	-
	100%	5.624	-	1,57	0,00	2,46	-
Travetto 5-4	0%	6.609	-	1,57	0,00	2,10	-
	12,5%	5.397	1.157	0,79	0,00	1,25	-
	25%	3.910	2.618	0,79	0,00	1,72	-
	37,5%	3.049	3.410	0,79	0,00	2,21	-
	50%	2.382	4.530	0,79	0,00	2,83	-
	75%	1.897	3.574	0,79	0,00	3,55	-
	87,5%	1.593	3.226	0,79	0,00	4,23	-
	100%	2.691	2.212	0,79	0,00	2,50	-
	100%	3.676	1.100	1,57	0,00	3,77	-
Travetto 6-5	0%	5.203	2.975	0,79	0,00	1,34	-
	12,5%	-	5.477	0,79	0,00	-	-
	25%	-	6.914	0,79	0,00	-	-
	37,5%	-	7.294	0,79	0,00	-	-
	50%	-	7.294	0,79	0,00	-	-
	62,5%	211	6.625	0,79	0,00	31,91	-
	87,5%	1.262	4.888	0,79	0,00	5,33	-
	100%	3.874	2.089	0,79	0,00	1,74	-
	100%	6.315	-	1,57	0,00	2,20	-

LEGENDA:

$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.

$M_{Ed,X,s}$ Momento di progetto intorno ad X che tende le fibre superiori.

$M_{Ed,X,i}$ Momento di progetto intorno ad X che tende le fibre inferiori.

CS_s Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS>= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

CS_i Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

$A_{s,sr}$ $A_{s,i}$ Armatura a flessione superiore e inferiore.

SOLAI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO ALLO SLU (Elevazione)

Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	$V_{Ed,Y}^{(+)}$	$V_{Ed,Y}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	$V_{Rd}^{(+)}$	$V_{Rd}^{(-)}$	$V_{Rsd,s}^{(+)}$	$V_{Rsd,s}^{(-)}$	$N_{Ed}^{(+)}$	$N_{Ed}^{(-)}$	$V_{Rsd,p}^{(+)}$	$V_{Rsd,p}^{(-)}$	$A_s^{(+)}$	$A_s^{(-)}$	$A_{sw,p}^{(+)}$	$A_{sw,p}^{(-)}$
	[%]	[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
Copertura										**Sezione: Solai 2.1**							
Travetto 1-2	0%	6.021	-	12,49	-	75209	75209	0	0	14	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	4.222	-	3,56	-	15042	15042	0	0	11	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	2.429	-	6,19	-	15042	15042	0	0	8	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	630	-259	23,88	58,08	15042	15042	0	0	5	1	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	-	-1.602	-	9,39	15042	15042	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5%	-	-3.397	-	4,43	15042	15042	0	0	0	-3	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-5.191	-	2,90	15042	15042	0	0	0	-6	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-6.991	-	2,15	15042	15042	0	0	0	-11	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-8.786	-	8,56	75209	75209	0	0	0	-15	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 2-3	0%	7.476	-	10,06	-	75209	75209	0	0	9	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	6.031	-	2,49	-	15042	15042	0	0	8	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	$V_{Ed,Y}^{(+)}$	$V_{Ed,Y}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	$V_{Rd}^{(+)}$	$V_{Rd}^{(-)}$	$V_{Rsd,s}^{(+)}$	$V_{Rsd,s}^{(-)}$	$N_{Ed}^{(+)}$	$N_{Ed}^{(-)}$	$V_{Rsd,p}^{(+)}$	$V_{Rsd,p}^{(-)}$	$A_s^{(+)}$	$A_s^{(-)}$	$A_{sw,p}^{(+)}$	$A_{sw,p}^{(-)}$
	[%]	[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
	25%	4.589	-	3,28	-	15042	15042	0	0	3	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	3.146	-	4,78	-	15042	15042	0	0	1	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	1.797	-329	8,37	45,72	15042	15042	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	1.339	-1.773	11,23	8,48	15042	15042	0	0	-1	-5	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	882	-3.213	17,05	4,68	15042	15042	0	0	-2	-7	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	424	-4.658	35,48	3,23	15042	15042	0	0	-3	-8	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-6.103	-	12,32	75209	75209	0	0	0	-11	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 3-4	0%	6.229	-	12,07	-	75209	75209	0	0	-24	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	4.805	-214	3,13	70,29	15042	15042	0	0	-18	-6	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	3.384	-665	4,45	22,62	15042	15042	0	0	-11	-4	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	1.961	-1.117	7,67	13,47	15042	15042	0	0	-7	-2	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	537	-1.568	28,01	9,59	15042	15042	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	34	-2.939	NS	5,12	15042	15042	0	0	2	9	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-4.360	-	3,45	15042	15042	0	0	0	13	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-5.785	-	2,60	15042	15042	0	0	0	18	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-7.208	-	10,43	75209	75209	0	0	0	24	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 4-5	0%	7.900	-	9,52	-	75209	75209	0	0	18	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	6.049	-	2,49	-	15042	15042	0	0	14	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	4.200	-	3,58	-	15042	15042	0	0	9	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	2.351	-	6,40	-	15042	15042	0	0	3	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	500	-489	30,08	30,76	15042	15042	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5%	-	-2.339	-	6,43	15042	15042	0	0	0	-5	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-4.189	-	3,59	15042	15042	0	0	0	-12	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-6.038	-	2,49	15042	15042	0	0	0	-15	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-7.888	-	9,53	75209	75209	0	0	0	-21	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 5-6	0%	6.785	-	11,08	-	75209	75209	0	0	-29	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	5.558	-	2,71	-	15042	15042	0	0	-23	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	4.335	-	3,47	-	15042	15042	0	0	-14	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	3.109	-	4,84	-	15042	15042	0	0	-8	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5%	1.884	-	7,98	-	15042	15042	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	1.081	-597	13,91	25,20	15042	15042	0	0	2	8	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	692	-1.822	21,74	8,26	15042	15042	0	0	4	14	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	304	-3.048	49,48	4,94	15042	15042	0	0	7	23	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-4.273	-	17,60	75209	75209	0	0	0	30	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 6-7	0%	1.537	-	30,11	-	46274	46274	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	1.343	-	34,46	-	46274	46274	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	1.153	-	40,13	-	46274	46274	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5%	961	-	48,15	-	46274	46274	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	769	-	60,17	-	46274	46274	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	577	-	80,20	-	46274	46274	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	384	-	NS	-	46274	46274	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	193	-	NS	-	46274	46274	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100	-	-	-	-	46274	46274	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,000

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	$V_{Ed,Y}^{(+)}$	$V_{Ed,Y}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	$V_{Rd}^{(+)}$	$V_{Rd}^{(-)}$	$V_{Rsd,s}^{(+)}$	$V_{Rsd,s}^{(-)}$	$N_{Ed}^{(+)}$	$N_{Ed}^{(-)}$	$V_{Rsd,p}^{(+)}$	$V_{Rsd,p}^{(-)}$	$A_s^{(+)}$	$A_s^{(-)}$	$A_{sw,p}^{(+)}$	$A_{sw,p}^{(-)}$
	[%]	[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
	%																0
Piano Terra										**Sezione: Solai 1.1**							
Travetto 2-1	0%	9.748	-	9,86	-	96100	96100	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	7.995	-	2,40	-	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	6.243	-	3,08	-	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	4.490	-	4,28	-	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5%	2.739	-	7,02	-	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	1.624	-660	11,83	29,12	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	1.134	-2.412	16,95	7,97	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	644	-4.165	29,84	4,61	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	154	-5.918	NS	16,24	96100	96100	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	11.291	-	8,51	-	96100	96100	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	8.643	-	2,22	-	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	5.999	-	3,20	-	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	3.351	-	5,74	-	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	707	-740	27,19	25,97	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5%	-	-3.381	-	5,68	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-6.028	-	3,19	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-8.674	-	2,22	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-11.321	-	8,49	96100	96100	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	8.978	-24	10,70	NS	96100	96100	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	6.945	-592	2,77	32,47	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	4.912	-1.160	3,91	16,57	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	2.883	-1.728	6,67	11,12	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	850	-2.296	22,61	8,37	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	200	-4.247	96,10	4,53	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-6.279	-	3,06	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-8.311	-	2,31	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-10.343	-	9,29	96100	96100	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 5-4	0%	10.719	-	8,97	-	96100	96100	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	8.671	-	2,22	-	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	6.623	-	2,90	-	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	4.576	-	4,20	-	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	2.676	-570	7,18	33,72	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	2.104	-2.619	9,13	7,34	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	1.532	-4.664	12,55	4,12	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	959	-6.712	20,04	2,86	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	387	-8.759	NS	10,97	96100	96100	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 6-5	0%	8.703	-	11,04	-	96100	96100	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	6.114	-	3,14	-	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	3.524	-	5,45	-	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	934	-391	20,58	49,16	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	-	-2.294	-	8,38	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,000

Id_{Cmp}	$\%L_{LI}$	$V_{Ed,Y}^{(+)}$	$V_{Ed,Y}^{(-)}$	$CS^{(+)}$	$CS^{(-)}$	$V_{Rd}^{(+)}$	$V_{Rd}^{(-)}$	$V_{Rsd,s}^{(+)}$	$V_{Rsd,s}^{(-)}$	$N_{Ed}^{(+)}$	$N_{Ed}^{(-)}$	$V_{Rsd,p}^{(+)}$	$V_{Rsd,p}^{(-)}$	$A_s^{(+)}$	$A_s^{(-)}$	$A_{sw,p}^{(+)}$	$A_{sw,p}^{(-)}$
	[%]	[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
	62,5 %	-	-4.883	-	3,94	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0 0,0000
	87,5 %	-	-7.473	-	2,57	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-10.063	-	1,91	19220	19220	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-12.652	-	7,60	96100	96100	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

LEGENDA:

Id_{Cmp} Identificativo della campata.
$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
$V_{Ed,Y}^{(+/-)}$ Valori massimo e minimo del taglio di progetto.
$CS^{(+/-)}$ Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "$V_{Ed,Y}^{(+)}$" e "$V_{Ed,Y}^{(-)}$" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
$V_{Rd}^{(+)}$, $V_{Rd}^{(-)}$ Valori massimo e minimo del taglio ultimo, per conglomerato compresso.
$V_{Rsd,s}^{(+)}$ $V_{Rsd,s}^{(-)}$ Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuto alle staffe, relativi alle sollecitazioni "$V_{Ed,Y(+)}$" e "$V_{Ed,Y(-)}$".
$N_{Ed}^{(+/-)}$ Sforzo Normale medio nella Sezione di Verifica.
$V_{Rsd,p}^{(+)}$, $V_{Rsd,p}^{(-)}$ Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuti ai ferri piegati, relativi alle sollecitazioni "$V_{Ed,Y(+)}$" e "$V_{Ed,Y(-)}$".
$A_s^{(+)}$, $A_s^{(-)}$ Aree di ferro per il taglio in un centimetro, relativi alle sollecitazioni "$V_{Ed,Y(+)}$" e "$V_{Ed,Y(-)}$".
$A_{sw,p}^{(+)}$, $A_{sw,p}^{(-)}$ Aree dei ferri piegati.

Solai - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

$\%LLI$ Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Copertura									**Sezione: Solai 2.1**							
Campata : Travetto 1-2				**FRC=0,05 cm**												
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
50%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
87,5%	RAR	0,034	14,94	-	32	-	NS	SI	RAR	0,161	360,00	-	32	-	NS	SI
	QPR	0,034	11,21	-	32	-	NS	SI								
100%	RAR	0,907	14,94	-	3.063	-	16,47	SI	RAR	10,660	360,00	-	3.063	-	33,77	SI
	QPR	0,907	11,21	-	3.063	-	12,35	SI								
Campata : Travetto 2-3				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,952	14,94	-	3.215	-	15,69	SI	RAR	11,189	360,00	-	3.215	-	32,17	SI
	QPR	0,952	11,21	-	3.215	-	11,77	SI								
25%	RAR	1,466	14,94	-	1.369	-	10,19	SI	RAR	6,907	360,00	-	1.369	-	52,12	SI
	QPR	1,466	11,21	-	1.369	-	7,65	SI								
50%	RAR	0,656	14,94	-	613	-	22,77	SI	RAR	3,093	360,00	-	613	-	NS	SI
	QPR	0,656	11,21	-	613	-	17,07	SI								
87,5%	RAR	0,486	14,94	-	454	-	30,74	SI	RAR	2,291	360,00	-	454	-	NS	SI
	QPR	0,486	11,21	-	454	-	23,05	SI								
100%	RAR	0,490	14,94	-	1.653	-	30,52	SI	RAR	5,753	360,00	-	1.653	-	62,58	SI
	QPR	0,490	11,21	-	1.653	-	22,89	SI								
Campata : Travetto 3-4				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,484	14,94	-	1.633	-	30,89	SI	RAR	5,683	360,00	-	1.633	-	63,34	SI
	QPR	0,484	11,21	-	1.633	-	23,17	SI								
25%	RAR	0,392	14,94	-	366	-	38,13	SI	RAR	1,847	360,00	-	366	-	NS	SI
	QPR	0,392	11,21	-	366	-	28,60	SI								
50%	RAR	0,410	14,94	-	383	-	36,44	SI	RAR	1,932	360,00	-	383	-	NS	SI
	QPR	0,410	11,21	-	383	-	27,33	SI								
87,5%	RAR	1,056	14,94	-	986	-	14,15	SI	RAR	4,975	360,00	-	986	-	72,36	SI
	QPR	1,056	11,21	-	986	-	10,62	SI								
100%	RAR	0,804	14,94	-	2.714	-	18,59	SI	RAR	9,445	360,00	-	2.714	-	38,11	SI
	QPR	0,804	11,21	-	2.714	-	13,94	SI								
Campata : Travetto 4-5				**FRC=0,03 cm**												
0%	RAR	0,780	14,94	-	2.635	-	19,14	SI	RAR	9,171	360,00	-	2.635	-	39,26	SI
	QPR	0,780	11,21	-	2.635	-	14,36	SI								
25%	RAR	0,092	14,94	-	86	-	NS	SI	RAR	0,434	360,00	-	86	-	NS	SI
	QPR	0,092	11,21	-	86	-	NS	SI								
50%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
87,5%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,745	14,94	-	2.517	-	20,04	SI	RAR	8,760	360,00	-	2.517	-	41,10	SI
	QPR	0,745	11,21	-	2.517	-	15,03	SI								
Campata : Travetto 5-6				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,779	14,94	-	2.630	-	19,18	SI	RAR	9,153	360,00	-	2.630	-	39,33	SI
	QPR	0,779	11,21	-	2.630	-	14,39	SI								

%LLI Tp$_{rnf}$	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
25%	RAR	1,211	14,94	-	1.131	-	12,34	SI	RAR	5,707	360,00	-	1.131	-	63,09	SI
	QPR	1,211	11,21	-	1.131	-	9,25	SI								
62,5%	RAR	0,385	14,94	-	360	-	38,77	SI	RAR	1,816	360,00	-	360	-	NS	SI
	QPR	0,385	11,21	-	360	-	29,07	SI								
87,5%	RAR	0,022	14,94	-	21	-	NS	SI	RAR	0,106	360,00	-	21	-	NS	SI
	QPR	0,022	11,21	-	21	-	NS	SI								
100%	RAR	0,034	14,94	-	114	-	NS	SI	RAR	0,397	360,00	-	114	-	NS	SI
	QPR	0,034	11,21	-	114	-	NS	SI								
Campata : Travetto 6-7				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,022	14,94	-	78	-	NS	SI	RAR	0,260	360,00	-	78	-	NS	SI
	QPR	0,022	11,21	-	78	-	NS	SI								
50%	RAR	0,013	14,94	-	45	-	NS	SI	RAR	0,150	360,00	-	45	-	NS	SI
	QPR	0,013	11,21	-	45	-	NS	SI								
87,5%	RAR	0,006	14,94	-	20	-	NS	SI	RAR	0,067	360,00	-	20	-	NS	SI
	QPR	0,006	11,21	-	20	-	NS	SI								
100%	RAR	0,001	14,94	-	5	-	NS	SI	RAR	0,017	360,00	-	5	-	NS	SI
	QPR	0,001	11,21	-	5	-	NS	SI								
100%	RAR	0,000	14,94	-	1	-	NS	SI	RAR	0,003	360,00	-	1	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	1	-	NS	SI								
Piano Terra									**Sezione: Solai 1.1**							
Campata : Travetto 2-1				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,706	14,94	-	3.765	-	21,15	SI	RAR	8,603	360,00	-	3.765	-	41,85	SI
	QPR	0,706	11,21	-	3.765	-	15,86	SI								
25%	RAR	1,147	14,94	-	1.672	-	13,03	SI	RAR	6,381	360,00	-	1.672	-	56,41	SI
	QPR	1,147	11,21	-	1.672	-	9,77	SI								
62,5%	RAR	0,377	14,94	-	549	-	39,68	SI	RAR	2,095	360,00	-	549	-	NS	SI
	QPR	0,377	11,21	-	549	-	29,76	SI								
87,5%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
Campata : Travetto 3-2				**FRC=0,03 cm**												
0%	RAR	0,706	14,94	-	3.763	-	21,16	SI	RAR	8,598	360,00	-	3.763	-	41,87	SI
	QPR	0,706	11,21	-	3.763	-	15,87	SI								
25%	RAR	0,180	14,94	-	262	-	83,14	SI	RAR	1,000	360,00	-	262	-	NS	SI
	QPR	0,180	11,21	-	262	-	62,35	SI								
50%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
87,5%	RAR	0,087	14,94	-	127	-	NS	SI	RAR	0,485	360,00	-	127	-	NS	SI
	QPR	0,087	11,21	-	127	-	NS	SI								
100%	RAR	0,678	14,94	-	3.616	-	22,02	SI	RAR	8,262	360,00	-	3.616	-	43,57	SI
	QPR	0,678	11,21	-	3.616	-	16,51	SI								
Campata : Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**												
0%	RAR	0,444	14,94	-	2.364	-	33,68	SI	RAR	5,402	360,00	-	2.364	-	66,65	SI
	QPR	0,444	11,21	-	2.364	-	25,26	SI								
25%	RAR	0,429	14,94	-	625	-	34,85	SI	RAR	2,385	360,00	-	625	-	NS	SI
	QPR	0,429	11,21	-	625	-	26,14	SI								
50%	RAR	0,479	14,94	-	699	-	31,16	SI	RAR	2,668	360,00	-	699	-	NS	SI
	QPR	0,479	11,21	-	699	-	23,37	SI								
87,5%	RAR	1,030	14,94	-	1.501	-	14,51	SI	RAR	5,729	360,00	-	1.501	-	62,84	SI
	QPR	1,030	11,21	-	1.501	-	10,88	SI								
100%	RAR	0,726	14,94	-	3.869	-	20,58	SI	RAR	8,841	360,00	-	3.869	-	40,72	SI
	QPR	0,726	11,21	-	3.869	-	15,43	SI								
Campata : Travetto 5-4				**FRC=0,00 cm**												
0%	RAR	0,866	14,94	-	4.615	-	17,25	SI	RAR	10,545	360,00	-	4.615	-	34,14	SI
	QPR	0,866	11,21	-	4.615	-	12,94	SI								
25%	RAR	1,445	14,94	-	2.107	-	10,34	SI	RAR	8,042	360,00	-	2.107	-	44,77	SI
	QPR	1,445	11,21	-	2.107	-	7,75	SI								
50%	RAR	0,736	14,94	-	1.073	-	20,30	SI	RAR	4,095	360,00	-	1.073	-	87,91	SI
	QPR	0,736	11,21	-	1.073	-	15,23	SI								
87,5%	RAR	0,534	14,94	-	779	-	27,96	SI	RAR	2,973	360,00	-	779	-	NS	SI
	QPR	0,534	11,21	-	779	-	20,97	SI								
100%	RAR	0,450	14,94	-	2.396	-	33,23	SI	RAR	5,475	360,00	-	2.396	-	65,76	SI
	QPR	0,450	11,21	-	2.396	-	24,92	SI								
Campata : Travetto 6-5				**FRC=0,05 cm**												
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
50%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
87,5%	RAR	0,102	14,94	-	148	-	NS	SI	RAR	0,565	360,00	-	148	-	NS	SI
	QPR	0,102	11,21	-	148	-	NS	SI								
100%	RAR	0,825	14,94	-	4.395	-	18,12	SI	RAR	10,042	360,00	-	4.395	-	35,85	SI
	QPR	0,825	11,21	-	4.395	-	13,59	SI								

LEGENDA:

%L$_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.

Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.

FRC Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).

Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.

%LLI Tp_{rnf}	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	CS	Verificato
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		

$\sigma_{cd,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$ Sollecitazioni di progetto.
σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
CS Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,\ amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,\ amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato [SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \le \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \le \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).

Solai - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Solai - verifica allo stato limite di fessurazione

$\%L_{LI}$	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Copertura								**Sezione: Solai 2.1**					
Campata Travetto 1-2				**FRC=0,05 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-	-239	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-239	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-774	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-774	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-1.077	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.077	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-1.147	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.147	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	-987	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-987	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	-593	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-593	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	32	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	32	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	888	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	888	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	3.063	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	3.063	-	0,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 2-3				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-	3.215	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	3.215	-	0,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	2.001	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2.001	-	0,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-560	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.369	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-1.206	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	916	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	613	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	613	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-1.492	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	458	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	454	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	454	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-536	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	689	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-183	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.653	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-4				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-	1.633	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.633	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-619	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	656	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	366	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	366	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	302	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	302	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	-1.693	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	383	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	613	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	613	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-836	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	986	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	1.547	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.547	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	2.714	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2.714	-	0,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 4-5				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-	2.635	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2.635	-	0,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	784	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	784	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	86	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	86	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-305	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-305	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	-452	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L_{LI}	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
62,5%	QPR	-	-452	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	-352	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-352	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-8	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	672	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	672	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	2.517	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2.517	-	0,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 5-6				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-	2.630	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2.630	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	1.681	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.681	-	0,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-677	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.131	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	691	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	691	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	360	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	360	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-1.597	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	138	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	21	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	21	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	13	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	13	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	114	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	114	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 6-7				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-	78	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	78	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	60	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	60	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	45	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	45	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	31	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	31	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	20	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	20	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	12	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	12	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	5	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	5	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	1	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								**Sezione: Solai 1.1**					
Campata Travetto 2-1				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-	3.765	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	3.765	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	2.438	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2.438	-	0,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	1.672	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.672	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-1.877	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.043	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	-2.307	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	549	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-2.396	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	192	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-30	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-30	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-117	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-117	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-66	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-66	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				**FRC=0,03 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-	3.763	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	3.763	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	1.158	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.158	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-2.222	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	262	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-236	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-236	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	-426	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-426	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	-305	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-305	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-2.039	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	127	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	1.005	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.005	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

$\%L_{LI}$	Id_{Cmb}	N_{Ed}	$M_{Ed,3}$	$M_{Ed,2}$	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
100%	FRQ	-	3.616	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	3.616	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 4-3				**FRC=0,01 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-	-462	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2.364	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-975	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	981	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-1.863	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	625	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-2.419	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	568	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	699	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	699	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-2.142	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.007	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	1.501	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.501	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-82	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2.238	-	0,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	3.869	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	3.869	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 5-4				**FRC=0,00 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-	4.615	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	4.615	-	0,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	2.939	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2.939	-	0,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	2.107	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2.107	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-1.791	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.497	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	1.073	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.073	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-2.178	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	832	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-1.668	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	779	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	1.047	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.047	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	2.396	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2.396	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 6-5				**FRC=0,05 cm**				**AA= PCA**					
0%	FRQ	-	-297	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-297	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-967	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-967	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-1.338	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.338	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-1.411	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.411	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	-1.187	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.187	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	-667	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-667	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	148	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	148	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	1.260	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.260	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	4.395	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	4.395	-	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

$\%L_{LI}$ Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.

FRC Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).

AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressive.

Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed.2}$ Sollecitazioni di progetto.

$\sigma_{ct,f}$ Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.

σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.37) del § 4.1.2.2.4.1 del DM 2008].

ε_{sm} Deformazione media nel calcestruzzo.

A_e Area efficace del calcestruzzo teso.

Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.

W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.

W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.

CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).

Verificato [SI] = $W_d \leq W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
Fondazione				**Platea 1**												
P	S	00030	159	444	0,04524	NS	00031	6.706	860	0,04524	55,00	00032	0	0	0,04524	-
	I		-316	2.039	0,04524	23,64		0	0	0,04524	-		1.784	3.444	0,04524	13,92
S	S		1.060	1.869	0,04524	25,69		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-298	464	0,04524	NS		-677	2.127	0,04524	22,68		6.531	1.038	0,04524	45,59
P	S	00033	2.209	538	0,04524	88,99	00034	0	0	0,04524	-	00035	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		1.131	2.273	0,04524	21,12		-301	2.383	0,04524	20,23
S	S		0	0	0,04524	-		-754	377	0,04524	NS		1.372	1.416	0,04524	33,89
	I		603	2.002	0,04524	24,02		-3.663	458	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00042	0	0	0,04524	-	00043	0	0	0,04524	-	00044	0	0	0,04524	-
	I		8	90.666	0,09048	1,02		-261	114.749	0,14577	1,28		8	111.808	0,12221	1,11
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		1.312	46.973	0,04524	1,02		-1.858	54.480	0,09048	1,71		25	50.221	0,09048	1,85
P	S	00045	0	0	0,04524	-	00081	2.251	160	0,04524	NS	00082	9.096	515	0,04524	91,25
	I		538	119.593	0,12221	1,03		503	70	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		632	1.553	0,04524	30,96
	I		-1.255	58.115	0,09048	1,60		256	26.552	0,04524	1,81		0	0	0,04524	-
P	S	00083	-199	646	0,04524	74,59	00084	-1.571	415	0,04524	NS	00085	2.107	351	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		3.132	164	0,04524	NS
S	S		-87	812	0,04524	59,32		98	199	0,04524	NS		204	782	0,04524	61,55
	I		0	0	0,04524	-		128	485	0,04524	99,26		0	0	0,04524	-
P	S	00086	220	647	0,04524	74,39	00087	-2.265	423	0,04524	NS	00088	4.036	277	0,04524	NS
	I		542	28	0,04524	NS		-2.269	210	0,04524	NS		4.692	691	0,04524	68,83
S	S		-215	1.545	0,04524	31,19		263	110	0,04524	NS		72	357	0,04524	NS
	I		-187	401	0,04524	NS		331	488	0,04524	98,60		321	199	0,04524	NS
P	S	00089	-4.012	725	0,04524	67,13	00090	866	647	0,04524	74,26	00091	3.640	1.085	0,04524	43,96
	I		0	0	0,04524	-		1.184	272	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		-248	1.021	0,04524	47,20		-547	944	0,04524	51,09		317	767	0,04524	62,73
	I		0	0	0,04524	-		-191	335	0,04524	NS		50	125	0,04524	NS
P	S	00092	-3.347	1.116	0,04524	43,54	00093	752	628	0,04524	76,53	00094	-4.892	1.243	0,04524	39,25
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		115	1.085	0,04524	44,37		-674	1.327	0,04524	36,36		-173	323	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		-863	56	0,04524	NS		-499	671	0,04524	71,87
P	S	00095	-550	270	0,04524	NS	00096	936	3.484	0,04524	13,79	00097	-309	785	0,04524	61,40
	I		-3.001	234	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-34	422	0,04524	NS
S	S		-176	2.534	0,04524	19,01		12.092	512	0,04524	91,04		-4.767	519	0,04524	93,96
	I		0	0	0,04524	-		7.569	149	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00098	11	1.198	0,04524	40,20	00099	-396	464	0,04524	NS	00100	-833	613	0,04524	78,73
	I		78	95	0,04524	NS		-377	625	0,04524	77,13		-743	402	0,04524	NS
S	S		2.285	253	0,04524	NS		396	450	0,04524	NS		-12.696	357	0,04524	NS
	I		1.970	71	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-12.072	209	0,04524	NS
P	S	00101	205	267	0,04524	NS	00102	-173	2.346	0,04524	20,54	00103	-254	811	0,04524	59,42
	I		122	744	0,04524	64,71		290	1.137	0,04524	42,32		667	2.645	0,04524	18,17
S	S		0	0	0,04524	-		-4.268	688	0,04524	70,79		3.783	17	0,04524	NS
	I		7.160	796	0,04524	59,35		2.564	92	0,04524	NS		3.105	110	0,04524	NS
P	S	00104	1.321	1.114	0,04524	43,08	00105	671	204	0,04524	NS	00106	238	1.532	0,04524	31,41
	I		-326	291	0,04524	NS		683	727	0,04524	66,12		0	0	0,04524	-
S	S		9.286	216	0,04524	NS		8.206	1.084	0,04524	43,46		-10.445	445	0,04524	NS
	I		8.037	105	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-10.507	192	0,04524	NS
P	S	00107	0	0	0,04524	-	00108	882	1.105	0,04524	43,48	00109	-310	124	0,04524	NS
	I		-11	861	0,04524	55,93		0	0	0,04524	-		-204	727	0,04524	66,28
S	S		5.367	396	0,04524	NS		6.937	303	0,04524	NS		-2.258	662	0,04524	73,18
	I		7.356	119	0,04524	NS		4.783	126	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00110	3	207	0,04524	NS	00111	-531	1.579	0,04524	30,54	00112	0	0	0,04524	-
	I		-23	671	0,04524	71,78		0	0	0,04524	-		-266	1.437	0,04524	33,54
S	S		-30	476	0,04524	NS		150	274	0,04524	NS		-1.701	621	0,04524	77,90
	I		0	0	0,04524	-		-5.120	51	0,04524	NS		-1.922	51	0,04524	NS
P	S	00113	313	1.443	0,04524	33,35	00114	-145	782	0,04524	61,61	00115	-83	547	0,04524	88,06
	I		-125	150	0,04524	NS		500	579	0,04524	83,06		96	718	0,04524	67,06
S	S		2.212	238	0,04524	NS		2.442	517	0,04524	92,55		-94	484	0,04524	99,53
	I		4.728	353	0,04524	NS		1.060	28	0,04524	NS		1.153	23	0,04524	NS
P	S	00116	-47	788	0,04524	61,12	00117	222	470	0,04524	NS	00118	8	609	0,04524	79,08
	I		-399	445	0,04524	NS		185	368	0,04524	NS		-72	838	0,04524	57,48
S	S		-856	406	0,04524	NS		3.494	485	0,04524	98,37		528	485	0,04524	99,16
	I		-4.538	168	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		1.697	101	0,04524	NS
P	S	00119	-358	1.154	0,04524	41,77	00120	675	836	0,04524	57,50	00121	103	2.730	0,04524	17,64
	I		0	0	0,04524	-		507	142	0,04524	NS		361	205	0,04524	NS
S	S		-2.864	246	0,04524	NS		8.811	597	0,04524	78,78		1.633	663	0,04524	72,32
	I		-9.079	229	0,04524	NS		6.670	11	0,04524	NS		2.327	153	0,04524	NS
P	S	00122	1.834	448	0,04524	NS	00123	0	0	0,04524	-	00124	-7.092	1.879	0,04524	26,11
	I		0	0	0,04524	-		-1.091	201	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		147	3.194	0,04524	15,07		-221	604	0,04524	79,78		0	0	0,04524	-
	I		-112	222	0,04524	NS		-396	845	0,04524	57,05		-958	10.098	0,04524	4,78
P	S	00125	0	0	0,04524	-	00126	0	0	0,04524	-	00127	-76	378	0,04524	NS
	I		634	9.407	0,04524	5,11		53	2.618	0,04524	18,39		108	793	0,04524	60,71
S	S		0	0	0,04524	-		-3.195	374	0,04524	NS		-1.923	693	0,04524	69,85
	I		3.151	2.847	0,04524	16,77		-748	246	0,04524	NS		-1.986	276	0,04524	NS
P	S	00128	458	1.740	0,04524	27,64	00129	-230	1.617	0,04524	29,80	00130	2.594	614	0,04524	77,89
	I		0	0	0,04524	-		797	142	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		6.946	575	0,04524	82,21		1.918	604	0,04524	79,33		212	1.962	0,04524	24,53
	I		10.903	85	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-469	257	0,04524	NS
P	S	00131	572	178	0,04524	NS	00132	1.550	365	0,04524	NS	00133	-7.057	705	0,04524	69,59
	I		3.529	174	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		165	1.591	0,04524	30,26		-11	716	0,04524	67,26		-748	559	0,04524	86,32
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
P	S	00134	4.012	377	0,04524	NS	00135	1.149	531	0,04524	90,42	00136	-6.534	977	0,04524	50,15
	I		0	0	0,04524	-		1.413	30	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		343	1.071	0,04524	44,92		-30	705	0,04524	68,31		-418	1.204	0,04524	40,04
	I		0	0	0,04524	-		61	410	0,04524	NS		-403	722	0,04524	66,77
P	S	00137	3.249	607	0,04524	78,65	00138	226	313	0,04524	NS	00139	-2.964	2.204	0,04524	22,02
	I		2.322	120	0,04524	NS		572	199	0,04524	NS		-1.318	64	0,04524	NS
S	S		122	898	0,04524	53,61		-145	568	0,04524	84,82		134	1.362	0,04524	35,35
	I		0	0	0,04524	-		6	311	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00140	0	0	0,04524	-	00141	130	10.247	0,04524	4,70	00142	-208	30.177	0,04524	1,60
	I		2.303	3.903	0,04524	12,26		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		414	1.897	0,04524	25,36		0	0	0,04524	-		23	4.476	0,04524	10,76
	I		-591	20.793	0,04524	2,32		-234	6.103	0,04524	7,90		0	0	0,04524	-
P	S	00143	166	31.031	0,04524	1,55	00144	-342	18.386	0,04524	2,62	00145	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-2.598	64.928	0,09048	1,43
S	S		-130	6.461	0,04524	7,46		-3	914	0,04524	52,69		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		4.464	10.164	0,04524	4,68
P	S	00146	0	0	0,04524	-	00147	-70	15.658	0,04524	3,08	00148	3	23.083	0,04524	2,09
	I		2.153	24.142	0,04524	1,98		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		19	2.170	0,04524	22,19		-1	8.460	0,04524	5,69
	I		-2.342	6.140	0,04524	7,89		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00149	0	35.633	0,04524	1,35	00150	-2	30.340	0,04524	1,59	00151	186	18.385	0,04524	2,62
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	9.231	0,04524	5,22		52	11.573	0,04524	4,16
	I		0	3.954	0,04524	12,18		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00152	0	0	0,04524	-	00153	0	0	0,04524	-	00154	832	19.310	0,04524	2,49
	I		-1.130	21.289	0,04524	2,27		-522	132.310	0,14577	1,11		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-2.329	15.729	0,04524	3,08
	I		4.435	3.100	0,04524	15,35		-2.457	20.417	0,04524	2,37		0	0	0,04524	-
P	S	00155	3	43.644	0,04524	1,10	00156	2	36.386	0,04524	1,32	00157	-4	32.820	0,04524	1,47
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		-1	15.307	0,04524	3,15		-1	933	0,04524	51,62
	I		0	2.632	0,04524	18,30		0	0	0,04524	-		2	122	0,04524	NS
P	S	00158	0	0	0,04524	-	00159	0	0	0,04524	-	00160	-16	21.973	0,04524	2,19
	I		40	16.749	0,04524	2,87		-125	88.476	0,12221	1,40		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-3	127	0,04524	NS
	I		-131	2.826	0,04524	17,05		179	12.626	0,04524	3,81		5	2.239	0,04524	21,51
P	S	00161	8	36.294	0,04524	1,33	00162	-123	37.859	0,04524	1,27	00163	294	28.277	0,04524	1,70
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-11	16.660	0,04524	2,89		114	15.310	0,04524	3,14		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		17	7.072	0,04524	6,81
P	S	00164	0	0	0,04524	-	00165	0	0	0,04524	-	00166	185	8.351	0,04524	5,76
	I		2.683	63.747	0,12221	1,94		-4.794	68.389	0,12221	1,82		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-160	7.987	0,04524	6,03
	I		-5.214	5.461	0,04524	8,94		5.613	20.441	0,04524	2,32		0	0	0,04524	-
P	S	00167	0	26.921	0,04524	1,79	00168	0	33.952	0,04524	1,42	00169	-1	28.017	0,04524	1,72
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		6	8.453	0,04524	5,70		0	0	0,04524	-		-3	4.363	0,04524	11,04
	I		0	0	0,04524	-		0	3.027	0,04524	15,91		0	0	0,04524	-
P	S	00170	-221	24.761	0,04524	1,95	00171	719	5.657	0,04524	8,50	00362	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-79	2.084	0,04524	23,11
S	S		40	2.118	0,04524	22,74		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		-310	5.343	0,04524	9,02		1.304	13.722	0,04524	3,50
P	S	00363	0	0	0,04524	-	00364	0	0	0,04524	-	00365	0	0	0,04524	-
	I		440	3.287	0,04524	14,63		-302	5.783	0,04524	8,33		688	12.468	0,04524	3,86
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		2.477	18.018	0,04524	2,66		-2.156	20.572	0,04524	2,35		-1.931	29.975	0,04524	1,61
P	S	00366	0	0	0,04524	-	00367	0	0	0,04524	-	00368	0	0	0,04524	-
	I		235	4.594	0,04524	10,48		-532	10.343	0,04524	4,66		-841	10.862	0,04524	4,44
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		637	1.889	0,04524	25,45		-297	2.574	0,04524	18,72		657	2.408	0,04524	19,96
P	S	00369	0	0	0,04524	-	00370	0	0	0,04524	-	00371	0	0	0,04524	-
	I		-659	13.049	0,04524	3,70		156	12.786	0,04524	3,76		371	11.218	0,04524	4,29
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		626	3.762	0,04524	12,78		-438	3.407	0,04524	14,15		390	2.622	0,04524	18,35
P	S	00372	0	0	0,04524	-	00373	0	0	0,04524	-	00374	0	0	0,04524	-
	I		-50	13.040	0,04524	3,69		-156	13.896	0,04524	3,47		-360	12.831	0,04524	3,76
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		614	4.717	0,04524	10,19		-360	3.886	0,04524	12,40		207	3.317	0,04524	14,51
P	S	00375	0	0	0,04524	-	00376	0	0	0,04524	-	00377	0	0	0,04524	-
	I		1.479	11.815	0,04524	4,06		-529	2.122	0,04524	22,73		286	4.300	0,04524	11,19
S	S		46	628	0,04524	76,68		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		984	5.464	0,04524	8,79		1.223	9.854	0,04524	4,87		450	15.804	0,04524	3,04
P	S	00378	0	0	0,04524	-	00379	0	0	0,04524	-	00380	0	0	0,04524	-
	I		-182	3.820	0,04524	12,61		1.005	5.709	0,04524	8,41		945	5.710	0,04524	8,41
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		2.531	17.557	0,04524	2,72		1.921	19.981	0,04524	2,40		12	21.567	0,04524	2,23
P	S	00381	0	0	0,04524	-	00382	0	0	0,04524	-	00383	0	0	0,04524	-
	I		-957	5.092	0,04524	9,48		1.553	10.204	0,04524	4,70		-1.427	14.418	0,04524	3,35
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-2.652	20.092	0,04524	2,41		1.007	2.558	0,04524	18,78		-595	2.638	0,04524	18,28
P	S	00384	0	0	0,04524	-	00385	0	0	0,04524	-	00386	0	0	0,04524	-
	I		3.306	13.143	0,04524	3,63		-887	13.144	0,04524	3,67		-1.906	14.522	0,04524	3,33
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
	I		1.030	2.939	0,04524	16,34		-631	3.444	0,04524	14,01		-561	2.895	0,04524	16,66
P	S	00387	0	0	0,04524	-	00388	0	0	0,04524	-	00389	0	0	0,04524	-
	I		4.182	14.428	0,04524	3,30		-922	11.496	0,04524	4,20		-241	12.675	0,04524	3,80
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		921	3.045	0,04524	15,78		-533	3.355	0,04524	14,37		127	2.222	0,04524	21,67
P	S	00390	0	0	0,04524	-	00391	0	0	0,04524	-	00392	0	0	0,04524	-
	I		429	10.910	0,04524	4,41		-555	11.413	0,04524	4,23		-546	13.709	0,04524	3,52
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-43	2.303	0,04524	20,91		-355	3.403	0,04524	14,16		30	2.879	0,04524	16,73
P	S	00393	0	0	0,04524	-	00394	0	0	0,04524	-	00395	0	0	0,04524	-
	I		744	12.180	0,04524	3,95		-2.160	13.012	0,04524	3,72		208	6.731	0,04524	7,15
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		140	2.670	0,04524	18,03		-679	6.192	0,04524	7,79		161	1.331	0,04524	36,17
P	S	00396	0	0	0,04524	-	00397	0	0	0,04524	-	00398	0	0	0,04524	-
	I		-277	14.382	0,04524	3,35		-1.180	2.059	0,04524	23,46		755	2.740	0,04524	17,54
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		1.280	5.068	0,04524	9,47		-2.221	10.564	0,04524	4,59		-1.636	14.258	0,04524	3,39
P	S	00399	0	0	0,04524	-	00400	0	0	0,04524	-	00401	0	0	0,04524	-
	I		576	5.081	0,04524	9,46		-515	4.299	0,04524	11,22		157	6.024	0,04524	7,99
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		916	18.297	0,04524	2,63		1.611	18.249	0,04524	2,63		-294	20.568	0,04524	2,34
P	S	00402	0	0	0,04524	-	00403	0	0	0,04524	-	00404	0	0	0,04524	-
	I		383	6.348	0,04524	7,58		34	4.581	0,04524	10,51		146	7.961	0,04524	6,05
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		118	22.371	0,04524	2,15		63	23.286	0,04524	2,07		809	25.555	0,04524	1,88
P	S	00405	0	0	0,04524	-	00406	0	0	0,04524	-	00407	0	0	0,04524	-
	I		588	4.767	0,04524	10,09		98	8.803	0,04524	5,47		-287	4.775	0,04524	10,09
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-1.156	22.822	0,04524	2,12		288	29.867	0,04524	1,61		1.493	21.910	0,04524	2,19
P	S	00408	0	0	0,04524	-	00409	0	0	0,04524	-	00410	0	0	0,04524	-
	I		-514	8.133	0,04524	5,93		1.222	5.414	0,04524	8,87		-1.414	6.691	0,04524	7,22
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-1.512	25.855	0,04524	1,87		-472	23.023	0,04524	2,09		-4.842	24.935	0,04524	1,96
P	S	00411	0	0	0,04524	-	00412	-304	4.642	0,04524	10,38	00413	0	0	0,04524	-
	I		-1.094	8.731	0,04524	5,53		1.131	12.759	0,04524	3,76		1.161	12.950	0,04524	3,71
S	S		0	0	0,04524	-		-255	1.504	0,04524	32,04		0	0	0,04524	-
	I		-2.735	27.340	0,04524	1,77		623	8.136	0,04524	5,91		506	8.674	0,04524	5,54
P	S	00414	-1.555	2.809	0,04524	17,21	00415	24	26.209	0,04524	1,84	00416	0	24.188	0,04524	1,99
	I		-2.110	1.521	0,04524	31,84		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-50	826	0,04524	58,31		-33	4.160	0,04524	11,58		1	7.517	0,04524	6,41
	I		-277	3.380	0,04524	14,26		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00417	-5	14.279	0,04524	3,37	00418	0	0	0,04524	-	00419	-1.326	8.339	0,04524	5,80
	I		0	0	0,04524	-		2.282	26.422	0,04524	1,81		0	0	0,04524	-
S	S		34	14.849	0,04524	3,24		-479	33.755	0,04524	1,43		639	24.707	0,04524	1,95
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00420	3	27.338	0,04524	1,76	00421	34	10.014	0,04524	4,81	00422	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-46	19.085	0,04524	2,52
S	S		-23	20.999	0,04524	2,29		-8	26.242	0,04524	1,84		18	36.721	0,04524	1,31
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00423	1	20.349	0,04524	2,37	00424	1	25.532	0,04524	1,89	00425	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-723	9.947	0,04524	4,85
S	S		-1	22.115	0,04524	2,18		10	20.752	0,04524	2,32		1.029	33.422	0,04524	1,44
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00426	0	0	0,04524	-	00427	0	18.216	0,04524	2,64	00428	0	20.414	0,04524	2,36
	I		1.151	11.562	0,04524	4,15		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-804	31.080	0,04524	1,55		6	15.455	0,04524	3,12		0	10.655	0,04524	4,52
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00429	42	11.306	0,04524	4,26	00430	0	0	0,04524	-	00431	1.514	16.333	0,04524	2,94
	I		0	0	0,04524	-		-1.847	19.749	0,04524	2,45		0	0	0,04524	-
S	S		-7	11.452	0,04524	4,21		344	20.964	0,04524	2,30		-256	12.371	0,04524	3,90
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00432	-15	29.736	0,04524	1,62	00433	62	4.713	0,04524	10,22	00434	118	16.228	0,04524	2,97
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		19	7.573	0,04524	6,36		92	3.343	0,04524	14,40		68	4.803	0,04524	10,02
	I		0	0	0,04524	-		-192	2.631	0,04524	18,31		0	0	0,04524	-
P	S	00435	-3	20.414	0,04524	2,36	00436	4	12.314	0,04524	3,91	00437	-82	1.254	0,04524	38,41
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		2	6.507	0,04524	7,40		-3	11.459	0,04524	4,20		80	21.768	0,04524	2,21
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00438	0	0	0,04524	-	00439	59	9.726	0,04524	4,95	00440	-4	10.156	0,04524	4,74
	I		19	3.149	0,04524	15,29		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-24	26.341	0,04524	1,83		-55	19.352	0,04524	2,49		6	19.242	0,04524	2,50
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00441	0	0	0,04524	-	00442	2	2.785	0,04524	17,29	00443	-1	11.693	0,04524	4,12
	I		1	1.266	0,04524	38,04		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-2	26.500	0,04524	1,82		-2	24.553	0,04524	1,96		1	18.745	0,04524	2,57
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00444	25	6.644	0,04524	7,25	00445	0	0	0,04524	-	00446	-28	3.982	0,04524	12,09
	I		0	0	0,04524	-		3	5.377	0,04524	8,96		0	0	0,04524	-
S	S		-23	21.528	0,04524	2,24		-4	26.773	0,04524	1,80		27	18.551	0,04524	2,60
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00447	1	8.776	0,04524	5,49	00448	-1	7.565	0,04524	6,37	00449	58	716	0,04524	67,25
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
S	S		-1	10.931	0,04524	4,41		1	10.394	0,04524	4,63		-53	16.635	0,04524	2,90
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00450	19	4.816	0,04524	10,00	00451	-78	20.274	0,04524	2,38	00452	881	15.613	0,04524	3,08
	I		19	573	0,04524	84,04		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-18	18.378	0,04524	2,62		71	11.520	0,04524	4,18		-276	6.481	0,04524	7,44
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00453	-49	1.488	0,04524	32,37	00454	-10	18.582	0,04524	2,59	00455	0	12.863	0,04524	3,74
	I		-334	3.349	0,04524	14,39		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-238	1.954	0,04524	24,66		9	4.883	0,04524	9,86		0	5.376	0,04524	8,96
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00456	2	4.856	0,04524	9,92	00457	0	0	0,04524	-	00458	-2	1.138	0,04524	42,32
	I		0	0	0,04524	-		1	1.049	0,04524	45,91		0	0	0,04524	-
S	S		-2	7.986	0,04524	6,03		-1	11.176	0,04524	4,31		2	10.384	0,04524	4,64
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00459	-1	3.953	0,04524	12,18	00460	0	1.554	0,04524	30,99	00461	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	421	0,04524	NS
S	S		1	9.047	0,04524	5,32		0	10.395	0,04524	4,63		0	11.536	0,04524	4,17
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00462	0	3.152	0,04524	15,28	00463	0	3.925	0,04524	12,27	00464	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	98	0,04524	NS
S	S		0	9.610	0,04524	5,01		0	9.206	0,04524	5,23		1	11.144	0,04524	4,32
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00465	0	0	0,04524	-	00466	1	2.312	0,04524	20,83	00467	0	2.845	0,04524	16,93
	I		0	797	0,04524	60,42		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	10.343	0,04524	4,66		-1	6.573	0,04524	7,33		0	4.912	0,04524	9,80
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00468	-1	1.975	0,04524	24,38	00469	-2	2.656	0,04524	18,13	00470	2	11.524	0,04524	4,18
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		1	6.654	0,04524	7,24		2	9.645	0,04524	4,99		-2	9.205	0,04524	5,23
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00471	-25	18.049	0,04524	2,67	00472	0	0	0,04524	-	00473	-275	12.222	0,04524	3,94
	I		0	0	0,04524	-		-983	5.879	0,04524	8,21		0	0	0,04524	-
S	S		24	6.624	0,04524	7,27		21	1.870	0,04524	25,75		291	4.269	0,04524	11,27
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00474	0	14.440	0,04524	3,34	00475	0	6.925	0,04524	6,95	00476	0	1.117	0,04524	43,11
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	3.498	0,04524	13,77		0	2.310	0,04524	20,85		0	2.434	0,04524	19,79
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00477	0	0	0,04524	-	00478	0	249	0,04524	NS	00479	0	486	0,04524	99,09
	I		0	796	0,04524	60,50		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	2.509	0,04524	19,19		0	1.778	0,04524	27,09		0	1.736	0,04524	27,74
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00480	0	0	0,04524	-	00481	0	0	0,04524	-	00482	0	881	0,04524	54,66
	I		0	572	0,04524	84,19		0	158	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	2.339	0,04524	20,59		0	2.145	0,04524	22,45		0	1.651	0,04524	29,17
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00483	0	230	0,04524	NS	00484	0	0	0,04524	-	00485	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	974	0,04524	49,44		0	296	0,04524	NS
S	S		0	2.040	0,04524	23,61		0	2.515	0,04524	19,15		0	1.652	0,04524	29,15
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00486	0	349	0,04524	NS	00487	0	737	0,04524	65,34	00488	0	1.455	0,04524	33,10
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	941	0,04524	51,18		0	1.874	0,04524	25,70		0	4.246	0,04524	11,34
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00489	0	5.946	0,04524	8,10	00490	0	13.529	0,04524	3,56	00491	915	9.702	0,04524	4,95
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	6.208	0,04524	7,76		-1	6.513	0,04524	7,39		-201	4.712	0,04524	10,23
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00492	-29	1.044	0,04524	46,13	00493	14	15.375	0,04524	3,13	00494	0	10.132	0,04524	4,75
	I		-428	4.796	0,04524	10,05		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-45	1.484	0,04524	32,46		-13	3.105	0,04524	15,51		0	1.725	0,04524	27,92
	I		-209	210	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00495	0	3.150	0,04524	15,29	00496	0	0	0,04524	-	00497	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	381	0,04524	NS		0	839	0,04524	57,40
S	S		0	550	0,04524	87,56		0	65	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	440	0,04524	NS		0	841	0,04524	57,26
P	S	00498	0	0	0,04524	-	00499	0	0	0,04524	-	00500	0	0	0,04524	-
	I		0	480	0,04524	NS		0	556	0,04524	86,62		0	707	0,04524	68,12
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1.087	0,04524	44,30		0	941	0,04524	51,18		0	829	0,04524	58,09
P	S	00501	0	0	0,04524	-	00502	0	0	0,04524	-	00503	0	0	0,04524	-
	I		0	275	0,04524	NS		0	131	0,04524	NS		0	711	0,04524	67,73
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1.005	0,04524	47,92		0	1.008	0,04524	47,78		0	799	0,04524	60,27
P	S	00504	0	0	0,04524	-	00505	0	0	0,04524	-	00506	0	600	0,04524	80,26
	I		0	720	0,04524	66,89		0	170	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	615	0,04524	78,31
	I		0	651	0,04524	73,98		0	622	0,04524	77,42		0	0	0,04524	-
P	S	00507	0	1.381	0,04524	34,87	00508	1	2.851	0,04524	16,89	00509	0	8.971	0,04524	5,37
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	3.209	0,04524	15,01		-1	6.897	0,04524	6,98		0	8.515	0,04524	5,66
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00510	-12	13.535	0,04524	3,56	00511	0	0	0,04524	-	00512	-303	10.384	0,04524	4,64

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
	I		0	0	0,04524	-		-1.633	6.815	0,04524	7,10		0	0	0,04524	-
S	S		11	7.066	0,04524	6,82		89	1.493	0,04524	32,25		377	3.964	0,04524	12,14
	I		0	0	0,04524	-		83	145	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00513	-1	13.419	0,04524	3,59	00514	0	6.335	0,04524	7,60	00515	0	1.280	0,04524	37,62
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		1	3.353	0,04524	14,36		0	1.692	0,04524	28,46		0	901	0,04524	53,45
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00516	0	0	0,04524	-	00517	0	0	0,04524	-	00518	0	0	0,04524	-
	I		0	520	0,04524	92,61		0	548	0,04524	87,88		0	302	0,04524	NS
S	S		0	749	0,04524	64,30		0	732	0,04524	65,79		0	793	0,04524	60,73
	I		0	305	0,04524	NS		0	586	0,04524	82,18		0	621	0,04524	77,55
P	S	00519	0	0	0,04524	-	00520	0	0	0,04524	-	00521	0	34	0,04524	NS
	I		0	280	0,04524	NS		0	235	0,04524	NS		0	188	0,04524	NS
S	S		0	868	0,04524	55,48		0	870	0,04524	55,35		0	823	0,04524	58,52
	I		0	578	0,04524	83,32		0	583	0,04524	82,60		0	606	0,04524	79,47
P	S	00522	0	0	0,04524	-	00523	0	0	0,04524	-	00524	0	399	0,04524	NS
	I		0	251	0,04524	NS		0	284	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	803	0,04524	59,97		0	787	0,04524	61,19		0	766	0,04524	62,87
	I		0	538	0,04524	89,51		0	317	0,04524	NS		0	180	0,04524	NS
P	S	00525	0	1.712	0,04524	28,13	00526	-1	3.096	0,04524	15,55	00527	-3	2.313	0,04524	20,82
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	1.254	0,04524	38,40		1	3.396	0,04524	14,18		3	8.241	0,04524	5,84
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00528	-6	3.341	0,04524	14,41	00529	26	10.938	0,04524	4,40	00530	1.446	9.033	0,04524	5,31
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		17	12.679	0,04524	3,80		-24	12.148	0,04524	3,96		-359	7.385	0,04524	6,53
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00531	0	0	0,04524	-	00532	15	14.700	0,04524	3,28	00533	0	10.247	0,04524	4,70
	I		-467	5.754	0,04524	8,38		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-101	1.409	0,04524	34,19		-14	5.448	0,04524	8,84		0	5.418	0,04524	8,89
	I		-242	710	0,04524	67,87		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00534	0	4.066	0,04524	11,84	00535	0	1.016	0,04524	47,40	00536	0	523	0,04524	92,08
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	59	0,04524	NS
S	S		0	4.727	0,04524	10,19		0	4.240	0,04524	11,36		0	4.128	0,04524	11,67
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00537	0	567	0,04524	84,94	00538	0	673	0,04524	71,56	00539	0	708	0,04524	68,02
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	4.187	0,04524	11,50		0	4.287	0,04524	11,23		0	4.327	0,04524	11,13
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00540	0	723	0,04524	66,61	00541	0	574	0,04524	83,90	00542	0	538	0,04524	89,51
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	4.247	0,04524	11,34		0	4.141	0,04524	11,63		0	4.077	0,04524	11,81
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00543	0	1.138	0,04524	42,32	00544	0	3.059	0,04524	15,74	00545	-3	6.151	0,04524	7,83
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	4.042	0,04524	11,91		0	4.009	0,04524	12,01		3	4.004	0,04524	12,03
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00546	53	6.430	0,04524	7,49	00547	0	0	0,04524	-	00548	-8	3.709	0,04524	12,98
	I		0	0	0,04524	-		76	5.590	0,04524	8,61		8	1.403	0,04524	34,32
S	S		-45	4.731	0,04524	10,18		-74	8.899	0,04524	5,41		296	8.292	0,04524	5,80
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		273	382	0,04524	NS
P	S	00549	-337	10.604	0,04524	4,55	00550	0	0	0,04524	-	00551	-290	9.835	0,04524	4,90
	I		0	0	0,04524	-		-663	1.796	0,04524	26,86		0	0	0,04524	-
S	S		-89	8.713	0,04524	5,53		-36	3.479	0,04524	13,84		380	6.857	0,04524	7,02
	I		-57	264	0,04524	NS		-84	52	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00552	-1	13.467	0,04524	3,58	00553	0	7.543	0,04524	6,38	00554	0	3.459	0,04524	13,92
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		1	10.117	0,04524	4,76		0	10.348	0,04524	4,65		0	9.921	0,04524	4,85
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00555	-1	2.050	0,04524	23,49	00556	2	1.768	0,04524	27,24	00557	0	2.001	0,04524	24,07
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		1	9.688	0,04524	4,97		-1	9.729	0,04524	4,95		0	9.804	0,04524	4,91
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00558	-1	2.080	0,04524	23,15	00559	0	2.089	0,04524	23,05	00560	-1	2.017	0,04524	23,88
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		1	9.855	0,04524	4,89		0	9.794	0,04524	4,92		1	9.627	0,04524	5,00
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00561	0	1.882	0,04524	25,59	00562	0	2.122	0,04524	22,69	00563	1	3.704	0,04524	13,00
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	9.468	0,04524	5,09		0	9.382	0,04524	5,13		-1	9.285	0,04524	5,19
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00564	-3	7.397	0,04524	6,51	00565	60	11.426	0,04524	4,21	00566	-143	3.480	0,04524	13,84
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-153	785	0,04524	61,37
S	S		3	8.606	0,04524	5,60		-27	6.154	0,04524	7,83		756	69	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		-48	1.769	0,04524	27,23		1.909	13.814	0,04524	3,47
P	S	00567	0	0	0,04524	-	00568	0	0	0,04524	-	00569	-253	1.691	0,04524	28,50
	I		-533	34.088	0,04524	1,41		546	5.258	0,04524	9,15		-246	1.376	0,04524	35,02
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-5.081	40.296	0,04524	1,21		2.990	20.749	0,04524	2,30		-5.999	9.207	0,04524	5,31
P	S	00570	0	0	0,04524	-	00571	-12	13.365	0,04524	3,60	00572	18	9.822	0,04524	4,90
	I		63	3.416	0,04524	14,10		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-233	3.103	0,04524	15,53		11	11.145	0,04524	4,32		-17	13.224	0,04524	3,64
	I		-114	774	0,04524	62,24		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS
P	S	00573	-29	5.637	0,04524	8,54	00574	33	4.061	0,04524	11,86	00575	-10	3.338	0,04524	14,43
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		27	13.020	0,04524	3,70		-31	12.645	0,04524	3,81		-5	12.560	0,04524	3,83
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00576	-43	3.333	0,04524	14,45	00577	44	3.522	0,04524	13,67	00578	-10	3.325	0,04524	14,48
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		4	12.726	0,04524	3,78		-3	12.935	0,04524	3,72		0	13.107	0,04524	3,67
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00579	6	3.442	0,04524	13,99	00580	17	3.365	0,04524	14,31	00581	3	3.248	0,04524	14,83
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	13.097	0,04524	3,68		5	13.094	0,04524	3,68		-3	13.104	0,04524	3,68
	I		0	0	0,04524	-		-28	266	0,04524	NS		1	853	0,04524	56,46
P	S	00582	-11	3.864	0,04524	12,46	00583	-20	6.255	0,04524	7,70	00584	88	10.821	0,04524	4,45
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-3	13.104	0,04524	3,68		6	13.027	0,04524	3,70		-38	11.721	0,04524	4,11
	I		17	1.373	0,04524	35,07		18	1.953	0,04524	24,66		-67	3.424	0,04524	14,07
P	S	00585	169	11.160	0,04524	4,31	00586	847	7.446	0,04524	6,45	00587	756	7.196	0,04524	6,68
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		147	5.290	0,04524	9,10		-219	4.158	0,04524	11,59		-204	6.840	0,04524	7,04
	I		-467	7.711	0,04524	6,25		-808	3.070	0,04524	15,72		-1.484	7.428	0,04524	6,51
P	S	00588	-899	4.676	0,04524	10,32	00589	487	4.160	0,04524	11,56	00590	-228	3.677	0,04524	13,11
	I		-2.224	1.622	0,04524	29,87		500	1.729	0,04524	27,82		645	1.060	0,04524	45,35
S	S		758	7.819	0,04524	6,15		-910	9.085	0,04524	5,31		215	10.020	0,04524	4,80
	I		1.884	10.381	0,04524	4,62		6	12.388	0,04524	3,89		-722	13.867	0,04524	3,48
P	S	00591	26	3.577	0,04524	13,46	00592	-14	3.930	0,04524	12,25	00593	42	4.237	0,04524	11,36
	I		83	2.480	0,04524	19,41		-1.292	2.349	0,04524	20,57		1.545	2.005	0,04524	23,92
S	S		-46	10.728	0,04524	4,49		43	11.117	0,04524	4,33		-59	11.262	0,04524	4,28
	I		153	14.671	0,04524	3,28		3.045	16.245	0,04524	2,94		-2.125	16.983	0,04524	2,85
P	S	00594	-18	4.141	0,04524	11,63	00595	40	4.274	0,04524	11,27	00596	-103	4.197	0,04524	11,48
	I		223	2.138	0,04524	22,51		-1.223	2.252	0,04524	21,45		756	2.537	0,04524	18,94
S	S		19	11.297	0,04524	4,26		-45	11.329	0,04524	4,25		182	10.954	0,04524	4,39
	I		-64	17.184	0,04524	2,80		1.389	17.070	0,04524	2,81		-811	16.889	0,04524	2,86
P	S	00597	143	3.997	0,04524	12,04	00598	-165	4.384	0,04524	10,99	00599	308	5.835	0,04524	8,25
	I		178	2.747	0,04524	17,52		-814	2.497	0,04524	19,33		1.033	1.307	0,04524	36,75
S	S		50	10.498	0,04524	4,59		154	9.909	0,04524	4,86		-381	8.995	0,04524	5,36
	I		-574	16.253	0,04524	2,97		689	15.120	0,04524	3,18		-1.204	13.656	0,04524	3,54
P	S	00600	-186	7.267	0,04524	6,63	00601	-224	1.281	0,04524	37,62	00791	-517	1.510	0,04524	31,94
	I		-924	607	0,04524	79,53		744	3.252	0,04524	14,78		-545	1.475	0,04524	32,70
S	S		366	7.786	0,04524	6,18		67	4.715	0,04524	10,21		0	0	0,04524	-
	I		1.366	10.143	0,04524	4,73		-819	4.595	0,04524	10,50		799	2.317	0,04524	20,74
P	S	00792	-3.464	139	0,04524	NS	00793	-987	1.174	0,04524	41,13	00794	1.171	844	0,04524	56,88
	I		-529	4.113	0,04524	11,73		318	994	0,04524	48,41		654	2.113	0,04524	22,75
S	S		0	0	0,04524	-		52	485	0,04524	99,28		3.943	232	0,04524	NS
	I		-1.506	2.916	0,04524	16,58		32	1.937	0,04524	24,86		2.418	5.186	0,04524	9,23
P	S	00795	1.476	2.403	0,04524	19,96	00796	-1.811	436	0,04524	NS	00797	-2.068	1.447	0,04524	33,46
	I		793	2.872	0,04524	16,73		-1.163	1.665	0,04524	29,01		3.869	30.049	0,04524	1,59
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-327	3.545	0,04524	13,60
	I		1.520	7.448	0,04524	6,44		792	3.870	0,04524	12,42		439	37.883	0,04524	1,27
P	S	00798	0	0	0,04524	-	00799	0	0	0,04524	-	00800	0	0	0,04524	-
	I		2.792	22.280	0,04524	2,15		-369	5.991	0,04524	8,05		364	6.675	0,04524	7,21
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		682	31.043	0,04524	1,55		448	20.676	0,04524	2,33		830	23.999	0,04524	2,00
P	S	00801	0	0	0,04524	-	00802	0	0	0,04524	-	00803	0	0	0,04524	-
	I		1.917	24.260	0,04524	1,97		-6.856	38.953	0,04524	1,26		-424	8.982	0,04524	5,37
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-483	25.302	0,04524	1,91		-1.125	50.350	0,09048	1,85		0	26.332	0,04524	1,83
P	S	00804	0	0	0,04524	-	00805	0	0	0,04524	-	00806	0	0	0,04524	-
	I		618	5.244	0,04524	9,17		890	4.623	0,04524	10,39		-479	6.887	0,04524	7,00
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		3.967	23.723	0,04524	2,01		2.405	20.921	0,04524	2,29		-1.205	22.177	0,04524	2,18

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Pos Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
A_s Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.

PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
Fondazione				**Platea 1**												
P	S	00030	122	249	0,04524	NS	00031	6.499	840	0,04524	66,14	00032	0	0	0,04524	-
	I		-279	1.844	0,04524	30,60		0	0	0,04524	-		1.670	2.241	0,04524	25,07
S	S		954	1.686	0,04524	33,37		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-191	281	0,04524	NS		-833	1.556	0,04524	36,31		5.791	838	0,04524	66,40
P	S	00033	2.175	510	0,04524	NS	00034	0	0	0,04524	-	00035	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		1.081	1.464	0,04524	38,42		-283	2.234	0,04524	25,26
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		1.287	1.313	0,04524	42,82
	I		-635	800	0,04524	70,59		-3.661	425	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00042	0	0	0,04524	-	00043	0	0	0,04524	-	00044	0	0	0,04524	-
	I		8	71.569	0,09048	1,51		-276	80.303	0,14577	2,12		19	77.182	0,12221	1,86

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²]			[N]	[N·m]	[cm²]	
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		1.340	38.755	0,04524	1,45		-2.467	37.012	0,09048	2,93		118	31.651	0,09048	3,41
P	S	00045	0	0	0,04524	-	00081	2.139	144	0,04524	NS	00082	8.536	475	0,04524	NS
	I		537	87.172	0,12221	1,65		929	36	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		256	1.481	0,04524	38,05
	I		-1.662	41.575	0,09048	2,60		240	24.800	0,04524	2,27		0	0	0,04524	-
P	S	00083	-159	679	0,04524	83,08	00084	-1.327	370	0,04524	NS	00085	2.188	310	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		3.051	123	0,04524	NS
S	S		-79	770	0,04524	73,25		100	147	0,04524	NS		197	670	0,04524	84,13
	I		0	0	0,04524	-		126	433	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00086	244	594	0,04524	94,88	00087	-2.267	373	0,04524	NS	00088	4.087	201	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		-2.268	160	0,04524	NS		4.641	615	0,04524	90,72
S	S		-213	1.392	0,04524	40,53		268	63	0,04524	NS		271	209	0,04524	NS
	I		-189	248	0,04524	NS		326	441	0,04524	NS		307	105	0,04524	NS
P	S	00089	-4.041	682	0,04524	83,45	00090	892	575	0,04524	97,87	00091	3.739	1.009	0,04524	55,41
	I		0	0	0,04524	-		1.158	200	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		-249	983	0,04524	57,40		-544	855	0,04524	66,04		320	720	0,04524	78,27
	I		0	0	0,04524	-		-513	104	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00092	-3.628	1.033	0,04524	55,04	00093	679	589	0,04524	95,59	00094	-5.550	1.082	0,04524	52,78
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		120	1.002	0,04524	56,26		-683	1.245	0,04524	45,37		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-512	636	0,04524	88,77
P	S	00095	-2.127	119	0,04524	NS	00096	807	2.612	0,04524	21,55	00097	-201	457	0,04524	NS
	I		-2.927	204	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-48	348	0,04524	NS
S	S		-901	1.403	0,04524	40,28		11.163	221	0,04524	NS		-3.853	440	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		7.881	118	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00098	17	1.101	0,04524	51,22	00099	-395	378	0,04524	NS	00100	-826	534	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		-378	540	0,04524	NS		-751	323	0,04524	NS
S	S		2.263	228	0,04524	NS		372	419	0,04524	NS		-12.649	313	0,04524	NS
	I		1.993	46	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-12.119	165	0,04524	NS
P	S	00101	0	0	0,04524	-	00102	-170	2.211	0,04524	25,52	00103	0	0	0,04524	-
	I		143	666	0,04524	84,65		0	0	0,04524	-		654	2.553	0,04524	22,06
S	S		0	0	0,04524	-		-4.287	631	0,04524	90,25		0	0	0,04524	-
	I		7.057	742	0,04524	74,77		0	0	0,04524	-		2.880	107	0,04524	NS
P	S	00104	1.311	1.064	0,04524	52,84	00105	672	130	0,04524	NS	00106	244	1.462	0,04524	38,55
	I		0	0	0,04524	-		682	653	0,04524	86,22		0	0	0,04524	-
S	S		9.188	190	0,04524	NS		8.212	1.001	0,04524	55,28		-10.451	395	0,04524	NS
	I		8.135	80	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-10.501	142	0,04524	NS
P	S	00107	0	0	0,04524	-	00108	906	1.052	0,04524	53,49	00109	-301	57	0,04524	NS
	I		-32	826	0,04524	68,28		0	0	0,04524	-		-212	660	0,04524	85,48
S	S		5.523	356	0,04524	NS		6.768	269	0,04524	NS		-3.577	477	0,04524	NS
	I		7.200	79	0,04524	NS		4.952	92	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00110	0	0	0,04524	-	00111	-530	1.508	0,04524	37,44	00112	0	0	0,04524	-
	I		-22	635	0,04524	88,81		0	0	0,04524	-		-262	1.410	0,04524	40,02
S	S		2.279	275	0,04524	NS		-5.607	186	0,04524	NS		-1.783	499	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		-5.162	30	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00113	307	1.368	0,04524	41,19	00114	0	0	0,04524	-	00115	-70	447	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		479	552	0,04524	NS		82	619	0,04524	91,09
S	S		2.409	191	0,04524	NS		2.333	474	0,04524	NS		4	444	0,04524	NS
	I		4.530	306	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00116	-447	257	0,04524	NS	00117	213	312	0,04524	NS	00118	-91	156	0,04524	NS
	I		-403	387	0,04524	NS		194	210	0,04524	NS		-74	747	0,04524	75,50
S	S		-5.078	128	0,04524	NS		3.451	456	0,04524	NS		2.015	297	0,04524	NS
	I		-4.583	143	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		1.724	67	0,04524	NS
P	S	00119	-356	1.071	0,04524	52,70	00120	662	759	0,04524	74,19	00121	418	960	0,04524	58,69
	I		0	0	0,04524	-		520	64	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		-10.206	186	0,04524	NS		8.589	550	0,04524	NS		2.365	446	0,04524	NS
	I		-9.177	194	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		2.332	102	0,04524	NS
P	S	00122	-2.149	288	0,04524	NS	00123	0	0	0,04524	-	00124	-5.791	1.648	0,04524	34,67
	I		0	0	0,04524	-		-1.164	190	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		-44	1.090	0,04524	51,74		-406	211	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		-396	753	0,04524	74,96		-854	9.123	0,04524	6,19
P	S	00125	0	0	0,04524	-	00126	0	0	0,04524	-	00127	-62	285	0,04524	NS
	I		561	8.228	0,04524	6,84		96	2.171	0,04524	25,97		93	700	0,04524	80,54
S	S		0	0	0,04524	-		-3.246	320	0,04524	NS		-1.926	617	0,04524	91,80
	I		3.141	2.728	0,04524	20,52		0	0	0,04524	-		-1.983	199	0,04524	NS
P	S	00128	489	1.682	0,04524	33,49	00129	1.431	857	0,04524	65,59	00130	-6.858	743	0,04524	77,09
	I		0	0	0,04524	-		851	57	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		8.177	401	0,04524	NS		3.220	502	0,04524	NS		-484	276	0,04524	NS
	I		10.671	44	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00131	2.410	95	0,04524	NS	00132	806	359	0,04524	NS	00133	-7.092	672	0,04524	85,28
	I		3.433	151	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		137	1.348	0,04524	41,82		-6	664	0,04524	84,93		-733	519	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00134	4.065	350	0,04524	NS	00135	1.168	487	0,04524	NS	00136	-6.429	910	0,04524	62,88
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		243	887	0,04524	63,54		-24	618	0,04524	91,25		-417	1.052	0,04524	53,66
	I		0	0	0,04524	-		54	323	0,04524	NS		-404	571	0,04524	98,85
P	S	00137	3.176	550	0,04524	NS	00138	251	273	0,04524	NS	00139	-2.837	2.026	0,04524	28,01
	I		2.395	64	0,04524	NS		547	158	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		123	844	0,04524	66,80		-134	500	0,04524	NS		124	1.314	0,04524	42,90
	I		0	0	0,04524	-		-6	242	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00140	0	0	0,04524	-	00141	236	8.004	0,04524	7,04	00142	-188	28.527	0,04524	1,98

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		2.184	3.604	0,04524	15,57		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		335	119	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		54	4.082	0,04524	13,81
	I		-512	19.015	0,04524	2,97		-209	5.666	0,04524	9,96		0	0	0,04524	-
P	S	00143	166	29.300	0,04524	1,92	00144	-342	17.143	0,04524	3,29	00145	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-2.592	46.255	0,09048	2,34
S	S		-133	6.170	0,04524	9,14		80	545	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		4.453	7.653	0,04524	7,29
P	S	00146	0	0	0,04524	-	00147	-72	11.403	0,04524	4,95	00148	3	17.366	0,04524	3,25
	I		2.148	21.463	0,04524	2,61		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		25	2.116	0,04524	26,65		-1	6.775	0,04524	8,32
	I		-2.970	5.463	0,04524	10,39		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00149	0	26.201	0,04524	2,15	00150	-2	21.820	0,04524	2,58	00151	185	13.352	0,04524	4,22
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	7.008	0,04524	8,05		55	8.573	0,04524	6,58
	I		0	2.702	0,04524	20,87		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00152	0	0	0,04524	-	00153	0	0	0,04524	-	00154	862	14.252	0,04524	3,95
	I		-1.611	14.209	0,04524	3,98		-519	93.827	0,14577	1,82		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-2.317	11.333	0,04524	5,00
	I		4.326	2.363	0,04524	23,63		-2.592	14.378	0,04524	3,95		0	0	0,04524	-
P	S	00155	3	30.421	0,04524	1,85	00156	2	25.431	0,04524	2,22	00157	-6	23.307	0,04524	2,42
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		-1	11.203	0,04524	5,03		1	237	0,04524	NS
	I		0	1.989	0,04524	28,35		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00158	0	0	0,04524	-	00159	0	0	0,04524	-	00160	-46	15.451	0,04524	3,65
	I		12	10.543	0,04524	5,35		-293	62.994	0,12221	2,29		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-80	1.943	0,04524	29,03		418	8.463	0,04524	6,66		2	2.064	0,04524	27,32
P	S	00161	20	25.645	0,04524	2,20	00162	-123	26.850	0,04524	2,10	00163	304	20.151	0,04524	2,80
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-24	12.358	0,04524	4,56		118	11.320	0,04524	4,98		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		17	5.175	0,04524	10,90
P	S	00164	0	0	0,04524	-	00165	0	0	0,04524	-	00166	181	6.812	0,04524	8,27
	I		2.680	45.348	0,12221	3,17		-4.790	50.885	0,12221	2,84		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-153	6.324	0,04524	8,92
	I		-6.581	3.948	0,04524	14,50		5.609	14.990	0,04524	3,71		0	0	0,04524	-
P	S	00167	0	21.875	0,04524	2,58	00168	0	29.331	0,04524	1,92	00169	-1	26.762	0,04524	2,11
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		6	6.413	0,04524	8,79		0	0	0,04524	-		-4	4.016	0,04524	14,04
	I		0	0	0,04524	-		0	2.135	0,04524	26,41		0	0	0,04524	-
P	S	00170	-207	23.496	0,04524	2,40	00171	668	5.183	0,04524	10,86	00362	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-100	1.960	0,04524	28,78
S	S		59	1.973	0,04524	28,58		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		-290	5.040	0,04524	11,20		1.191	12.910	0,04524	4,36
P	S	00363	0	0	0,04524	-	00364	0	0	0,04524	-	00365	0	0	0,04524	-
	I		240	2.707	0,04524	20,82		-254	4.562	0,04524	12,37		577	10.748	0,04524	5,24
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		2.285	16.334	0,04524	3,43		-1.995	18.380	0,04524	3,08		-1.917	26.285	0,04524	2,15
P	S	00366	0	0	0,04524	-	00367	0	0	0,04524	-	00368	0	0	0,04524	-
	I		-253	4.306	0,04524	13,10		-546	9.268	0,04524	6,09		-738	9.295	0,04524	6,08
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		571	1.750	0,04524	32,18		-314	2.253	0,04524	25,05		585	1.882	0,04524	29,92
P	S	00369	0	0	0,04524	-	00370	0	0	0,04524	-	00371	0	0	0,04524	-
	I		-580	10.955	0,04524	5,15		143	11.280	0,04524	5,00		393	10.592	0,04524	5,32
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		578	3.201	0,04524	17,59		-375	3.120	0,04524	18,09		410	2.408	0,04524	23,40
P	S	00372	0	0	0,04524	-	00373	0	0	0,04524	-	00374	0	0	0,04524	-
	I		-52	12.461	0,04524	4,53		-159	13.161	0,04524	4,29		-342	12.042	0,04524	4,69
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		611	4.439	0,04524	12,69		-348	3.672	0,04524	15,37		192	3.075	0,04524	18,33
P	S	00375	0	0	0,04524	-	00376	0	0	0,04524	-	00377	0	0	0,04524	-
	I		1.327	10.998	0,04524	5,11		-548	1.989	0,04524	28,39		157	3.601	0,04524	15,65
S	S		119	150	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		911	4.986	0,04524	11,29		1.226	9.404	0,04524	5,98		342	14.846	0,04524	3,80
P	S	00378	0	0	0,04524	-	00379	0	0	0,04524	-	00380	0	0	0,04524	-
	I		-269	3.330	0,04524	16,95		1.001	5.228	0,04524	10,76		894	5.059	0,04524	11,12
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		2.584	16.601	0,04524	3,38		1.925	19.061	0,04524	2,95		1	20.765	0,04524	2,72
P	S	00381	0	0	0,04524	-	00382	0	0	0,04524	-	00383	0	0	0,04524	-
	I		-926	4.680	0,04524	12,08		1.590	8.112	0,04524	6,93		-1.638	12.181	0,04524	4,65
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-3.538	19.436	0,04524	2,92		1.082	1.917	0,04524	29,34		-448	2.273	0,04524	24,84
P	S	00384	0	0	0,04524	-	00385	0	0	0,04524	-	00386	0	0	0,04524	-
	I		2.596	11.039	0,04524	5,08		-866	11.042	0,04524	5,12		-1.811	12.268	0,04524	4,62
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		810	2.139	0,04524	26,32		-436	2.788	0,04524	20,25		-492	2.726	0,04524	20,71
P	S	00387	0	0	0,04524	-	00388	0	0	0,04524	-	00389	0	0	0,04524	-
	I		3.837	12.007	0,04524	4,66		-1.015	9.953	0,04524	5,68		-280	11.136	0,04524	5,07
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		851	2.677	0,04524	21,02		-503	2.851	0,04524	19,80		124	1.879	0,04524	30,00
P	S	00390	0	0	0,04524	-	00391	0	0	0,04524	-	00392	0	0	0,04524	-
	I		437	9.991	0,04524	5,64		-525	11.004	0,04524	5,13		-526	13.143	0,04524	4,30
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-37	2.137	0,04524	26,39		-346	3.275	0,04524	17,23		33	2.744	0,04524	20,55

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
P	S	00393	0	0	0,04524	-	00394	0	0	0,04524	-	00395	0	0	0,04524	-
	I		715	11.636	0,04524	4,84		-2.020	12.310	0,04524	4,60		-1.222	4.851	0,04524	11,66
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		169	2.376	0,04524	23,72		-639	5.788	0,04524	9,76		481	1.220	0,04524	46,17
P	S	00396	0	0	0,04524	-	00397	0	0	0,04524	-	00398	0	0	0,04524	-
	I		-312	10.390	0,04524	5,43		-1.240	1.976	0,04524	28,62		745	2.638	0,04524	21,34
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		1.071	3.318	0,04524	16,95		-2.115	10.146	0,04524	5,58		-1.696	13.620	0,04524	4,16
P	S	00399	0	0	0,04524	-	00400	0	0	0,04524	-	00401	0	0	0,04524	-
	I		600	4.760	0,04524	11,83		-516	3.664	0,04524	15,41		166	5.743	0,04524	9,82
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		998	17.411	0,04524	3,23		1.689	17.336	0,04524	3,24		-320	19.988	0,04524	2,82
P	S	00402	0	0	0,04524	-	00403	0	0	0,04524	-	00404	0	0	0,04524	-
	I		527	5.928	0,04524	9,50		67	4.257	0,04524	13,24		162	7.543	0,04524	7,47
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		114	22.040	0,04524	2,56		2	22.833	0,04524	2,47		807	25.326	0,04524	2,22
P	S	00405	0	0	0,04524	-	00406	0	0	0,04524	-	00407	0	0	0,04524	-
	I		646	4.385	0,04524	12,84		143	8.493	0,04524	6,64		-441	4.505	0,04524	12,53
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-1.326	22.368	0,04524	2,53		286	29.586	0,04524	1,90		1.544	21.385	0,04524	2,63
P	S	00408	0	0	0,04524	-	00409	0	0	0,04524	-	00410	0	0	0,04524	-
	I		-454	7.934	0,04524	7,12		1.341	5.089	0,04524	11,05		-1.542	6.359	0,04524	8,90
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-1.506	25.622	0,04524	2,21		-561	22.585	0,04524	2,50		-4.812	24.689	0,04524	2,31
P	S	00411	0	0	0,04524	-	00412	-192	3.275	0,04524	17,23	00413	0	0	0,04524	-
	I		-1.427	8.365	0,04524	6,76		1.019	11.392	0,04524	4,94		1.088	12.079	0,04524	4,66
S	S		0	0	0,04524	-		-186	748	0,04524	75,42		0	0	0,04524	-
	I		-3.607	26.846	0,04524	2,12		554	7.380	0,04524	7,63		474	8.076	0,04524	6,98
P	S	00414	-1.598	2.471	0,04524	22,91	00415	23	24.883	0,04524	2,27	00416	0	21.955	0,04524	2,57
	I		-2.066	1.183	0,04524	47,89		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-68	497	0,04524	NS		-45	3.674	0,04524	15,35		1	6.114	0,04524	9,22
	I		-260	3.051	0,04524	18,49		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00417	-4	11.643	0,04524	4,84	00418	0	0	0,04524	-	00419	-1.757	5.611	0,04524	10,09
	I		0	0	0,04524	-		3.023	19.432	0,04524	2,88		0	0	0,04524	-
S	S		35	10.953	0,04524	5,15		-495	24.645	0,04524	2,29		654	18.121	0,04524	3,11
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00420	3	19.286	0,04524	2,92	00421	161	6.235	0,04524	9,04	00422	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-154	11.915	0,04524	4,73
S	S		-22	15.154	0,04524	3,72		-20	19.590	0,04524	2,88		25	26.688	0,04524	2,11
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00423	4	14.317	0,04524	3,94	00424	1	17.688	0,04524	3,19	00425	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-960	7.162	0,04524	7,89
S	S		0	15.977	0,04524	3,53		10	14.852	0,04524	3,80		1.099	24.108	0,04524	2,33
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00426	0	0	0,04524	-	00427	0	13.057	0,04524	4,32	00428	0	15.000	0,04524	3,76
	I		1.229	8.380	0,04524	6,71		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-833	22.891	0,04524	2,47		6	11.153	0,04524	5,06		0	8.182	0,04524	6,89
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00429	42	8.542	0,04524	6,60	00430	0	0	0,04524	-	00431	1.515	15.202	0,04524	3,70
	I		0	0	0,04524	-		-2.413	15.569	0,04524	3,64		0	0	0,04524	-
S	S		-7	9.207	0,04524	6,13		343	17.134	0,04524	3,29		-256	10.251	0,04524	5,50
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00432	-14	28.023	0,04524	2,01	00433	-138	4.347	0,04524	12,98	00434	110	15.334	0,04524	3,68
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		8	6.616	0,04524	8,52		70	2.874	0,04524	19,62		69	4.577	0,04524	12,32
	I		0	0	0,04524	-		-170	2.162	0,04524	26,09		0	0	0,04524	-
P	S	00435	-3	19.433	0,04524	2,90	00436	4	11.318	0,04524	4,98	00437	-82	1.186	0,04524	47,56
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		3	5.800	0,04524	9,72		-3	8.651	0,04524	6,52		80	15.900	0,04524	3,55
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00438	0	0	0,04524	-	00439	61	6.723	0,04524	8,39	00440	-14	7.010	0,04524	8,04
	I		26	2.407	0,04524	23,43		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-24	19.029	0,04524	2,96		-58	13.779	0,04524	4,09		11	13.647	0,04524	4,13
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00441	0	0	0,04524	-	00442	1	2.048	0,04524	27,54	00443	-1	8.094	0,04524	6,97
	I		1	550	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-3	18.512	0,04524	3,05		-3	17.123	0,04524	3,29		1	13.091	0,04524	4,31
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00444	26	4.566	0,04524	12,35	00445	0	0	0,04524	-	00446	-26	2.860	0,04524	19,72
	I		0	0	0,04524	-		4	3.576	0,04524	15,77		0	0	0,04524	-
S	S		-24	15.132	0,04524	3,73		-4	18.844	0,04524	2,99		28	13.106	0,04524	4,30
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00447	1	6.274	0,04524	8,99	00448	-1	5.592	0,04524	10,08	00449	58	677	0,04524	83,29
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-1	7.938	0,04524	7,10		1	8.304	0,04524	6,79		-53	13.736	0,04524	4,11
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00450	19	4.392	0,04524	12,84	00451	-78	19.095	0,04524	2,95	00452	826	14.740	0,04524	3,82
	I		19	150	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-18	15.422	0,04524	3,66		73	10.421	0,04524	5,41		-255	6.187	0,04524	9,12
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00453	-290	28	0,04524	NS	00454	-9	17.665	0,04524	3,19	00455	0	12.292	0,04524	4,59
	I		-330	3.062	0,04524	18,43		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-232	1.825	0,04524	30,92		8	4.658	0,04524	12,11		0	4.673	0,04524	12,07

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00456	2	4.608	0,04524	12,24	00457	0	0	0,04524	-	00458	-2	787	0,04524	71,65
	I		0	0	0,04524	-		2	805	0,04524	70,05		0	0	0,04524	-
S	S		-2	6.062	0,04524	9,30		-1	8.220	0,04524	6,86		2	7.535	0,04524	7,48
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00459	-1	2.659	0,04524	21,21	00460	0	992	0,04524	56,85	00461	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	243	0,04524	NS
S	S		1	6.476	0,04524	8,71		0	7.258	0,04524	7,77		0	7.975	0,04524	7,07
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00462	0	2.148	0,04524	26,25	00463	-1	2.688	0,04524	20,98	00464	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-1	99	0,04524	NS
S	S		0	6.695	0,04524	8,42		1	6.477	0,04524	8,71		1	7.747	0,04524	7,28
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00465	0	0	0,04524	-	00466	1	1.496	0,04524	37,70	00467	0	2.017	0,04524	27,96
	I		1	613	0,04524	91,99		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-1	7.213	0,04524	7,82		-1	4.735	0,04524	11,91		0	3.893	0,04524	14,49
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00468	-1	1.582	0,04524	35,65	00469	-2	2.499	0,04524	22,57	00470	2	10.907	0,04524	5,17
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		1	5.649	0,04524	9,98		2	8.326	0,04524	6,77		-2	8.233	0,04524	6,85
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00471	-25	17.089	0,04524	3,30	00472	0	0	0,04524	-	00473	-272	11.553	0,04524	4,88
	I		0	0	0,04524	-		-968	5.607	0,04524	10,08		0	0	0,04524	-
S	S		23	6.349	0,04524	8,88		10	1.669	0,04524	33,79		289	4.041	0,04524	13,95
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00474	0	13.760	0,04524	4,10	00475	0	6.468	0,04524	8,72	00476	0	1.071	0,04524	52,65
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	3.334	0,04524	16,91		0	2.123	0,04524	26,56		0	1.960	0,04524	28,77
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00477	0	0	0,04524	-	00478	0	116	0,04524	NS	00479	0	247	0,04524	NS
	I		0	677	0,04524	83,30		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	1.909	0,04524	29,54		0	1.362	0,04524	41,40		0	1.296	0,04524	43,51
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00480	0	0	0,04524	-	00481	0	0	0,04524	-	00482	0	613	0,04524	91,99
	I		0	412	0,04524	NS		0	95	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	1.696	0,04524	33,25		0	1.560	0,04524	36,15		0	1.238	0,04524	45,55
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00483	0	151	0,04524	NS	00484	0	0	0,04524	-	00485	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	751	0,04524	75,09		0	296	0,04524	NS
S	S		0	1.547	0,04524	36,45		0	1.885	0,04524	29,92		0	1.300	0,04524	43,38
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00486	0	323	0,04524	NS	00487	0	598	0,04524	94,30	00488	0	1.374	0,04524	41,04
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	842	0,04524	66,97		0	1.739	0,04524	32,43		0	3.552	0,04524	15,88
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00489	0	5.684	0,04524	9,92	00490	0	12.918	0,04524	4,37	00491	899	9.160	0,04524	6,14
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	5.229	0,04524	10,78		0	5.802	0,04524	9,72		-196	4.527	0,04524	12,46
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00492	0	0	0,04524	-	00493	12	13.929	0,04524	4,05	00494	0	9.115	0,04524	6,19
	I		-424	4.548	0,04524	12,41		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-240	1.042	0,04524	54,15		-11	2.999	0,04524	18,80		0	1.646	0,04524	34,26
	I		-212	103	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00495	0	2.837	0,04524	19,88	00496	0	0	0,04524	-	00497	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	247	0,04524	NS		0	659	0,04524	85,57
S	S		0	505	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	326	0,04524	NS		0	584	0,04524	96,56
P	S	00498	0	0	0,04524	-	00499	0	0	0,04524	-	00500	0	0	0,04524	-
	I		0	286	0,04524	NS		0	345	0,04524	NS		0	413	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	731	0,04524	77,14		0	573	0,04524	98,42		0	468	0,04524	NS
P	S	00501	0	0	0,04524	-	00502	0	0	0,04524	-	00503	0	0	0,04524	-
	I		0	147	0,04524	NS		0	103	0,04524	NS		0	455	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	667	0,04524	84,55		0	681	0,04524	82,81		0	516	0,04524	NS
P	S	00504	0	0	0,04524	-	00505	0	28	0,04524	NS	00506	0	604	0,04524	93,36
	I		0	519	0,04524	NS		0	81	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	600	0,04524	93,99
	I		0	373	0,04524	NS		0	353	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00507	0	1.152	0,04524	48,95	00508	0	2.609	0,04524	21,61	00509	0	7.991	0,04524	7,06
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	2.747	0,04524	20,53		0	5.729	0,04524	9,84		0	7.307	0,04524	7,72
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00510	-9	12.427	0,04524	4,54	00511	0	0	0,04524	-	00512	-316	8.709	0,04524	6,48
	I		0	0	0,04524	-		-1.203	6.496	0,04524	8,70		0	0	0,04524	-
S	S		8	6.403	0,04524	8,81		88	1.365	0,04524	41,30		397	3.226	0,04524	17,46
	I		0	0	0,04524	-		83	18	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00513	-1	11.325	0,04524	4,98	00514	0	5.374	0,04524	10,49	00515	0	1.157	0,04524	48,74
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		1	2.982	0,04524	18,91		0	1.680	0,04524	33,57		0	875	0,04524	64,45
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00516	0	0	0,04524	-	00517	0	0	0,04524	-	00518	0	0	0,04524	-
	I		0	310	0,04524	NS		0	350	0,04524	NS		0	83	0,04524	NS

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²/cm]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS	Nodo	N_{Ed} [N]	M_{Ed} [N·m]	A_s [cm²]	CS
S	S		0	580	0,04524	97,23		0	531	0,04524	NS		0	581	0,04524	97,06
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00519	0	0	0,04524	-	00520	0	0	0,04524	-	00521	0	37	0,04524	NS
	I		0	66	0,04524	NS		0	12	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	661	0,04524	85,31		0	649	0,04524	86,89		0	584	0,04524	96,56
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00522	0	0	0,04524	-	00523	0	0	0,04524	-	00524	0	343	0,04524	NS
	I		0	69	0,04524	NS		0	118	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	581	0,04524	97,06		0	604	0,04524	93,36		0	642	0,04524	87,84
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00525	0	1.417	0,04524	39,80	00526	-1	2.691	0,04524	20,96	00527	-3	2.195	0,04524	25,69
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	1.219	0,04524	46,26		1	3.079	0,04524	18,32		2	7.196	0,04524	7,84
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00528	-16	3.120	0,04524	18,08	00529	28	10.005	0,04524	5,64	00530	1.423	8.496	0,04524	6,62
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		15	11.302	0,04524	4,99		-25	11.315	0,04524	4,98		-353	6.985	0,04524	8,08
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00531	0	0	0,04524	-	00532	13	12.675	0,04524	4,45	00533	0	8.813	0,04524	6,40
	I		-468	5.579	0,04524	10,12		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-265	763	0,04524	73,95		-12	4.722	0,04524	11,94		0	5.057	0,04524	11,15
	I		-244	586	0,04524	96,29		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00534	0	3.490	0,04524	16,16	00535	0	1.033	0,04524	54,59	00536	0	499	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	4.457	0,04524	12,65		0	4.026	0,04524	14,01		0	4.007	0,04524	14,07
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00537	0	455	0,04524	NS	00538	0	580	0,04524	97,23	00539	0	617	0,04524	91,40
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	4.079	0,04524	13,82		0	4.069	0,04524	13,86		0	4.137	0,04524	13,63
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00540	0	635	0,04524	88,81	00541	0	578	0,04524	97,56	00542	0	541	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	4.097	0,04524	13,76		0	4.018	0,04524	14,03		0	3.955	0,04524	14,26
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00543	0	1.054	0,04524	53,50	00544	0	2.561	0,04524	22,02	00545	-2	5.231	0,04524	10,78
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	3.915	0,04524	14,40		0	3.884	0,04524	14,52		2	3.844	0,04524	14,67
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00546	42	5.886	0,04524	9,58	00547	0	0	0,04524	-	00548	52	2.967	0,04524	19,00
	I		0	0	0,04524	-		76	5.369	0,04524	10,50		11	1.031	0,04524	54,70
S	S		-39	4.290	0,04524	13,15		-71	7.581	0,04524	7,44		294	7.613	0,04524	7,40
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00549	-342	10.010	0,04524	5,64	00550	0	0	0,04524	-	00551	-232	8.945	0,04524	6,31
	I		0	0	0,04524	-		-843	1.507	0,04524	37,49		0	0	0,04524	-
S	S		-86	8.010	0,04524	7,04		-40	3.203	0,04524	17,61		364	6.334	0,04524	8,90
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00552	0	11.759	0,04524	4,80	00553	0	6.582	0,04524	8,57	00554	0	3.040	0,04524	18,55
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	9.189	0,04524	6,14		0	9.269	0,04524	6,08		0	8.661	0,04524	6,51
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00555	0	1.823	0,04524	30,93	00556	2	1.663	0,04524	33,91	00557	0	1.767	0,04524	31,91
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	8.314	0,04524	6,78		-2	8.312	0,04524	6,78		0	8.323	0,04524	6,78
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00558	-1	1.777	0,04524	31,73	00559	0	1.801	0,04524	31,31	00560	-1	1.781	0,04524	31,66
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		1	8.298	0,04524	6,80		0	8.114	0,04524	6,95		1	8.053	0,04524	7,00
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00561	-1	1.717	0,04524	32,84	00562	1	1.906	0,04524	29,59	00563	1	3.140	0,04524	17,96
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		1	7.985	0,04524	7,06		-1	7.976	0,04524	7,07		-1	7.959	0,04524	7,09
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00564	-3	6.175	0,04524	9,13	00565	52	9.933	0,04524	5,68	00566	-144	3.146	0,04524	17,93
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-152	451	0,04524	NS
S	S		3	7.458	0,04524	7,56		-48	4.714	0,04524	11,96		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		1.891	13.190	0,04524	4,26
P	S	00567	0	0	0,04524	-	00568	0	0	0,04524	-	00569	-444	1.399	0,04524	40,35
	I		-467	27.745	0,04524	2,03		547	5.066	0,04524	11,12		-263	1.140	0,04524	49,50
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-4.465	36.292	0,04524	1,57		2.799	19.752	0,04524	2,84		-5.808	8.857	0,04524	6,45
P	S	00570	0	0	0,04524	-	00571	-39	12.319	0,04524	4,58	00572	22	8.659	0,04524	6,51
	I		167	2.597	0,04524	21,71		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-224	2.800	0,04524	20,15		37	10.080	0,04524	5,59		-21	10.960	0,04524	5,15
	I		-123	471	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00573	-20	4.630	0,04524	12,18	00574	32	3.132	0,04524	18,00	00575	-20	2.525	0,04524	22,33
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		19	9.769	0,04524	5,77		-30	8.490	0,04524	6,64		18	7.935	0,04524	7,11
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00576	-61	2.355	0,04524	23,95	00577	63	2.452	0,04524	23,00	00578	-14	2.193	0,04524	25,72
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		57	7.476	0,04524	7,54		-59	7.165	0,04524	7,87		14	6.954	0,04524	8,11
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00579	12	2.356	0,04524	23,93	00580	31	2.340	0,04524	24,10	00581	0	2.391	0,04524	23,59

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	CS
			[N]	[N·m]	[cm²/cm]			[N]	[N·m]	[cm²]			[N]	[N·m]	[cm²]	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-11	6.727	0,04524	8,38		-29	6.863	0,04524	8,22		0	7.094	0,04524	7,95
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00582	-22	2.822	0,04524	19,98	00583	-23	4.922	0,04524	11,46	00584	101	8.906	0,04524	6,33
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		21	7.505	0,04524	7,51		22	7.948	0,04524	7,09		-94	7.100	0,04524	7,94
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00585	166	9.851	0,04524	5,72	00586	848	6.898	0,04524	8,16	00587	1.083	6.442	0,04524	8,73
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-176	833	0,04524	67,73		-737	2.901	0,04524	19,47		-1.708	189	0,04524	NS
	I		-443	6.984	0,04524	8,08		-802	2.564	0,04524	22,03		-1.502	6.782	0,04524	8,34
P	S	00588	-2.734	2.489	0,04524	22,80	00589	630	1.103	0,04524	51,05	00590	805	1.493	0,04524	37,70
	I		-2.267	1.274	0,04524	44,49		511	1.488	0,04524	37,85		659	844	0,04524	66,71
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		1.919	9.797	0,04524	5,73		-1	11.867	0,04524	4,75		-728	13.381	0,04524	4,22
P	S	00591	0	0	0,04524	-	00592	0	0	0,04524	-	00593	1.687	58	0,04524	NS
	I		82	2.312	0,04524	24,39		-1.302	2.178	0,04524	25,97		1.557	1.830	0,04524	30,71
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		155	14.197	0,04524	3,97		3.067	15.792	0,04524	3,55		-2.142	16.539	0,04524	3,43
P	S	00594	0	0	0,04524	-	00595	0	0	0,04524	-	00596	0	0	0,04524	-
	I		224	1.957	0,04524	28,80		-1.229	2.070	0,04524	27,32		766	2.326	0,04524	24,20
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-64	16.745	0,04524	3,37		1.396	16.576	0,04524	3,39		-832	16.326	0,04524	3,46
P	S	00597	0	0	0,04524	-	00598	-910	726	0,04524	77,84	00599	1.258	3.213	0,04524	17,50
	I		166	2.523	0,04524	22,34		-822	2.223	0,04524	25,42		1.052	923	0,04524	60,95
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-585	15.624	0,04524	3,61		696	14.441	0,04524	3,90		-1.227	12.928	0,04524	4,37
P	S	00600	-1.113	5.201	0,04524	10,87	00601	1.007	528	0,04524	NS	00791	-519	1.276	0,04524	44,25
	I		-939	113	0,04524	NS		766	2.931	0,04524	19,21		-543	1.241	0,04524	45,50
S	S		0	0	0,04524	-		-821	996	0,04524	56,73		0	0	0,04524	-
	I		1.394	9.414	0,04524	5,97		-819	4.120	0,04524	13,71		815	2.170	0,04524	25,94
P	S	00792	0	0	0,04524	-	00793	-975	1.015	0,04524	55,68	00794	1.131	613	0,04524	91,76
	I		-3.325	3.811	0,04524	14,91		-841	694	0,04524	81,41		694	1.881	0,04524	29,93
S	S		0	0	0,04524	-		50	295	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		-1.478	2.793	0,04524	20,26		34	1.746	0,04524	32,30		2.536	4.761	0,04524	11,78
P	S	00795	1.422	1.990	0,04524	28,25	00796	-1.760	271	0,04524	NS	00797	0	0	0,04524	-
	I		846	2.459	0,04524	22,89		-1.214	1.500	0,04524	37,70		3.403	27.578	0,04524	2,03
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-266	296	0,04524	NS
	I		1.562	7.026	0,04524	8,00		797	3.702	0,04524	15,21		379	34.634	0,04524	1,63
P	S	00798	0	0	0,04524	-	00799	0	0	0,04524	-	00800	0	0	0,04524	-
	I		2.620	20.890	0,04524	2,68		-546	5.221	0,04524	10,81		357	6.568	0,04524	8,58
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		639	29.010	0,04524	1,94		528	20.022	0,04524	2,81		800	23.716	0,04524	2,37
P	S	00801	0	0	0,04524	-	00802	0	0	0,04524	-	00803	0	0	0,04524	-
	I		1.526	18.683	0,04524	3,01		-5.751	30.015	0,04524	1,90		-512	8.664	0,04524	6,52
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-338	19.742	0,04524	2,86		-1.003	41.727	0,09048	2,59		1	25.995	0,04524	2,17
P	S	00804	0	0	0,04524	-	00805	0	0	0,04524	-	00806	0	0	0,04524	-
	I		640	5.128	0,04524	10,98		893	4.538	0,04524	12,40		-698	6.418	0,04524	8,80
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		4.385	23.346	0,04524	2,39		3.139	20.127	0,04524	2,78		-1.821	21.551	0,04524	2,63

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Pos Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
A_s Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.

Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)

Platee - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp_{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato
			[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]		
Fondazione				**Platea 1**											
00042	P	RAR	6,674	14,94	-6	-66.308	2,24	SI	RAR	291,524	360,00	-6	-66.308	1,23	SI
		QPR	6,131	11,21	-6	-60.912	1,83	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	2,095	14,94	-996	-34.438	7,13	SI	RAR	26,274	360,00	-996	-34.438	13,70	SI
		QPR	1,920	11,21	-991	-31.568	5,84	SI	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

Rinf. Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
$\sigma_{cd,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{td,amm}$ Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.
CS Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verific [SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \leq \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \leq \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).

Platee - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp_{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo / Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio / Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id_{Cmb}	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato	Id_{Cmb}	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N_{Ed}	M_{Ed}	CS	Verificato
			[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]		

ato

Nota Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)

Platee - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	Id_{Cmb}	N_{Ed}	M_{Ed}	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Fondazione			**Platea 1**				**AA= PCA**						
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione($W_d \neq 0$)													
00045	P	FRQ	-402	-80.138	4,43	2,13	9,7555 E-04	625	183	0,178	0,400	2,24	SI
		QPR	-399	-78.997	4,36	2,13	9,5766 E-04	625	183	0,175	0,300	1,71	SI
	S	FRQ	1.228	-37.853	2,17	2,13	4,7367 E-04	625	226	0,107	0,400	3,74	SI
		QPR	1.233	-37.091	2,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00165	P	FRQ	3.539	-45.670	2,51	2,13	4,2809 E-04	625	183	0,078	0,400	5,11	SI
		QPR	3.554	-45.007	2,47	2,13	4,1964 E-04	625	183	0,077	0,300	3,91	SI
	S	FRQ	-4.144	-13.676	0,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-4.161	-13.480	0,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00164	P	FRQ	-2.004	-42.893	2,37	2,13	4,0568 E-04	625	183	0,074	0,400	5,39	SI
		QPR	-1.989	-42.296	2,34	2,13	4,0005 E-04	625	183	0,073	0,300	4,10	SI
	S	FRQ	4.921	-3.815	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	4.883	-3.751	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00044	P	FRQ	-7	-74.571	4,12	2,13	8,8752 E-04	625	183	0,162	0,400	2,46	SI
		QPR	-7	-73.447	4,06	2,13	8,699 E-04	625	183	0,159	0,300	1,89	SI
	S	FRQ	-42	-31.633	1,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-42	-30.881	1,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00159	P	FRQ	104	-59.150	3,27	2,13	6,4556 E-04	625	183	0,118	0,400	3,39	SI
		QPR	105	-58.212	3,21	2,13	6,3085 E-04	625	183	0,115	0,300	2,60	SI
	S	FRQ	-149	-8.415	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-150	-8.292	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00043	P	FRQ	197	-76.550	4,11	2,13	7,7212 E-04	625	163	0,126	0,400	3,17	SI
		QPR	195	-75.398	4,05	2,13	7,5687 E-04	625	163	0,124	0,300	2,43	SI
	S	FRQ	1.836	-35.570	2,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	1.851	-34.886	2,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00153	P	FRQ	393	-88.875	4,77	2,13	9,3507 E-04	625	163	0,153	0,400	2,62	SI
		QPR	389	-87.327	4,69	2,13	9,1458 E-04	625	163	0,149	0,300	2,01	SI
	S	FRQ	1.848	-13.630	0,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	1.833	-13.422	0,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00145	P	FRQ	1.930	-44.011	2,52	2,13	5,4999 E-04	625	226	0,124	0,400	3,22	SI
		QPR	1.917	-43.404	2,49	2,13	5,4239 E-04	625	226	0,122	0,300	2,45	SI
	S	FRQ	-3.315	-6.915	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-3.293	-6.827	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
00042	P	FRQ	-6	-61.705	3,54	2,13	9,2271 E-04	625	226	0,208	0,400	1,92	SI
		QPR	-6	-60.912	3,50	2,13	9,0611 E-04	625	226	0,204	0,300	1,47	SI
	S	FRQ	-990	-32.034	1,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-991	-31.568	1,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).

AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressive.

Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.

$\sigma_{ct,f}$ Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.

σ_t Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.37) del § 4.1.2.2.4.1 del DM 2008].

ε_{sm} Deformazione media nel calcestruzzo.

A_e Area efficace del calcestruzzo teso.

Δ_{sm} Distanza media tra le fessure.

W_d Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.

W_{amm} Valore ammissibile di apertura delle fessure.

Nodo	Dir	Id_{Cmb}	N_{Ed}	M_{Ed}	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ε_{sm}	A_e	Δ_{sm}	W_d	W_{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm^2]	[N/mm^2]		[cm^2]	[mm]	[mm]	[mm]		

CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
Verificato [SI] = $W_d \leq W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

INFORMAZIONI GENERALI ..... pag. 2
MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO ..... pag. 2
MATERIALI ACCIAIO ..... pag. 2
TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI ..... pag. 2
TERRENI ..... pag. 2
ANALISI CARICHI ..... pag. 3
TIPOLOGIE DI CARICO ..... pag. 3
DATI GENERALI ANALISI SISMICA ..... pag. 3
DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI STRUTTURA ..... pag. 4
..... pag. 4
PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA ..... pag. 5
LIVELLI O PIANI ..... pag. 5
EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE ..... pag. 5
NODI (CA) - VERIFICA GERARCHIA DELLE RESISTENZE (Elevazione) ..... pag. 5
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 6
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 9
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 15
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 18
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 24
Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione) ..... pag. 26
Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione) ..... pag. 30
TRAVI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione) ..... pag. 37
PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 39
PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 40
PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 40
PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 42
Pilastri - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione) ..... pag. 42
Pilastri - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione) ..... pag. 44
PILASTRI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione) ..... pag. 46
Pareti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 47
Pareti - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 54
Pareti - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 60
PARETI - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione) ..... pag. 67
Pareti - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione) ..... pag. 73
Pareti - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione) ..... pag. 73
SOLAI (CA)- VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 74
SOLAI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO ALLO SLU (Elevazione) ..... pag. 76
Solai - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione) ..... pag. 78
Solai - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione) ..... pag. 80
PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione) ..... pag. 83
PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione) ..... pag. 89
Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione) ..... pag. 95
Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione) ..... pag. 95