

FUTURA

LA SCUOLA PER L'ITALIA DI DOMANI



Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti

Italiadomani

BANDO PNRR ASILI NIDO 0 - 2 ANNI MISSIONE 4 - COMPONENTE 1 - INVESTIMENTO 1.1 AMPLIAMENTO PER REALIZZAZIONE ASILO 0 - 2

COMUNE DI SANTA LUCIA DI PIAVE AMPLIAMENTO DELLA SCUOLA PER L'INFANZIA "V. DA FELTRE" REALIZZAZIONE ASILO 0 - 2 ANNI



PROGETTO ESECUTIVO

ELAB.	STRUTTURE	Rev. 01
3.7	FASCICOLO DEI CALCOLI	Ottobre 2024

PROGETTISTA:
Dott. Arch. Stefano Meneghini
Dott. Ing. Carmine Pasquale

COLLABORATORE:
Dott. in Arch. Edoardo Valvasori



Carmine Pasquale



CONSYLIO s.r.l. - Società di Ingegneria
Piazzetta Cesira Gasparotto, 6 - 35131 Padova (PD) - Tel/ Fax 049 8072072
www.consylio.eu - info@consylio.eu

"The way for global sustainability"

Società Certificata:
UNI EN ISO 9001:2015 - DASA IQ-0117-05
UNI EN ISO 14001:2015 - DASA IE-0824-01
UNI EN ISO 45001:2023 - DASA IS-0824-01
UNI/ISIRI 125:2022 - DASA IPDR-1023-06
UNI CEI 11339:2023 - ICMQ 24-01296

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

Caratteristiche calcestruzzo armato															
N _{id}	γ _k	α _{T, i}	E	G	C _{Erld}	Stz	R _{ck}	R _{cm}	%R _{ck}	γ _c	f _{cd}	f _{ctd}	f _{cfm}	N	n Ac
	[N/m ³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		
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.
α_{T, i} Coefficiente di dilatazione termica.
E Modulo elastico normale.
G Modulo elastico tangenziale.
C_{Erld} Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [E_{sisma} = E·C_{Erld}].
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	α _{T, i}	E	G	Stz	LMT	f _{yk}	f _{tk}	f _{yd}	f _{td}	γ _s	γ _{M1}	γ _{M2}	γ _{M3,SLV}	γ _{M3,SLE}	γ _{M7}		
																NCnt	Cnt	
	[N/m ³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[mm]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]								
Acciaio B450C - Acciaio in Tondini - (B450C)																		
002	78.500	0,000010	210.000	80.769	P	-	450,00	-	391,30	-	1,15	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

- N_{id}** Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ_k Peso specifico.
α_{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).
LMT Campo di validità in termini di spessore t_r (per profili, piastre, saldature) o diametro, d (per bulloni, tondini, chiodi, viti, spinotti)
f_{yk} Resistenza caratteristica allo snervamento
f_{tk} Resistenza caratteristica a rottura
f_{yd} Resistenza di calcolo
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.
γ_{M3,SLV} Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni).
γ_{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.
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	σ _{d,amm} [N/mm ²]
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.
σ_{d,amm} Tensione ammissibile per la verifica.

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	
001	S	Soletta Scuola	Scale, balconi, ballatoi (Cat. C)	*vedi le relative tabelle dei carichi	-	Finitura	1.000	Coperture praticabili di scuole (Cat. I – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	3.000	1.200
002	S	Platea	Autorimessa <= 30kN	*vedi le relative tabelle dei carichi	-	Sottofondo e pavimento di tipo industriale in calcestruzzo	2.000	Rimesse, aree per traffico, parcheggio e sosta di veicoli leggeri (peso a pieno carico fino a 30 kN) (Cat. F – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	2.500	0
003	S	Solaio Predalles Spessore 25 cm	Coperture praticabili (Cat. C)	Solaio predalles di spessore 25 cm. (soletta di spessore	4.200	Manto di copertura, impermeabilizzazione e	1.500	Coperture praticabili di scuole (Cat. I – Tab. 3.1.II	3.000	1.200

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	
004	S	Sbalzo spessore 15	C) Scale, balconi, ballatoi (Cat. C)	pari a 4 cm)	4.000	intonaco inferiore	900	- DM 17.01.2018) Coperture praticabili di scuole (Cat. I - Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	3.000	1.200

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.

EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE

Edificio - Verifiche di ripartizione delle forze sismiche								
Dir	V _{T,tot} [N]	V _{T,Pil} [N]	% _{OT,Pil} [%]	V _{T,Set} [N]	% _{OT,Set} [%]	V _{T,atr} [N]	% _{OT,atr} [%]	
X	1.395.921	1.395.921	100,0	0	0,0	0	0,0	
Y	1.394.382	1.394.382	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).

%_{OT,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).

%_{OT,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).

%_{OT,atr} Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).

EDIFICIO - VERIFICHE DEFORMABILITÀ TORSIONALE

Edificio - Verifiche deformabilità torsionale									
Direzione	T _{tot,L} [N]	δ _L [cm]	K _{Fi,L} [N/cm]	M _{Tor,L} [N-m]	R _{tz,L} [rad]	K _{Tor,L} [N-m/rad]	r ²	I _s	ρ
Piano Terra									
X	1.307.558	0,9585	1,3641E+06	1.040.340	7,1934E-05	1,4463E+10	106,02	52,37	2,024
Y	1.307.558	1,0752	1,2161E+06				118,93		2,271

LEGENDA:

T_{tot,L} Forza totale applicata all'impalcato.

δ_L Spostamento dell'impalcato.

K_{Fi,L} Rigidezza flessionale di piano.

M_{Tor,L} Coppia torcente totale applicata all'impalcato.

R_{tz,L} Rotazione dell'impalcato.

K_{Tor,L} Rigidezza torsionale di piano.

r² Rapporto tra Rigidezza Torsionale e Rigidezza Flessionale.

I_s Quadrato del raggio polare d'inerzia delle masse di piano.

ρ Rapporto r² / I_s per D.M.18 (r / I_s per altre normative).

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

Id _{Nd}	C/NC	Id _{pil}	SN	σ _{TR}	f _{yk}	f _{rk} / R _{ck}	N _{d,sup}	N _{d,inf}	A _{sw}	CS		Id _f	TP
										η	ξ/f		
Nodo 1	NC	001	-	0,00	450,00	-	0	1.291	2/φ10/15/2	VNR	VNR	-	-
Nodo 2	NC	022	-	0,00	450,00	-	0	12.978	2/φ10/15/2	VNR	VNR	-	-
Nodo 3	C	015	-	0,00	450,00	-	0	262.496	2/φ10/15/2	VNR	VNR	-	-
Nodo 4	NC	005	-	0,00	450,00	-	0	15.544	2/φ10/15/2	VNR	VNR	-	-
Nodo 5	C	014	-	0,00	450,00	-	0	264.473	2/φ10/15/2	VNR	VNR	-	-
Nodo 6	NC	013	-	0,00	450,00	-	0	106.466	2/φ10/15/2	VNR	VNR	-	-
Nodo 7	NC	020	-	0,00	450,00	-	0	62.808	2/φ10/15/2	VNR	VNR	-	-
Nodo 8	NC	003	-	0,00	450,00	-	0	55.907	2/φ10/15/2	VNR	VNR	-	-
Nodo 9	NC	018	-	0,00	450,00	-	0	1.273	2/φ10/15/2	VNR	VNR	-	-
Nodo 10	NC	006	-	0,00	450,00	-	0	107.507	2/φ10/15/2	VNR	VNR	-	-
Nodo 11	C	008	-	0,00	450,00	-	0	247.325	2/φ10/15/2	VNR	VNR	-	-
Nodo 12	NC	019	-	0,00	450,00	-	0	53.368	2/φ10/15/2	VNR	VNR	-	-
Nodo 13	NC	002	-	0,00	450,00	-	0	53.337	2/φ10/15/2	VNR	VNR	-	-
Nodo 14	C	007	-	0,00	450,00	-	0	260.533	2/φ10/15/2	VNR	VNR	-	-
Nodo 15	NC	004	-	0,00	450,00	-	0	370	2/φ10/15/2	VNR	VNR	-	-
Nodo 16	NC	021	-	0,00	450,00	-	0	7.919	2/φ10/15/2	VNR	VNR	-	-
Nodo 17	NC	009	-	0,00	450,00	-	0	156.889	2/φ10/15/2	VNR	VNR	-	-
Nodo 18	NC	16 (a)	-	0,00	450,00	-	0	146.451	2/φ10/15/2	VNR	VNR	-	-

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.

C/NC Identificativo dello stato del nodo ([NC] = Non Confinato; [C] = Confinato).

Id_{pil} Identificativo della pilastriata.

SN Stato Nodo: [E] = Esistente, [R] = Rinforzato, [-] = Nuovo/di progetto.

σ_{TR} Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo per la verifica del nodo.

f_{yk} Resistenza caratteristica allo snervamento delle staffe nel nodo.

f_{rk} / R_{ck} Resistenza caratteristica ultima del rinforzo in FRP / Resistenza caratteristica cubica del calcestruzzo utilizzato per l'incamiciatura del nodo; [-] = rinforzo non presente

Id _{Nd}	C/NC	Id _{pil}	SN	σ_{CR}	f_{yk}	f_{rk}/R_{ck}	$N_{d,sup}$	$N_{d,inf}$	A_{sw}	CS		Id _{rf}	TP
				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]		η	ξ/f		
N_{d,sup}	Sforzo normale nel pilastro al di sopra del nodo.												
N_{d,inf}	Sforzo normale nel pilastro al di sotto del nodo.												
A_{sw}	Staffe nel nodo (numero di staffe/diametro in mm/passo in cm/numero di bracci; [-] = assenza di staffe nel nodo).												
CS	Coefficiente di sicurezza: [η] = a compressione; [ξ/f] = max tra controllo f_{ctd} e fessurazione diagonale garantita da staffe e rinforzo ([NS] = Non Significativo per valori di CS ≥ 100 ; [VNR] = Verifica Non Richiesta).												
Id_{rf}	Identificativo dell'intervento.												
TP	Tipo di rinforzo. [Q] = Fibre in FRP quadriassiali, [O] = Fibre in FRP orizzontali, [I] = Incamiciatura in CA, [-] = Rinforzo non presente.												

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Elevazione)

Dir	Pos	Id _{tr}	σ_{CR}	b_j	h_{jw}	$b_{j,inc}$	$h_{j,inc}$	h_{jc}	Or.V _{ibd}	A_{sup}/M^+	A_{inf}/M^-	
			[N/mm ²]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		[cm ² ;N-m]	[cm ² ;N-m]	
Nodo 1												
2	E	Trave 1-2	0,00	30	38	-	-	43	A	0,00	0,00	
3	E	Trave 1-6	0,00	45	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
Nodo 2												
2	E	Trave 21-22	0,00	30	38	-	-	43	A	0,00	0,00	
3	E	Trave 17-22	0,00	45	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
Nodo 3												
2	I	Trave 8-15	0,00	40	38	-	-	33	A	0,00	0,00	
		Trave 15-20	0,00	40	38	-	-	33	A	0,00	0,00	
3	I	Trave 15-16	0,00	40	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
		Trave 14-15	0,00	40	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
Nodo 4												
2	E	Trave 4-5	0,00	30	38	-	-	43	A	0,00	0,00	
3	E	Trave 5-10	0,00	45	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
Nodo 5												
2	I	Trave 7-14	0,00	40	38	-	-	33	A	0,00	0,00	
		Trave 14-19	0,00	40	38	-	-	33	A	0,00	0,00	
3	I	Trave 14-15	0,00	40	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
		Trave 13-14	0,00	40	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
Nodo 6												
2	I	Trave 6-13	0,00	30	38	-	-	43	A	0,00	0,00	
		Trave 13-18	0,00	30	38	-	-	43	A	0,00	0,00	
3	E	Trave 13-14	0,00	50	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
Nodo 7												
2	I	Trave 20-21	0,00	30	38	-	-	43	A	0,00	0,00	
		Trave 19-20	0,00	30	38	-	-	43	A	0,00	0,00	
3	E	Trave 15-20	0,00	50	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
Nodo 8												
2	I	Trave 3-4	0,00	30	38	-	-	43	A	0,00	0,00	
		Trave 2-3	0,00	30	38	-	-	43	A	0,00	0,00	
3	E	Trave 3-8	0,00	50	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
Nodo 9												
2	E	Trave 18-19	0,00	30	38	-	-	43	A	0,00	0,00	
3	E	Trave 13-18	0,00	45	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
Nodo 10												
2	I	Trave 1-6	0,00	30	38	-	-	43	A	0,00	0,00	
		Trave 6-13	0,00	30	38	-	-	43	A	0,00	0,00	
3	E	Trave 6-7	0,00	45	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
Nodo 11												
2	I	Trave 3-8	0,00	40	38	-	-	33	A	0,00	0,00	
		Trave 8-15	0,00	40	38	-	-	33	A	0,00	0,00	
3	I	Trave 8-9	0,00	40	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
		Trave 7-8	0,00	40	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
Nodo 12												
2	I	Trave 19-20	0,00	30	38	-	-	43	A	0,00	0,00	
		Trave 18-19	0,00	30	38	-	-	43	A	0,00	0,00	
3	E	Trave 14-19	0,00	50	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
Nodo 13												
2	I	Trave 2-3	0,00	30	38	-	-	43	A	0,00	0,00	
		Trave 1-2	0,00	30	38	-	-	43	A	0,00	0,00	
3	E	Trave 2-7	0,00	50	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
Nodo 14												
2	I	Trave 2-7	0,00	40	38	-	-	33	A	0,00	0,00	
		Trave 7-14	0,00	40	38	-	-	33	A	0,00	0,00	
3	I	Trave 7-8	0,00	40	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
		Trave 6-7	0,00	40	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
Nodo 15												
2	I	Trave 4-5	0,00	30	38	-	-	43	A	0,00	0,00	
		Trave 3-4	0,00	30	38	-	-	43	A	0,00	0,00	
3	E	Trave 4-9	0,00	45	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
Nodo 16												
2	I	Trave 21-22	0,00	30	38	-	-	43	A	0,00	0,00	
		Trave 20-21	0,00	30	38	-	-	43	A	0,00	0,00	
3	E	Trave 16-21	0,00	45	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
Nodo 17												
2	E	Trave 4-9	0,00	30	38	-	-	33	A	0,00	0,00	
3	I	Trave 9-10	0,00	40	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
		Trave 8-9	0,00	40	38	-	-	23	A	0,00	0,00	
Nodo 18												

Dir	Pos	Id _{Tr}	σ _{CR}	b _j	h _{jw}	b _{j,inc}	h _{jc,inc}	h _{jc}	Or.V _{jbd}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻
			[N/mm ²]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		[cm ² ;N-m]	[cm ² ;N-m]
2	E	Trave 16-21	0,00	30	38	-	-	33	A	0,00	0,00
3	I	Trave 16-17	0,00	40	38	-	-	23	A	0,00	0,00
		Trave 15-16	0,00	40	38	-	-	23	A	0,00	0,00

LEGENDA:

Dir	Direzione di verifica rispetto all'asse locale del pilastro inferiore
Pos	Posizione del nodo: [I] = interno; [E] = esterno
Id_{Tr}	Identificativo delle travi che definiscono la direzione.
σ_{CR}	Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
b_j	Larghezza effettiva del nodo relativo alla trave esaminata.
h_{jw}	Distanza tra le armature superiori ed inferiori della trave.
b_{j,inc}	Larghezza effettiva del nodo incamiciato relativo alla trave esaminata.
h_{jc,inc}	Distanza tra le giaciture più esterne delle armature del pilastro inferiore incamiciato, nella direzione in esame.
h_{jc}	Distanza, tra le giaciture più esterne delle armature del pilastro, nella direzione in esame.
Or.V_{jbd}	Origine del taglio nel nodo per la direzione considerata: [A] = taglio derivante dalle armature delle travi concorrenti nel nodo; [M] = taglio derivante dai momenti agenti agli estremi delle travi concorrenti nel nodo.
A_{sup}/M⁺	Se Or.V _{jbd} = A -> Armatura superiore a flessione; se Or.V _{jbd} = M -> Massimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
A_{inf}/M⁻	Se Or.V _{jbd} = A -> Armatura inferiore a flessione; se Or.V _{jbd} = M -> Minimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 3 (Elevazione)

Dir	Pos	Id _{Tr}	V _{c,η}	V _{c,ξ}	σ _η	σ _ξ	V _{jsd,sup}	V _{jsd,inf}	V _d	V _{jsr}	V _{rsd}
			[N]	[N]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]
Nodo 1											
2	E	Trave 1-2	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
3	E	Trave 1-6	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
Nodo 2											
2	E	Trave 21-22	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
3	E	Trave 17-22	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
Nodo 3											
2	I	Trave 8-15	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
		Trave 15-20	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
3	I	Trave 15-16	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
		Trave 14-15	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
Nodo 4											
2	E	Trave 4-5	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
3	E	Trave 5-10	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
Nodo 5											
2	I	Trave 7-14	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
		Trave 14-19	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
3	I	Trave 14-15	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
		Trave 13-14	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
Nodo 6											
2	I	Trave 6-13	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
		Trave 13-18	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
3	E	Trave 13-14	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
Nodo 7											
2	I	Trave 20-21	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
		Trave 19-20	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
3	E	Trave 15-20	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
Nodo 8											
2	I	Trave 3-4	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
		Trave 2-3	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
3	E	Trave 3-8	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
Nodo 9											
2	E	Trave 18-19	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
3	E	Trave 13-18	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
Nodo 10											
2	I	Trave 1-6	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
		Trave 6-13	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
3	E	Trave 6-7	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
Nodo 11											
2	I	Trave 3-8	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
		Trave 8-15	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
3	I	Trave 8-9	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
		Trave 7-8	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
Nodo 12											
2	I	Trave 19-20	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
		Trave 18-19	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
3	E	Trave 14-19	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
Nodo 13											
2	I	Trave 2-3	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
		Trave 1-2	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
3	E	Trave 2-7	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
Nodo 14											
2	I	Trave 2-7	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
		Trave 7-14	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
3	I	Trave 7-8	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
		Trave 6-7	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
Nodo 15											
2	I	Trave 4-5	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
		Trave 3-4	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0

Dir	Pos	Id _{Tr}	V _{c,η}	V _{c,ξ}	σ _η	σ _ξ	V _{jsd,sup}	V _{jsd,inf}	V _d	V _{jsr}	V _{rsd}
			[N]	[N]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]
3	E	Trave 4-9	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
Nodo 16											
2	I	Trave 21-22	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
		Trave 20-21	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
3	E	Trave 16-21	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
Nodo 17											
2	E	Trave 4-9	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
3	I	Trave 9-10	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
		Trave 8-9	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
Nodo 18											
2	E	Trave 16-21	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
3	I	Trave 16-17	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0
		Trave 15-16	0	0	0,00	0,00	0	0	0	-	0

LEGENDA:

- Dir** Direzione di verifica rispetto all'asse locale del pilastro inferiore
Pos Posizione del nodo: [I] = interno; [E] = esterno
Id_{Tr} Identificativo delle travi che definiscono la direzione.
V_c Tagli nel pilastro al di sopra del nodo oggetto della verifica: [η] = tensione principale di compressione; [ξ] = tensione principale di trazione
σ Tensioni principali di progetto: [η] = compressione; [ξ] = trazione; [-] = rinforzo presente.
V_{jsd} Taglio di progetto per il meccanismo della fessurazione diagonale superiore e inferiore. [-] = rinforzo non presente.
V_d Max Taglio di Progetto per Fessurazione Diagonale.
V_{jsr} Forza orizzontale resistente del rinforzo.
V_{rsd} Forza orizzontale resistente del rinforzo + staffe.

NODI (CA) - VERIFICA A PUNZONAMENTO (Elevazione)

																			Nodi (CA) - Verifica a punzonamento					
Id _{Nd}	Sp _p	Dir _p	V _{Ed,pz}	β	u ₀	V _{Rd,0,max}	D _{st}	θ	u ₁	R _{z,terr}	V _{Ed,red}	V _{Rd,1,c}	A _{s,pz,A/B}	V _{Rd,1,cs,s}	V _{Rd,1,cs,c}	α	D _{st,out}	u _{out}	CS _{0,max}	CS _{1,c}	CS _{1,cs}			
[m]	[m]	[°]	[N]		[m]	[N]	[m]	[°]	[m]	[N]	[N]	[N]	[cm ²]	[N]	[N]	[°]	[m]	[m]						
0001	0,50	0	209.7	3,27	1,10	2.780.7	0,40	49,0	2,65	45.04	539.4	1.040.	-	-	-	-	-	-	4,42	1,93	NS			
9			26	6		92				5	71	363												
0002	0,50	0	192.5	3,51	1,10	2.780.7	0,40	49,0	2,65	44.62	520.1	1.040.	-	-	-	-	-	-	4,52	2,00	NS			
0			21	7		92				5	25	207												
0002	0,50	0	237.1	2,57	1,40	2.433.1	0,27	59,3	3,10	27.29	539.2	1.784.	-	-	1.338.6	-	-	-	4,21	3,31	NS			
3			41	0		93				3	31	861			46									
0002	0,50	0	244.9	2,53	1,40	2.433.1	0,27	59,3	3,10	31.55	541.7	1.784.	-	-	1.338.6	-	-	-	4,13	3,29	NS			
4			51	9		93				4	97	861			46									
0002	0,50	0	305.3	2,22	1,40	2.433.1	0,27	59,3	3,10	28.73	616.6	1.784.	-	-	1.338.6	-	-	-	3,72	2,89	NS			
5			51	9		93				7	73	862			46									
0002	0,50	0	322.4	2,29	1,40	2.433.1	0,27	59,3	3,10	29.42	672.7	1.784.	-	-	1.338.6	-	-	-	3,42	2,65	NS			
6			85	5		93				4	02	861			46									
0002	0,50	0	317.5	2,18	1,40	2.433.1	0,27	59,3	3,10	29.51	627.9	1.784.	-	-	1.338.6	-	-	-	3,66	2,84	NS			
7			66	0		93				4	04	862			46									
0002	0,50	0	327.5	2,27	1,40	2.433.1	0,27	59,3	3,10	29.71	677.5	1.784.	-	-	1.338.6	-	-	-	3,39	2,63	NS			
8			29	5		93				7	67	862			46									
0003	0,50	0	213.9	3,74	1,10	2.780.7	0,36	52,0	2,52	71.14	534.9	1.106.	-	-	830.228	-	-	-	3,85	2,07	NS			
3			42	6		92				6	77	970			-									
0003	0,50	0	176.3	4,33	1,10	2.780.7	0,36	52,0	2,52	57.70	514.4	1.106.	-	-	830.220	-	-	-	4,08	2,15	NS			
4			28	7		92				2	36	960			-									
0003	0,50	0	139.1	4,44	1,10	2.780.7	0,36	52,0	2,52	62.07	595.9	1.106.	-	-	830.228	-	-	-	3,32	1,86	NS			
5			79	1		92				4	04	970			-									
0003	0,50	0	138.5	4,43	1,10	2.780.7	0,36	52,0	2,52	60.97	593.0	1.106.	-	-	830.228	-	-	-	3,36	1,87	NS			
6			47	8		92				5	33	970			-									
0003	0,50	0	112.3	4,99	1,10	2.780.7	0,36	52,0	2,52	56.06	465.0	1.106.	-	-	830.228	-	-	-	3,97	2,38	NS			
7			05	8		92				9	65	970			-									
0003	0,50	0	101.9	4,55	1,10	2.780.7	0,36	52,0	2,52	56.03	485.7	1.106.	-	-	830.228	-	-	-	3,78	2,28	NS			
8			97	0		92				0	17	970			-									
0003	0,50	0	99.73	4,89	1,10	2.780.7	0,36	52,0	2,52	55.23	472.5	1.106.	-	-	830.221	-	-	-	3,80	2,34	NS			
9			9	4		92				7	00	961			-									
0004	0,50	0	101.5	4,54	1,10	2.780.7	0,36	52,0	2,52	56.17	486.8	1.106.	-	-	830.223	-	-	-	3,76	2,27	NS			
0			47	1		92				9	24	964			-									
0004	0,50	0	131.3	4,47	0,80	2.780.7	0,29	57,4	1,57	111.5	364.0	842.8	-	-	632.100	-	-	-	3,24	2,32	NS			
1			44	4		92				45	13	00			-									
0004	0,50	0	126.5	5,05	0,80	2.780.7	0,29	57,4	1,57	99.55	351.7	843.1	-	-	632.369	-	-	-	3,86	2,40	NS			
2			28	7		92				7	20	59			-									
0004	0,50	0	101.7	5,66	0,80	2.780.7	0,29	57,4	1,57	75.05	327.1	843.1	-	-	632.374	-	-	-	4,00	2,58	NS			
3			04	3		92				9	01	66			-									
0004	0,50	0	101.7	5,65	0,80	2.780.7	0,29	57,4	1,57	75.09	326.2	843.1	-	-	632.378	-	-	-	3,99	2,58	NS			
4			12	9		92				5	46	70			-									
0004	0,25	1	175.4	2,63	0,62	485.221	0,41	26,6	1,03	-	455.1	103.5	-	377.511	455.152	-	-	-	1,05	NS	1,00			
5			85	4						-	52	23			-									
0004	0,25	1	129.8	2,14	0,62	485.221	0,41	26,6	1,60	-	271.2	161.0	-	150.449	271.239	-	-	-	1,75	NS	1,00			
6			70	8						-	39	53			-									
0004	0,25	1	126.7	2,13	0,62	485.221	0,41	26,6	1,49	-	263.2	150.0	-	150.768	263.271	-	-	-	1,80	NS	1,00			
7			30	5						-	71	04			-									
0004	0,25	1	159.3	2,58	0,62	485.221	0,41	26,6	1,14	-	404.1	114.7	-	318.067	404.111	-	-	-	1,18	NS	1,00			
8			46	3						-	11	26			-									

LEGENDA:

- Id_{Nd}** Identificativo del nodo.
Sp_p Spessore della piastra.

Dir_{pz}	Direzione di punzonamento (0 = verso il basso; 1 = verso l'alto).
V_{Ed,pz}	Forza di punzonamento di progetto.
β	Coefficiente amplificativo per l'eccentricità
u₀	Perimetro di verifica in adiacenza del pilastro
V_{Rd,0,max}	Forza resistente in adiacenza del pilastro
D_{st}	Distanza dal pilastro del perimetro critico u ₁
θ	Angolo di diffusione
u₁	Perimetro di verifica di base
R_{z,terr}	Reazione del terreno all'interno del perimetro u ₁
V_{Ed,red}	Forza netta di punzonamento
V_{Rd,1,c}	Forza resistente in assenza di armature lungo u ₁
A_{s,pz,A/B}	Armatura a punzonamento esecutiva alla distanza della prima fila di armature dal pilastro.
V_{Rd,1,cs,s}	Forza resistente dovuta alle armature lungo u ₁
V_{Rd,1,cs,c}	Forza resistente dovuta al calcestruzzo, in presenza di armature, lungo u ₁
α	Angolo compreso fra l'armatura a punzonamento ed il piano della piastra
D_{st,out}	Distanza dal pilastro oltre la quale non è richiesta armatura
u_{out}	Perimetro critico oltre il quale non è richiesta armatura
CS_{0,max}	Coefficiente di sicurezza per la verifica in adiacenza del pilastro, lungo il perimetro u ₀
CS_{1,c}	Coefficiente di sicurezza in assenza di armature lungo il perimetro u ₁
CS_{1,cs}	Coefficiente di sicurezza in presenza di armature lungo il perimetro u ₁

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Ll}	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
Piano Terra												
Trave 1-2-3-4-5												
Trave 1-2	0%	0	123.883	0	111.311	10,05	8,58	1.09[S]	0,37	1.04[S]	0,33	NO
	12,5%	0	113.480	0	104.820	10,05	8,58	1.19[S]	0,37	1.11[S]	0,33	NO
	25,0%	0	80.021	0	81.961	10,05	8,58	1.69[S]	0,37	1.42[S]	0,33	NO
	37,5%	0	48.440	0	57.226	10,05	8,58	2.80[S]	0,37	2.04[S]	0,33	NO
	50,0%	0	18.736	0	30.612	10,05	8,58	7.24[S]	0,37	3.81[S]	0,33	NO
	62,5%	0	40.924	0	44.894	10,05	8,58	3.31[S]	0,37	2.60[S]	0,33	NO
	75,0%	0	73.922	0	68.214	10,05	8,58	1.83[S]	0,37	1.71[S]	0,33	NO
	87,5%	0	108.796	0	89.656	10,05	8,58	1.24[S]	0,37	1.30[S]	0,33	NO
100,0%	0	119.625	0	95.723	10,05	8,58	1.13[S]	0,37	1.22[S]	0,33	NO	
Trave 2-3	0%	0	100.151	0	73.835	10,05	8,58	1.35[S]	0,37	1.58[S]	0,33	NO
	12,5%	0	88.466	0	69.202	10,05	8,58	1.53[S]	0,37	1.68[S]	0,33	NO
	25,0%	0	59.286	0	55.336	10,05	6,03	2.27[S]	0,38	1.50[S]	0,28	NO
	37,5%	0	32.495	0	39.085	4,02	6,03	1.73[S]	0,25	2.12[S]	0,32	NO
	50,0%	0	8.089	0	20.445	8,04	6,03	13.51[S]	0,35	4.07[S]	0,29	NO
	62,5%	0	30.013	0	37.949	8,04	6,03	3.64[S]	0,35	2.19[S]	0,29	NO
	75,0%	0	56.389	0	54.617	14,07	6,03	3.27[S]	0,44	1.52[S]	0,27	NO
	87,5%	0	85.152	0	68.900	14,07	8,58	2.18[S]	0,43	1.70[S]	0,31	NO
100%	0	96.680	0	73.690	10,05	8,58	1.40[S]	0,37	1.58[S]	0,33	NO	
Trave 3-4	0%	0	111.267	0	91.493	10,05	8,58	1.21[S]	0,37	1.27[S]	0,33	NO
	12,5%	0	104.670	0	87.576	10,05	8,58	1.29[S]	0,37	1.33[S]	0,33	NO
	25,0%	0	74.691	0	68.331	10,05	6,03	1.80[S]	0,38	1.21[S]	0,28	NO
	37,5%	0	46.200	0	47.598	8,04	6,03	2.36[S]	0,35	1.74[S]	0,29	NO
	50,0%	0	19.197	0	25.377	8,04	6,03	5.69[S]	0,35	3.27[S]	0,29	NO
	62,5%	0	38.627	0	43.435	4,02	6,03	1.45[S]	0,25	1.91[S]	0,32	NO
	75,0%	0	66.163	0	65.123	14,20	6,03	2.81[S]	0,45	1.27[S]	0,27	NO
	87,5%	0	95.188	0	85.322	10,18	10,59	1.44[S]	0,36	1.67[S]	0,37	NO
100,0%	0	101.580	0	89.444	10,18	10,59	1.35[S]	0,36	1.59[S]	0,37	NO	
Trave 4-5	0%	0	141.024	0	131.502	12,19	15,68	1.16[S]	0,36	1.58[S]	0,42	NO
	12,5%	0	141.024	0	131.502	12,19	15,68	1.16[S]	0,36	1.58[S]	0,42	NO
	25,0%	0	117.880	0	111.096	12,19	11,66	1.38[S]	0,38	1.41[S]	0,37	NO
	37,5%	0	80.376	0	77.308	12,19	11,66	2.03[S]	0,38	2.03[S]	0,37	NO
	50,0%	0	54.665	0	57.023	12,19	11,66	2.99[S]	0,38	2.75[S]	0,37	NO
	62,5%	0	90.733	0	92.249	12,19	11,66	1.80[S]	0,38	1.70[S]	0,37	NO
	75,0%	0	127.277	0	126.999	12,19	11,66	1.28[S]	0,38	1.23[S]	0,37	NO
	87,5%	0	149.835	0	147.991	12,19	11,66	1.09[S]	0,38	1.06[S]	0,37	NO
100%	0	149.835	0	147.991	12,19	11,66	1.09[S]	0,38	1.06[S]	0,37	NO	
Piano Terra												
Trave 6-7-8-9-10												
Trave 6-7	0%	0	71.741	0	62.853	6,03	6,03	1.15[S]	0,30	1.32[S]	0,30	NO
	12,5%	0	64.263	0	59.811	6,03	6,03	1.29[S]	0,30	1.39[S]	0,30	NO
	25,0%	0	43.493	0	49.491	6,03	6,03	1.91[S]	0,30	1.68[S]	0,30	NO
	37,5%	0	24.712	0	37.182	4,02	6,03	2.28[S]	0,25	2.23[S]	0,31	NO
	50,0%	0	7.919	0	22.883	4,02	6,03	7.11[S]	0,25	3.62[S]	0,31	NO
	62,5%	0	18.015	0	23.419	4,02	6,03	3.12[S]	0,25	3.54[S]	0,31	NO
	75,0%	0	38.922	0	33.602	6,03	6,03	2.13[S]	0,30	2.47[S]	0,30	NO
	87,5%	0	61.818	0	41.796	6,03	6,03	1.34[S]	0,30	1.99[S]	0,30	NO
100,0%	0	70.013	0	44.119	6,03	6,03	1.18[S]	0,30	1.88[S]	0,30	NO	
Trave 7-8	0%	0	55.623	0	28.091	6,03	6,03	1.49[S]	0,30	2.96[S]	0,30	NO
	12,5%	0	47.701	0	27.801	6,03	6,03	1.74[S]	0,30	2.99[S]	0,30	NO
	25,0%	0	29.559	0	25.387	6,03	6,03	2.81[S]	0,30	3.27[S]	0,30	NO
	37,5%	0	13.831	0	20.559	4,02	6,03	4.07[S]	0,25	4.03[S]	0,31	NO
	50,0%	0	518	0	13.316	4,02	6,03	NS	0,25	6.23[S]	0,31	NO
	62,5%	0	11.132	0	20.280	4,02	6,03	5.06[S]	0,25	4.09[S]	0,31	NO
	75,0%	0	26.105	0	25.865	4,02	6,03	2.15[S]	0,25	3.21[S]	0,31	NO
	87,5%	0	43.491	0	29.035	4,02	6,03	1.29[S]	0,25	2.86[S]	0,31	NO
100%	0	51.110	0	29.628	4,02	6,03	1.10[S]	0,25	2.80[S]	0,31	NO	
Trave 8-9	0%	0	54.061	0	35.341	4,02	6,03	1.04[S]	0,25	2.35[S]	0,31	NO
	12,5%	0	49.954	0	34.218	4,02	6,03	1.12[S]	0,25	2.42[S]	0,31	NO
	25,0%	0	34.226	0	28.706	4,02	6,03	1.64[S]	0,25	2.89[S]	0,31	NO
	37,5%	0	20.029	0	21.661	4,02	6,03	2.81[S]	0,25	3.83[S]	0,31	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N-m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N-m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	50,0%	0	7.365	0	13.083	6,03	6,03	11.29[S]	0,30	6.36[S]	0,30	NO
	62,5%	0	15.163	0	17.653	6,03	6,03	5.48[S]	0,30	4.71[S]	0,30	NO
	75,0%	0	29.116	0	24.942	6,03	6,03	2.85[S]	0,30	3.33[S]	0,30	NO
	87,5%	0	44.600	0	30.698	6,03	6,03	1.86[S]	0,30	2.71[S]	0,30	NO
	100,0%	0	48.647	0	31.881	6,03	6,03	1.71[S]	0,30	2.61[S]	0,30	NO
Trave 9-10	0%	0	62.861	0	58.881	6,03	6,03	1.32[S]	0,30	1.41[S]	0,30	NO
	12,5%	0	62.861	0	58.881	6,03	6,03	1.32[S]	0,30	1.41[S]	0,30	NO
	25,0%	0	49.251	0	48.701	6,03	6,03	1.68[S]	0,30	1.70[S]	0,30	NO
	37,5%	0	31.718	0	34.724	6,03	6,03	2.62[S]	0,30	2.39[S]	0,30	NO
	50,0%	0	18.456	0	25.074	6,03	6,03	4.50[S]	0,30	3.31[S]	0,30	NO
	62,5%	0	34.955	0	40.085	6,03	6,03	2.38[S]	0,30	2.07[S]	0,30	NO
	75,0%	0	52.014	0	54.534	6,03	6,03	1.59[S]	0,30	1.52[S]	0,30	NO
	87,5%	0	65.267	0	65.073	6,03	6,03	1.27[S]	0,30	1.27[S]	0,30	NO
	100%	0	65.267	0	65.073	6,03	6,03	1.27[S]	0,30	1.27[S]	0,30	NO
Piano Terra						Trave 10-11						
Trave 10-11	0%	0	17.986	0	16.410	6,03	6,03	2.17[S]	0,38	2.38[S]	0,38	NO
	12,5%	0	17.986	0	16.410	6,03	6,03	2.17[S]	0,38	2.38[S]	0,38	NO
	25,0%	0	14.106	0	12.998	6,03	6,03	2.77[S]	0,38	3.01[S]	0,38	NO
	37,5%	0	5.349	0	4.699	6,03	6,03	7.32[S]	0,38	8.33[S]	0,38	NO
	50,0%	0	3.635	0	3.800	6,03	6,03	10.77[S]	0,38	10.30[S]	0,38	NO
	62,5%	0	10.819	0	9.949	6,03	6,03	3.62[S]	0,38	3.93[S]	0,38	NO
	75,0%	0	10.819	0	9.949	6,03	6,03	3.62[S]	0,38	3.93[S]	0,38	NO
	87,5%	0	37.519	0	32.021	6,03	6,03	1.04[S]	0,38	1.22[S]	0,38	NO
	100,0%	0	37.519	0	32.021	6,03	6,03	1.04[S]	0,38	1.22[S]	0,38	NO
Piano Terra						Trave 13-14-15-16-17-12						
Trave 13-14	0%	0	79.594	0	69.728	6,03	6,03	1.05[S]	0,27	1.20[S]	0,27	NO
	12,5%	0	70.850	0	66.818	6,03	6,03	1.18[S]	0,27	1.25[S]	0,27	NO
	25,0%	0	46.863	0	56.467	6,03	6,03	1.79[S]	0,27	1.49[S]	0,27	NO
	37,5%	0	25.529	0	43.465	6,03	6,03	3.29[S]	0,27	1.93[S]	0,27	NO
	50,0%	0	6.847	0	27.811	6,03	6,03	12.29[S]	0,27	3.02[S]	0,27	NO
	62,5%	0	18.745	0	26.297	6,03	6,03	4.48[S]	0,27	3.20[S]	0,27	NO
	75,0%	0	43.206	0	36.172	6,03	6,03	1.94[S]	0,27	2.32[S]	0,27	NO
	87,5%	0	70.319	0	43.397	6,03	6,03	1.19[S]	0,27	1.93[S]	0,27	NO
	100,0%	0	80.122	0	45.248	6,03	6,03	1.05[S]	0,27	1.85[S]	0,27	NO
Trave 14-15	0%	0	63.884	0	28.677	6,03	6,03	1.31[S]	0,27	2.93[S]	0,27	NO
	12,5%	0	54.351	0	28.649	6,03	6,03	1.54[S]	0,27	2.93[S]	0,27	NO
	25,0%	0	32.796	0	27.498	6,03	6,03	2.56[S]	0,27	3.06[S]	0,27	NO
	37,5%	0	14.462	0	23.128	6,03	6,03	5.81[S]	0,27	3.63[S]	0,27	NO
	50,0%	0	0	0	15.539	6,03	6,03	-	VNR	5.41[S]	0,27	NO
	62,5%	0	12.472	0	22.568	6,03	6,03	6.74[S]	0,27	3.72[S]	0,27	NO
	75,0%	0	30.361	0	27.385	6,03	6,03	2.77[S]	0,27	3.07[S]	0,27	NO
	87,5%	0	51.468	0	28.982	6,03	6,03	1.63[S]	0,27	2.90[S]	0,27	NO
	100%	0	60.823	0	28.921	6,03	6,03	1.38[S]	0,27	2.90[S]	0,27	NO
Trave 15-16	0%	0	60.717	0	27.973	6,03	6,03	1.38[S]	0,27	3.00[S]	0,27	NO
	12,5%	0	53.947	0	28.111	6,03	6,03	1.55[S]	0,27	2.99[S]	0,27	NO
	25,0%	0	34.482	0	26.894	6,03	6,03	2.44[S]	0,27	3.12[S]	0,27	NO
	37,5%	0	17.522	0	23.170	6,03	6,03	4.80[S]	0,27	3.63[S]	0,27	NO
	50,0%	0	3.068	0	16.940	6,03	6,03	27.43[S]	0,27	4.96[S]	0,27	NO
	62,5%	0	7.686	0	21.094	6,03	6,03	10.94[S]	0,27	3.98[S]	0,27	NO
	75,0%	0	22.335	0	27.129	6,03	6,03	3.76[S]	0,27	3.10[S]	0,27	NO
	87,5%	0	39.490	0	30.656	6,03	6,03	2.13[S]	0,27	2.74[S]	0,27	NO
	100%	0	45.521	0	31.257	6,03	6,03	1.84[S]	0,27	2.69[S]	0,27	NO
Trave 16-17	0%	0	79.377	0	56.281	6,03	6,03	1.06[S]	0,27	1.49[S]	0,27	NO
	12,5%	0	79.377	0	56.281	6,03	6,03	1.06[S]	0,27	1.49[S]	0,27	NO
	25,0%	0	69.065	0	49.391	6,03	6,03	1.21[S]	0,27	1.70[S]	0,27	NO
	37,5%	0	48.493	0	35.069	6,03	6,03	1.73[S]	0,27	2.39[S]	0,27	NO
	50,0%	0	28.778	0	29.940	6,03	6,03	2.92[S]	0,27	2.81[S]	0,27	NO
	62,5%	0	45.475	0	48.125	6,03	6,03	1.85[S]	0,27	1.74[S]	0,27	NO
	75,0%	0	63.005	0	65.805	6,03	6,03	1.33[S]	0,27	1.27[S]	0,27	NO
	87,5%	0	71.753	0	74.257	6,03	6,03	1.17[S]	0,27	1.13[S]	0,27	NO
	100,0%	0	71.753	0	74.257	6,03	6,03	1.17[S]	0,27	1.13[S]	0,27	NO
Trave 12-17	0%	0	38.356	0	34.122	6,03	6,03	1.02[S]	0,38	1.14[S]	0,38	NO
	12,5%	0	38.356	0	34.122	6,03	6,03	1.02[S]	0,38	1.14[S]	0,38	NO
	25,0%	0	32.654	0	29.080	6,03	6,03	1.19[S]	0,38	1.34[S]	0,38	NO
	37,5%	0	11.471	0	11.495	6,03	6,03	3.41[S]	0,38	3.40[S]	0,38	NO
	50,0%	0	9.583	0	9.695	6,03	6,03	4.08[S]	0,38	4.03[S]	0,38	NO
	62,5%	0	4.795	0	5.705	6,03	6,03	8.16[S]	0,38	6.86[S]	0,38	NO
	75,0%	0	3.855	0	4.751	6,03	6,03	10.15[S]	0,38	8.24[S]	0,38	NO
	87,5%	0	14.652	0	16.094	6,03	6,03	2.67[S]	0,38	2.43[S]	0,38	NO
	100,0%	0	14.652	0	16.094	6,03	6,03	2.67[S]	0,38	2.43[S]	0,38	NO
Piano Terra						Trave 18-19-20-21-22						
Trave 18-19	0%	0	123.259	0	110.807	11,12	8,58	1.21[S]	0,38	1.05[S]	0,33	NO
	12,5%	0	112.894	0	104.352	11,12	8,58	1.32[S]	0,38	1.12[S]	0,33	NO
	25,0%	0	79.573	0	81.621	11,12	8,58	1.87[S]	0,38	1.43[S]	0,33	NO
	37,5%	0	48.129	0	57.011	11,12	6,03	3.08[S]	0,40	1.46[S]	0,28	NO
	50,0%	0	18.564	0	30.526	11,12	6,03	7.99[S]	0,40	2.72[S]	0,28	NO
	62,5%	0	40.696	0	44.728	11,12	6,03	3.64[S]	0,40	1.86[S]	0,28	NO
	75,0%	0	73.565	0	67.909	11,12	6,03	2.01[S]	0,40	1.22[S]	0,28	NO
	87,5%	0	108.312	0	89.214	11,12	8,58	1.37[S]	0,38	1.31[S]	0,33	NO
	100,0%	0	119.107	0	95.241	11,12	8,58	1.25[S]	0,38	1.22[S]	0,33	NO
Trave 19-20	0%	0	100.320	0	74.392	11,12	8,58	1.48[S]	0,38	1.57[S]	0,33	NO
	12,5%	0	88.592	0	69.648	11,12	8,58	1.68[S]	0,38	1.67[S]	0,33	NO
	25,0%	0	59.309	0	55.487	11,12	6,03	2.50[S]	0,40	1.50[S]	0,28	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{L1}	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]	[cm ²]	[cm ²]					
	37,5%	0	32.415	0	38.941	11,12	6,03	4.57[S]	0,40	2.13[S]	0,28	NO
	50,0%	0	7.906	0	20.008	11,12	6,03	18.76[S]	0,40	4.16[S]	0,28	NO
	62,5%	0	31.103	0	38.359	11,12	6,03	4.77[S]	0,40	2.17[S]	0,28	NO
	75,0%	0	57.773	0	55.131	11,12	6,03	2.56[S]	0,40	1.51[S]	0,28	NO
	87,5%	0	86.831	0	69.517	13,13	12,06	2.02[S]	0,39	2.33[S]	0,37	NO
Trave 20-21	0%	0	104.465	0	81.675	8,04	12,06	1.05[S]	0,31	1.97[S]	0,40	NO
	12,5%	0	95.658	0	77.324	8,04	12,06	1.14[S]	0,31	2.08[S]	0,40	NO
	25,0%	0	66.806	0	61.284	6,03	6,03	1.24[S]	0,30	1.35[S]	0,30	NO
	37,5%	0	39.796	0	43.406	6,03	6,03	2.08[S]	0,30	1.91[S]	0,30	NO
	50,0%	0	14.626	0	23.686	6,03	6,03	5.68[S]	0,30	3.50[S]	0,30	NO
	62,5%	0	31.496	0	38.540	6,03	6,03	2.63[S]	0,30	2.15[S]	0,30	NO
	75,0%	0	57.500	0	57.424	6,03	6,03	1.44[S]	0,30	1.44[S]	0,30	NO
	87,5%	0	85.344	0	74.468	8,04	6,03	1.28[S]	0,35	1.11[S]	0,29	NO
	100%	0	93.858	0	79.116	8,04	6,03	1.16[S]	0,35	1.05[S]	0,29	NO
Trave 21-22	0%	0	144.229	0	134.053	18,22	13,67	1.66[S]	0,44	1.37[S]	0,37	NO
	12,5%	0	144.229	0	134.053	18,22	13,67	1.66[S]	0,44	1.37[S]	0,37	NO
	25,0%	0	134.074	0	124.810	18,22	13,67	1.79[S]	0,44	1.47[S]	0,37	NO
	37,5%	0	96.336	0	90.090	12,19	13,67	1.70[S]	0,37	2.02[S]	0,40	NO
	50,0%	0	68.650	0	68.404	12,19	13,67	2.39[S]	0,37	2.67[S]	0,40	NO
	62,5%	0	105.043	0	104.465	12,19	13,67	1.56[S]	0,37	1.74[S]	0,40	NO
	75,0%	0	141.743	0	140.221	12,19	13,67	1.15[S]	0,37	1.30[S]	0,40	NO
	87,5%	0	151.621	0	149.743	12,19	13,67	1.08[S]	0,37	1.22[S]	0,40	NO
	100%	0	151.621	0	149.743	12,19	13,67	1.08[S]	0,37	1.22[S]	0,40	NO
Piano Terra						Trave 1-6-13-18						
Trave 1-6	0%	0	130.236	0	112.940	13,67	9,11	1.39[S]	0,42	1.09[S]	0,32	NO
	12,5%	0	122.644	0	111.528	13,67	9,11	1.47[S]	0,42	1.11[S]	0,32	NO
	25,0%	0	74.569	0	98.003	13,67	9,11	2.43[S]	0,42	1.26[S]	0,32	NO
	37,5%	0	33.233	0	77.739	9,64	9,11	3.92[S]	0,36	1.59[S]	0,34	NO
	50,0%	0	10.947	0	50.738	9,64	9,11	11.92[S]	0,36	2.43[S]	0,34	NO
	62,5%	0	56.193	0	61.219	9,64	9,11	2.32[S]	0,36	2.02[S]	0,34	NO
	75,0%	0	108.178	0	70.834	16,21	9,11	1.96[S]	0,45	1.75[S]	0,31	NO
	87,5%	0	166.900	0	73.710	16,21	13,13	1.28[S]	0,42	2.39[S]	0,37	NO
	100%	0	176.051	0	73.567	16,21	13,13	1.22[S]	0,42	2.40[S]	0,37	NO
Trave 13-18	0%	0	175.264	0	72.716	15,68	9,11	1.17[S]	0,44	1.70[S]	0,32	NO
	12,5%	0	166.133	0	72.881	15,68	9,11	1.24[S]	0,44	1.70[S]	0,32	NO
	25,0%	0	107.538	0	70.146	15,68	9,11	1.91[S]	0,44	1.77[S]	0,32	NO
	37,5%	0	55.683	0	60.673	11,66	9,11	2.80[S]	0,39	2.04[S]	0,33	NO
	50,0%	0	10.566	0	50.899	11,66	9,11	14.78[S]	0,39	2.43[S]	0,33	NO
	62,5%	0	33.261	0	77.771	11,66	9,11	4.69[S]	0,39	1.59[S]	0,33	NO
	75,0%	0	74.458	0	97.904	11,66	9,11	2.09[S]	0,39	1.26[S]	0,33	NO
	87,5%	0	122.392	0	111.298	11,66	9,11	1.27[S]	0,39	1.11[S]	0,33	NO
	100%	0	129.965	0	112.691	11,66	9,11	1.20[S]	0,39	1.09[S]	0,33	NO
Piano Terra						Trave 2-7-14-19						
Trave 2-7	0%	0	115.350	0	95.121	10,18	7,63	1.20[S]	0,34	1.10[S]	0,29	NO
	12,5%	0	105.084	0	96.030	10,18	7,63	1.31[S]	0,34	1.09[S]	0,29	NO
	25,0%	0	47.265	0	96.611	10,18	7,63	2.93[S]	0,34	1.09[S]	0,29	NO
	37,5%	0	2.815	0	92.585	10,18	7,63	49.21[S]	0,34	1.13[S]	0,29	NO
	50,0%	0	0	0	87.096	10,18	7,63	-	VNR	1.26[V]	0,14	NO
	62,5%	0	37.754	0	76.140	10,18	7,63	3.66[S]	0,34	1.44[V]	0,14	NO
	75,0%	0	104.438	0	50.319	10,18	7,63	1.32[S]	0,34	2.09[S]	0,29	NO
	87,5%	0	184.490	0	41.291	16,21	7,63	1.16[S]	0,42	2.55[S]	0,27	NO
	100%	0	198.239	0	18.894	16,21	7,63	1.08[S]	0,42	5.58[S]	0,27	NO
Trave 7-14	0%	0	185.330	0	4.423	15,14	7,63	1.13[V]	0,21	23.84[S]	0,27	NO
	12,5%	0	151.358	0	46.057	15,14	7,63	1.33[S]	0,41	2.29[S]	0,27	NO
	25,0%	0	65.147	0	70.182	9,11	8,04	1.91[S]	0,32	1.64[V]	0,15	NO
	37,5%	0	244	0	99.965	9,11	8,04	NS	0,32	1.15[V]	0,15	NO
	50,0%	0	0	0	101.922	9,11	8,04	-	VNR	1.13[V]	0,15	NO
	62,5%	0	474	0	99.963	9,11	8,04	NS	0,32	1.15[V]	0,15	NO
	75,0%	0	65.372	0	70.169	16,74	8,04	3.38[S]	0,42	1.64[V]	0,14	NO
	87,5%	0	151.578	0	46.307	16,74	8,04	1.46[S]	0,42	2.39[S]	0,27	NO
	100%	0	185.378	0	4.679	16,74	8,04	1.24[V]	0,23	23.71[S]	0,27	NO
Trave 14-19	0%	0	198.718	0	19.711	17,28	8,04	1.14[S]	0,43	5.62[S]	0,27	NO
	12,5%	0	184.950	0	41.932	17,28	8,04	1.23[S]	0,43	2.64[S]	0,27	NO
	25,0%	0	104.782	0	50.783	17,28	8,04	2.17[S]	0,43	2.18[S]	0,27	NO
	37,5%	0	37.983	0	76.337	7,63	8,04	2.77[S]	0,30	1.51[V]	0,15	NO
	50,0%	0	0	0	87.251	7,63	8,04	-	VNR	1.32[V]	0,15	NO
	62,5%	0	2.880	0	92.784	7,63	8,04	36.57[S]	0,30	1.19[S]	0,31	NO
	75,0%	0	47.508	0	96.924	10,18	8,04	2.91[S]	0,34	1.14[S]	0,30	NO
	87,5%	0	105.504	0	96.362	10,18	8,04	1.31[S]	0,34	1.15[S]	0,30	NO
	100%	0	115.798	0	95.471	10,18	8,04	1.19[S]	0,34	1.16[S]	0,30	NO
Piano Terra						Trave 3-8-15-20						
Trave 3-8	0%	0	100.875	0	84.548	10,05	8,04	1.35[S]	0,34	1.31[S]	0,30	NO
	12,5%	0	91.504	0	86.368	10,05	8,04	1.49[S]	0,34	1.28[S]	0,30	NO
	25,0%	0	38.780	0	86.478	10,05	8,04	3.53[S]	0,34	1.28[S]	0,30	NO
	37,5%	0	0	0	84.340	8,04	8,04	-	VNR	1.31[S]	0,30	NO
	50,0%	0	0	0	82.593	8,04	8,04	-	VNR	1.40[V]	0,15	NO
	62,5%	0	33.127	0	71.847	8,04	8,04	3.34[S]	0,30	1.61[V]	0,15	NO
	75,0%	0	94.694	0	45.343	15,14	8,04	2.13[S]	0,40	2.44[S]	0,28	NO
	87,5%	0	168.939	0	34.680	15,14	8,04	1.19[S]	0,40	3.20[S]	0,28	NO
	100%	0	181.670	0	11.340	15,14	8,04	1.11[S]	0,40	9.79[S]	0,28	NO
Trave 8-15	0%	0	177.903	0	0	15,14	8,04	1.18[V]	0,21	-	VNR	NO
	12,5%	0	138.953	0	40.400	15,14	8,04	1.45[S]	0,40	2.74[S]	0,28	NO
	25,0%	0	57.848	0	68.034	15,14	8,04	3.48[S]	0,40	1.70[V]	0,14	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _L [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N-m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N-m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	37,5%	0	0	0	96.802	8,04	8,04	-	VNR	1.19[V]	0,15	NO
	50,0%	0	0	0	98.696	15,68	8,04	-	VNR	1.17[V]	0,14	NO
	62,5%	0	0	0	96.839	15,68	8,04	-	VNR	1.19[V]	0,14	NO
	75,0%	0	58.312	0	68.061	15,68	8,04	3.57[S]	0,41	1.70[V]	0,14	NO
	87,5%	0	140.336	0	40.225	15,27	8,04	1.44[S]	0,41	2.76[S]	0,28	NO
	100,0%	0	181.038	0	0	15,27	8,04	1.17[V]	0,21	-	VNR	NO
Trave 15-20	0%	0	184.191	0	10.509	15,27	8,04	1.10[S]	0,41	10.56[S]	0,28	NO
	12,5%	0	171.107	0	35.480	15,27	8,04	1.18[S]	0,41	3.13[S]	0,28	NO
	25,0%	0	94.904	0	47.251	15,27	8,04	2.14[S]	0,41	2.35[S]	0,28	NO
	37,5%	0	31.916	0	75.983	7,63	8,04	3.30[S]	0,30	1.52[V]	0,15	NO
	50,0%	0	0	0	86.746	7,63	8,04	-	VNR	1.33[V]	0,15	NO
	62,5%	0	0	0	86.429	7,63	8,04	-	VNR	1.33[V]	0,15	NO
	75,0%	0	37.842	0	87.236	9,64	8,04	3.48[S]	0,33	1.27[S]	0,30	NO
	87,5%	0	92.143	0	87.929	9,64	8,04	1.43[S]	0,33	1.26[S]	0,30	NO
	100%	0	101.809	0	84.860	9,64	8,04	1.29[S]	0,33	1.30[S]	0,30	NO
Piano Terra						Trave 4-9-16-21						
Trave 4-9	0%	0	95.081	0	71.926	9,11	6,03	1.29[S]	0,37	1.15[S]	0,29	NO
	12,5%	0	87.514	0	72.164	9,11	6,03	1.40[S]	0,37	1.15[S]	0,29	NO
	25,0%	0	44.356	0	72.178	9,11	6,03	2.77[S]	0,37	1.15[S]	0,29	NO
	37,5%	0	10.344	0	66.984	9,11	6,03	11.89[S]	0,37	1.24[S]	0,29	NO
	50,0%	0	0	0	56.511	9,11	6,03	-	VNR	1.53[V]	0,14	NO
	62,5%	0	31.222	0	50.033	9,11	6,03	3.93[S]	0,37	1.73[V]	0,14	NO
	75,0%	0	79.291	0	36.813	13,67	6,03	2.26[S]	0,44	2.26[S]	0,27	NO
	87,5%	0	136.506	0	34.238	13,67	6,03	1.31[S]	0,44	2.43[S]	0,27	NO
	100%	0	146.267	0	22.519	13,67	6,03	1.22[S]	0,44	3.69[S]	0,27	NO
Trave 9-16	0%	0	134.189	0	9.776	13,67	6,03	1.33[S]	0,44	8.52[S]	0,27	NO
	12,5%	0	110.824	0	36.195	13,67	6,03	1.62[S]	0,44	2.30[S]	0,27	NO
	25,0%	0	49.957	0	48.097	13,67	6,03	3.59[S]	0,44	1.73[S]	0,27	NO
	37,5%	0	3.606	0	68.291	4,56	6,03	17.60[S]	0,27	1.27[V]	0,15	NO
	50,0%	0	0	0	69.648	12,19	6,03	-	VNR	1.24[V]	0,14	NO
	62,5%	0	3.286	0	68.383	12,19	6,03	49.19[S]	0,42	1.26[V]	0,14	NO
	75,0%	0	49.446	0	48.358	12,19	6,03	3.26[S]	0,42	1.72[S]	0,27	NO
	87,5%	0	110.122	0	36.646	12,19	6,03	1.46[S]	0,42	2.27[S]	0,27	NO
	100%	0	133.422	0	10.419	12,19	6,03	1.21[S]	0,42	7.99[S]	0,27	NO
Trave 16-21	0%	0	145.400	0	22.716	12,19	6,03	1.11[S]	0,42	3.66[S]	0,27	NO
	12,5%	0	135.659	0	34.262	12,19	6,03	1.19[S]	0,42	2.43[S]	0,27	NO
	25,0%	0	78.576	0	36.661	12,19	6,03	2.05[S]	0,42	2.27[S]	0,27	NO
	37,5%	0	30.640	0	50.098	7,63	6,03	3.39[S]	0,34	1.73[V]	0,14	NO
	50,0%	0	0	0	56.300	7,63	6,03	-	VNR	1.54[V]	0,14	NO
	62,5%	0	11.018	0	67.080	7,63	6,03	9.44[S]	0,34	1.23[S]	0,30	NO
	75,0%	0	45.205	0	72.141	7,63	6,03	2.30[S]	0,34	1.15[S]	0,30	NO
	87,5%	0	88.538	0	72.106	7,63	6,03	1.17[S]	0,34	1.15[S]	0,30	NO
	100%	0	96.130	0	71.849	7,63	6,03	1.08[S]	0,34	1.15[S]	0,30	NO
Piano Terra						Trave 5-10-17-22						
Trave 5-10	0%	0	79.851	0	72.895	6,03	6,03	1.04[S]	0,30	1.14[S]	0,30	NO
	12,5%	0	75.466	0	72.168	6,03	6,03	1.10[S]	0,30	1.15[S]	0,30	NO
	25,0%	0	47.764	0	64.780	6,03	6,03	1.74[S]	0,30	1.28[S]	0,30	NO
	37,5%	0	24.262	0	53.192	6,03	6,03	3.42[S]	0,30	1.56[S]	0,30	NO
	50,0%	0	4.957	0	37.403	6,03	6,03	16.77[S]	0,30	2.22[S]	0,30	NO
	62,5%	0	26.454	0	26.236	6,03	6,03	3.14[S]	0,30	3.16[S]	0,30	NO
	75,0%	0	57.818	0	29.964	6,03	6,03	1.43[S]	0,30	2.77[S]	0,30	NO
	87,5%	0	94.084	0	30.133	10,05	6,03	1.43[S]	0,38	2.76[S]	0,28	NO
	100%	0	99.810	0	30.187	10,05	6,03	1.35[S]	0,38	2.75[S]	0,28	NO
Trave 10-17	0%	0	87.205	0	20.119	10,05	6,03	1.54[S]	0,38	4.14[S]	0,28	NO
	12,5%	0	44.669	0	17.755	6,03	6,03	1.86[S]	0,30	4.68[S]	0,30	NO
	25,0%	0	29.288	0	25.306	6,03	4,02	2.83[S]	0,32	2.22[S]	0,25	NO
	37,5%	0	6.938	0	31.426	6,03	4,02	11.96[S]	0,32	1.79[S]	0,25	NO
	50,0%	0	0	0	31.103	6,03	4,02	-	VNR	1.81[S]	0,25	NO
	62,5%	0	5.557	0	31.963	6,03	4,02	14.93[S]	0,32	1.76[S]	0,25	NO
	75,0%	0	16.202	0	31.560	6,03	4,02	5.12[S]	0,32	1.78[S]	0,25	NO
	87,5%	0	46.055	0	21.879	7,63	4,02	2.25[S]	0,35	2.57[S]	0,25	NO
	100,0%	0	87.087	0	19.535	7,63	4,02	1.19[S]	0,35	2.88[S]	0,25	NO
Trave 17-22	0%	0	98.911	0	31.126	9,64	4,02	1.30[S]	0,39	1.80[S]	0,24	NO
	12,5%	0	93.398	0	30.961	9,64	4,02	1.38[S]	0,39	1.81[S]	0,24	NO
	25,0%	0	58.217	0	30.687	7,63	4,02	1.78[S]	0,35	1.83[S]	0,25	NO
	37,5%	0	27.982	0	26.000	7,63	4,02	3.70[S]	0,35	2.16[S]	0,25	NO
	50,0%	0	5.975	0	34.637	7,63	4,02	17.36[S]	0,35	1.62[S]	0,25	NO
	62,5%	0	24.599	0	50.935	7,63	4,02	4.21[S]	0,35	1.10[S]	0,25	NO
	75,0%	0	46.900	0	63.556	7,63	6,03	2.21[S]	0,34	1.30[S]	0,29	NO
	87,5%	0	72.877	0	72.499	7,63	6,03	1.42[S]	0,34	1.14[S]	0,29	NO
	100%	0	76.968	0	73.496	7,63	6,03	1.35[S]	0,34	1.13[S]	0,29	NO
Piano Terra						Trave 11-12						
Trave 11-12	0%	0	39.798	0	26.376	8,04	6,03	1.28[S]	0,42	1.47[S]	0,37	NO
	12,5%	0	13.247	0	12.723	8,04	6,03	3.85[S]	0,42	3.06[S]	0,37	NO
	25,0%	0	5.952	0	10.502	8,04	6,03	8.58[S]	0,42	3.71[S]	0,37	NO
	37,5%	0	1.299	0	8.867	6,03	6,03	30.15[S]	0,38	4.41[S]	0,38	NO
	50,0%	0	0	0	7.769	6,03	6,03	-	VNR	5.33[V]	0,27	NO
	62,5%	0	2.143	0	9.469	6,03	6,03	18.27[S]	0,38	4.13[S]	0,38	NO
	75,0%	0	6.932	0	10.870	6,03	6,03	5.64[S]	0,38	3.60[S]	0,38	NO
	87,5%	0	13.727	0	12.875	6,03	6,03	2.85[S]	0,38	3.04[S]	0,38	NO
	100%	0	38.992	0	26.574	6,03	6,03	1.00[S]	0,38	1.47[S]	0,38	NO

LEGENDA:

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]	[cm ²]	[cm ²]					
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} > 0: compressione).											
N _{Ed,i} , M _{Ed,3,i}	Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore (N _{Ed} > 0: compressione).											
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 _s , CS _i	Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori e inferiori ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).											
R _f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.											

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA (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 _{Rd,f}	V _{Rd,j}	Ctg θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Piano Terra																
Trave 1-2																
Trave 1-2	0%	+	54.841	4,75	260.576	356.514	143	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.501	7,78	260.576	356.514	143	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
12,5%	+	+	51.896	5,02	260.576	279.518	143	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.446	7,15	260.576	279.518	143	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
25,0%	+	+	48.951	5,32	260.576	279.518	143	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.391	6,62	260.576	279.518	143	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
37,5%	+	+	46.005	5,66	260.576	279.518	143	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.337	6,15	260.576	279.518	143	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
50,0%	+	+	43.060	6,05	260.576	279.518	143	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.282	5,75	260.576	279.518	143	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
62,5%	+	+	40.115	6,50	260.576	279.518	143	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.227	5,40	260.576	279.518	143	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	+	37.170	7,01	260.576	279.518	143	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.172	5,09	260.576	279.518	143	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	+	34.224	7,61	260.576	279.518	143	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.118	4,81	260.576	279.518	143	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
100,0 %	+	+	31.279	8,33	260.576	356.514	143	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.063	4,57	260.576	356.514	143	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
Trave 2-3																
Trave 2-3	0%	+	43.516	5,99	260.641	363.597	621	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.372	15,92	260.641	363.597	621	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
12,5%	+	+	40.195	6,48	260.641	286.600	621	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.693	13,24	260.641	286.600	621	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
25,0%	+	+	36.874	7,07	260.641	286.600	621	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.014	11,33	260.641	286.600	621	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
37,5%	+	+	33.554	7,77	260.641	286.600	621	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.334	9,90	260.641	286.600	621	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
50,0%	+	+	30.233	8,62	260.641	286.600	621	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.655	8,79	260.641	286.600	621	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
62,5%	+	+	26.913	9,68	260.641	286.600	621	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.975	7,90	260.641	286.600	621	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	+	23.592	11,05	260.641	286.600	621	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.296	7,18	260.641	286.600	621	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	+	20.271	12,86	260.641	286.600	621	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.617	6,58	260.641	286.600	621	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
100%	+	+	16.951	15,38	260.641	363.597	621	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.937	6,07	260.641	363.597	621	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
Trave 3-4																
Trave 3-4	0%	+	54.697	4,76	260.556	361.028	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.041	8,13	260.556	361.028	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
12,5%	+	+	52.076	5,00	260.556	284.031	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.662	7,52	260.556	284.031	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
25,0%	+	+	49.454	5,27	260.556	284.031	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.284	6,99	260.556	284.031	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
37,5%	+	+	46.832	5,56	260.556	284.031	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.906	6,53	260.556	284.031	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
50,0%	+	+	44.210	5,89	260.556	284.031	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.528	6,13	260.556	284.031	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
62,5%	+	+	41.588	6,27	260.556	284.031	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.150	5,77	260.556	284.031	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	+	38.966	6,69	260.556	284.031	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.772	5,45	260.556	284.031	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	+	36.345	7,17	260.556	284.031	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.393	5,17	260.556	284.031	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
100,0 %	+	+	33.723	7,73	260.556	361.028	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.015	4,91	260.556	361.028	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
Trave 4-5																
Trave 4-5	0%	+	118.394	2,20	260.556	352.390	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-103.534	2,52	260.556	352.390	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
12,5%	+	+	116.910	2,23	260.556	352.390	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-105.018	2,48	260.556	352.390	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
25,0%	+	+	115.426	2,26	260.556	275.393	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-106.502	2,45	260.556	275.393	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO

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

IdTr	%oL _{Li}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	V _{Rd,j}	Ctg θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f	
			[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]		
	37,5%	+	113.942	2,29	260.556	275.393	0	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-107.986	2,41	260.556	275.393	0	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	112.457	2,32	260.556	275.393	0	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-109.471	2,38	260.556	275.393	0	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	110.973	2,35	260.556	275.393	0	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-110.955	2,35	260.556	275.393	0	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	109.489	2,38	260.556	275.393	0	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-112.439	2,32	260.556	275.393	0	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	108.005	2,41	260.556	352.390	0	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-113.923	2,29	260.556	352.390	0	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	106.521	2,45	260.556	352.390	0	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-115.407	2,26	260.556	352.390	0	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra																	
Trave 6-7																	
0%	+	33.242	7,84	260.772	356.395	31	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-12.820	20,34	260.772	356.395	31	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
12,5%	+	30.295	8,61	260.772	264.888	31	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
	-	-15.767	16,54	260.772	264.888	31	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
25,0%	+	27.349	9,53	260.772	264.888	31	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
	-	-18.713	13,94	260.772	264.888	31	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
37,5%	+	24.403	10,69	260.772	264.888	31	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
	-	-21.659	12,04	260.772	264.888	31	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
50,0%	+	21.456	12,15	260.772	264.888	31	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
	-	-24.606	10,60	260.772	264.888	31	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
62,5%	+	18.510	14,09	260.772	264.888	31	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
	-	-27.552	9,46	260.772	264.888	31	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	+	15.564	16,75	260.772	264.888	31	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
	-	-30.498	8,55	260.772	264.888	31	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	12.617	20,67	260.772	264.888	31	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
	-	-33.445	7,80	260.772	264.888	31	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
100,0 %	+	9.720	26,83	260.772	356.395	31	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-36.342	7,18	260.772	356.395	31	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
Trave 7-8																	
0%	+	27.265	9,57	260.832	364.609	473	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-375	NS	260.832	364.609	473	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
12,5%	+	24.068	10,84	260.832	287.550	473	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
	-	-3.572	73,02	260.832	287.550	473	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
25,0%	+	20.821	12,53	260.832	287.550	473	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
	-	-6.819	38,25	260.832	287.550	473	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
37,5%	+	17.575	14,84	260.832	287.550	473	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
	-	-10.065	25,91	260.832	287.550	473	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
50,0%	+	14.328	18,20	260.832	287.550	473	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
	-	-13.312	19,59	260.832	287.550	473	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
62,5%	+	11.082	23,54	260.832	287.550	473	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
	-	-16.558	15,75	260.832	287.550	473	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	+	7.835	33,29	260.832	287.550	473	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
	-	-19.805	13,17	260.832	287.550	473	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	4.589	56,84	260.832	287.550	473	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
	-	-23.051	11,32	260.832	287.550	473	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	1.392	NS	260.832	364.609	473	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-26.248	9,94	260.832	364.609	473	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
Trave 8-9																	
0%	+	28.427	9,18	260.822	363.682	402	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-7.423	35,14	260.822	363.682	402	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
12,5%	+	25.890	10,07	260.822	302.677	402	0	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO	
	-	-9.960	26,19	260.822	302.677	402	0	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO	
25,0%	+	23.304	11,19	260.822	302.677	402	0	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO	
	-	-12.546	20,79	260.822	302.677	402	0	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO	
37,5%	+	20.718	12,59	260.822	302.677	402	0	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO	
	-	-15.132	17,24	260.822	302.677	402	0	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO	
50,0%	+	18.131	14,39	260.822	302.677	402	0	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO	
	-	-17.719	14,72	260.822	302.677	402	0	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO	
62,5%	+	15.545	16,78	260.822	302.677	402	0	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO	
	-	-20.305	12,85	260.822	302.677	402	0	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	+	12.959	20,13	260.822	302.677	402	0	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO	
	-	-22.891	11,39	260.822	302.677	402	0	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	10.372	25,15	260.822	302.677	402	0	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO	
	-	-25.478	10,24	260.822	302.677	402	0	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO	
100,0 %	+	7.786	33,50	260.822	363.682	402	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-28.064	9,29	260.822	363.682	402	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
Trave 9-10																	
0%	+	50.834	5,13	260.790	357.525	162	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-37.002	7,05	260.790	357.525	162	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
12,5%	+	49.275	5,29	260.790	357.525	162	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-38.561	6,76	260.790	357.525	162	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
25,0%	+	47.709	5,47	260.790	296.519	162	0	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO	
	-	-40.127	6,50	260.790	296.519	162											

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

IdTr	%oL _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	V _{Rd,j}	Ctg	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
			[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	°	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]
		-	-44.824	5,82	260.790	296.519	162	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	41.446	6,29	260.790	296.519	162	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.390	5,62	260.790	296.519	162	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	39.880	6,54	260.790	357.525	162	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.956	5,44	260.790	357.525	162	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	38.314	6,81	260.790	357.525	162	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.522	5,27	260.790	357.525	162	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra								Trave 10-11								
Trave 10-11	0%	+	64.757	2,66	172.531	181.632	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.541	3,00	172.531	181.632	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	63.935	2,70	172.531	181.632	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.363	2,96	172.531	181.632	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	62.820	2,55	172.531	160.264	0	0	0	0	0	2,50	0,09240	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.478	2,69	172.531	160.264	0	0	0	0	0	2,50	0,09240	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	28.908	5,54	172.554	160.264	186	0	0	0	0	2,50	0,09240	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.310	6,33	172.554	160.264	186	0	0	0	0	2,50	0,09240	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	27.945	5,73	172.554	160.264	186	0	0	0	0	2,50	0,09240	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.273	6,10	172.554	160.264	186	0	0	0	0	2,50	0,09240	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	30.099	5,32	172.808	160.264	2.265	0	0	0	0	2,50	0,09240	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.481	5,26	172.808	160.264	2.265	0	0	0	0	2,50	0,09240	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	29.353	5,46	172.808	160.264	2.265	0	0	0	0	2,50	0,09240	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.227	5,13	172.808	160.264	2.265	0	0	0	0	2,50	0,09240	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	95.402	1,82	173.576	181.632	8.545	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-111.790	1,55	173.576	181.632	8.545	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
100,0 %		+	94.833	1,83	173.576	181.632	8.545	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-112.359	1,54	173.576	181.632	8.545	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra								Trave 13-14-15-16-17-12								
Trave 13-14	0%	+	38.833	8,95	347.709	354.292	139	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.037	28,89	347.709	354.292	139	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	34.904	7,53	347.709	262.785	139	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.966	16,46	347.709	262.785	139	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	30.976	8,48	347.709	262.785	139	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.894	13,21	347.709	262.785	139	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	27.047	9,72	347.709	262.785	139	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.823	11,03	347.709	262.785	139	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	23.119	11,37	347.709	262.785	139	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.751	9,47	347.709	262.785	139	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	19.190	13,69	347.709	262.785	139	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.680	8,29	347.709	262.785	139	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	15.262	17,22	347.709	262.785	139	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.608	7,38	347.709	262.785	139	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	11.333	23,19	347.709	262.785	139	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.537	6,65	347.709	262.785	139	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
100,0 %		+	7.471	46,54	347.709	354.292	139	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.399	8,01	347.709	354.292	139	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
Trave 14-15	0%	+	32.812	10,60	347.735	364.086	327	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	347.735	364.086	327	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	28.549	10,05	347.735	287.027	327	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.977	NS	347.735	287.027	327	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	24.221	11,85	347.735	287.027	327	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.305	45,52	347.735	287.027	327	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	19.892	14,43	347.735	287.027	327	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.634	26,99	347.735	287.027	327	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	15.563	18,44	347.735	287.027	327	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.963	19,18	347.735	287.027	327	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	11.235	25,55	347.735	287.027	327	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.291	14,88	347.735	287.027	327	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	6.906	41,56	347.735	287.027	327	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.620	12,15	347.735	287.027	327	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	2.577	NS	347.735	287.027	327	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.949	10,27	347.735	287.027	327	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
100%		+	0	-	347.735	364.086	327	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.211	10,80	347.735	364.086	327	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
Trave 15-16	0%	+	32.730	10,62	347.754	363.654	468	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	347.754	363.654	468	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	28.976	9,39	347.754	272.147	468	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.540	NS	347.754	272.147	468	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	25.157	10,82	347.754	272.147	468	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.359	42,80	347.754	272.147	468	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	21.338	12,75	347.754	272.147	468	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.178	26,74	347.754	272.147	468	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	17.518	15,54	347.754	272.147	468	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.998	19,44	347.754	272.147	468	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	13.699	19,87	347.754	272.147	468	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.817	15,27	347.754	272.147	468	0	0	0	0	2,50				

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

IdTr	%oL _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	V _{Rd,j}	Ctg	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
			[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	°	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]
		-	-25.456	10,69	347.754	272.147	468	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	2.253	NS	347.754	363.654	468	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.263	11,88	347.754	363.654	468	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
Trave 16-17	0%	+	71.857	4,84	347.728	355.184	277	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.273	7,36	347.728	355.184	277	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	70.140	4,96	347.728	355.184	277	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.990	7,10	347.728	355.184	277	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	68.423	4,30	347.728	294.179	277	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.707	5,80	347.728	294.179	277	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	66.706	4,41	347.728	294.179	277	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.424	5,61	347.728	294.179	277	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	64.989	4,53	347.728	294.179	277	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.141	5,43	347.728	294.179	277	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	63.272	4,65	347.728	294.179	277	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.858	5,27	347.728	294.179	277	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	61.555	4,78	347.728	294.179	277	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.575	5,11	347.728	294.179	277	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	59.838	5,81	347.728	355.184	277	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-59.292	5,86	347.728	355.184	277	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
100,0 %	+	58.121	5,98	347.728	355.184	277	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-61.009	5,70	347.728	355.184	277	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
Trave 12-17	0%	+	118.353	1,46	173.213	181.632	5.577	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-100.885	1,72	173.213	181.632	5.577	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	117.750	1,47	173.213	181.632	5.577	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-101.488	1,71	173.213	181.632	5.577	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	117.041	1,48	173.213	181.632	5.577	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-102.197	1,69	173.213	181.632	5.577	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	32.100	5,37	172.531	194.606	0	0	0	0	0	2,50	0,11220	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.182	5,53	172.531	194.606	0	0	0	0	0	2,50	0,11220	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	31.159	5,54	172.531	194.606	0	0	0	0	0	2,50	0,11220	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.123	5,37	172.531	194.606	0	0	0	0	0	2,50	0,11220	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	26.988	6,39	172.531	194.606	0	0	0	0	0	2,50	0,11220	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.200	5,91	172.531	194.606	0	0	0	0	0	2,50	0,11220	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	25.966	6,64	172.531	181.632	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.222	5,71	172.531	181.632	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	60.601	2,85	172.531	181.632	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-59.385	2,91	172.531	181.632	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
100,0 %	+	59.971	2,88	172.531	181.632	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-60.015	2,87	172.531	181.632	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
Piano Terra																
Trave 18-19	0%	+	54.625	4,77	260.534	356.328	182	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.301	7,82	260.534	356.328	182	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	51.680	5,04	260.534	279.345	182	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.246	7,19	260.534	279.345	182	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	48.734	5,35	260.534	279.345	182	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.192	6,65	260.534	279.345	182	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	45.789	5,69	260.534	279.345	182	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.137	6,18	260.534	279.345	182	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	42.844	6,08	260.534	279.345	182	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.082	5,78	260.534	279.345	182	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	39.899	6,53	260.534	279.345	182	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.027	5,42	260.534	279.345	182	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	36.953	7,05	260.534	279.345	182	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.973	5,11	260.534	279.345	182	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	34.008	7,66	260.534	279.345	182	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
	-	-53.918	4,83	260.534	279.345	182	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
100,0 %	+	31.063	8,39	260.534	356.328	182	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-56.863	4,58	260.534	356.328	182	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
Trave 19-20	0%	+	43.660	5,97	260.582	363.948	532	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.782	15,53	260.582	363.948	532	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	40.340	6,46	260.582	286.966	532	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.102	12,96	260.582	286.966	532	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	37.019	7,04	260.582	286.966	532	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.423	11,13	260.582	286.966	532	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	33.698	7,73	260.582	286.966	532	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.744	9,74	260.582	286.966	532	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	30.378	8,58	260.582	286.966	532	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.064	8,67	260.582	286.966	532	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	27.057	9,63	260.582	286.966	532	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.385	7,81	260.582	286.966	532	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	23.737	10,98	260.582	286.966	532	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.705	7,10	260.582	286.966	532	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	20.416	12,76	260.582	286.966	532	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
	-	-40.026	6,51	260.582	286.966	532	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	17.095	15,24	260.582	363.948	532	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-43.347	6,01													

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

IdTr	%oL _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	V _{Rd,j}	Ctg θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
		-	-23.094	11,28	260.509	360.626	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	45.102	5,78	260.509	269.209	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.010	10,02	260.509	269.209	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	42.186	6,18	260.509	269.209	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.926	9,01	260.509	269.209	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	39.269	6,63	260.509	269.209	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.843	8,18	260.509	269.209	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	36.353	7,17	260.509	269.209	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.759	7,49	260.509	269.209	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	33.436	7,79	260.509	269.209	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.676	6,91	260.509	269.209	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	30.520	8,54	260.509	269.209	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.592	6,42	260.509	269.209	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	27.604	9,44	260.509	269.209	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.508	5,99	260.509	269.209	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	24.687	10,55	260.509	360.626	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.425	5,61	260.509	360.626	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
Trave 21-22	0%	+	147.424	1,77	260.509	347.742	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-133.878	1,95	260.509	347.742	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	146.235	1,78	260.509	347.742	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-135.067	1,93	260.509	347.742	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	145.045	1,80	260.509	270.759	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-136.257	1,91	260.509	270.759	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	143.855	1,81	260.509	270.759	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-137.447	1,90	260.509	270.759	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	142.665	1,83	260.509	270.759	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-138.637	1,88	260.509	270.759	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	141.475	1,84	260.509	270.759	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-139.827	1,86	260.509	270.759	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	140.285	1,86	260.509	270.759	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-141.017	1,85	260.509	270.759	0	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	139.095	1,87	260.509	347.742	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-142.207	1,83	260.509	347.742	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
100%	+	137.905	1,89	260.509	347.742	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-143.397	1,82	260.509	347.742	0	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
Piano Terra								Trave 1-6-13-18								
Trave 1-6	0%	+	100.342	2,60	260.992	354.108	3.847	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.552	14,87	260.992	354.108	3.847	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	87.446	2,98	260.992	293.174	3.847	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.448	8,57	260.992	293.174	3.847	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	74.550	3,50	260.992	293.174	3.847	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.344	6,02	260.992	293.174	3.847	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	61.653	4,23	260.992	293.174	3.847	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.241	4,64	260.992	293.174	3.847	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	48.757	5,35	260.992	293.174	3.847	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.137	3,77	260.992	293.174	3.847	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	35.861	7,28	260.992	293.174	3.847	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
		-	-82.033	3,18	260.992	293.174	3.847	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	22.964	11,37	260.992	293.174	3.847	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
		-	-94.930	2,75	260.992	293.174	3.847	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	10.068	25,92	260.992	293.174	3.847	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
		-	-107.826	2,42	260.992	293.174	3.847	0	0	0	0	2,50	0,08727	0,0000	0,0000	NO
100%	+	0	-	260.992	354.108	3.847	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-120.722	2,16	260.992	354.108	3.847	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
Trave 6-13	0%	+	106.861	2,44	261.180	361.654	5.217	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	261.180	361.654	5.217	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	89.388	2,92	261.180	270.252	5.217	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	261.180	270.252	5.217	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	73.221	3,57	261.180	270.252	5.217	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.495	30,75	261.180	270.252	5.217	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	57.055	4,58	261.180	270.252	5.217	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.661	10,59	261.180	270.252	5.217	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	40.888	6,39	261.180	270.252	5.217	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.828	6,40	261.180	270.252	5.217	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	24.721	10,57	261.180	270.252	5.217	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.995	4,58	261.180	270.252	5.217	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	8.555	30,53	261.180	270.252	5.217	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-73.161	3,57	261.180	270.252	5.217	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	261.180	270.252	5.217	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.328	2,92	261.180	270.252	5.217	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
100%	+	0	-	261.180	361.654	5.217	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-106.770	2,45	261.180	361.654	5.217	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
Trave 13-18	0%	+	120.477	2,17	260.995	350.874	3.865	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	260.995	350.874	3.865	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	107.580	2,43	260.995	350.874	3.865	0								

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

IdTr	%L _{LI}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	V _{Rd,j}	Ctg θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]		
	50,0%	+	68.889	3,79	260.995	273.904	3.865	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
		-	-48.489	5,38	260.995	273.904	3.865	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	55.992	4,66	260.995	273.904	3.865	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
		-	-61.386	4,25	260.995	273.904	3.865	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	43.096	6,06	260.995	273.904	3.865	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
		-	-74.282	3,51	260.995	273.904	3.865	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	30.199	8,64	260.995	350.874	3.865	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
		-	-87.179	2,99	260.995	350.874	3.865	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	17.302	15,08	260.995	350.874	3.865	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
		-	-100.076	2,61	260.995	350.874	3.865	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
Piano Terra								Trave 2-7-14-19									
Trave 2-7	0%	+	135.106	2,58	348.078	352.364	6.781	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	348.078	352.364	6.781	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	100.668	2,59	348.078	260.998	6.781	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	348.078	260.998	6.781	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
	25,0%	+	75.383	3,46	348.078	260.998	6.781	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
		-	-16.293	16,02	348.078	260.998	6.781	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	50.099	5,21	348.078	260.998	6.781	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
		-	-41.577	6,28	348.078	260.998	6.781	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
	50,0%	+	24.814	10,52	348.078	260.998	6.781	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
		-	-66.862	3,90	348.078	260.998	6.781	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
Trave 7-14	62,5%	+	0	-	348.078	260.998	6.781	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
		-	-92.147	2,83	348.078	260.998	6.781	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	0	-	348.078	260.998	6.781	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
		-	-120.536	2,17	348.078	260.998	6.781	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	0	-	348.078	260.998	6.781	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
		-	-163.114	1,60	348.078	260.998	6.781	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	0	-	348.078	352.364	6.781	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
		-	-205.692	1,69	348.078	352.364	6.781	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	Trave 14-19	0%	+	215.087	1,62	348.325	362.337	8.587	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
			-	0	-	348.325	362.337	8.587	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
12,5%		+	161.336	1,77	348.325	285.397	8.587	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	348.325	285.397	8.587	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
25,0%		+	107.584	2,65	348.325	285.397	8.587	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	348.325	285.397	8.587	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		+	59.950	4,76	348.325	285.397	8.587	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	348.325	285.397	8.587	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
50,0%		+	28.030	10,18	348.325	285.397	8.587	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
		-	-28.022	10,18	348.325	285.397	8.587	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
Trave 14-19	62,5%	+	0	-	348.325	285.397	8.587	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
		-	-59.942	4,76	348.325	285.397	8.587	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	0	-	348.325	285.397	8.587	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
		-	-107.601	2,65	348.325	285.397	8.587	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	0	-	348.325	285.397	8.587	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
		-	-161.353	1,77	348.325	285.397	8.587	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	0	-	348.325	362.337	8.587	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
		-	-215.104	1,62	348.325	362.337	8.587	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	Piano Terra	0%	+	205.617	1,69	348.087	349.772	6.845	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
			-	0	-	348.087	349.772	6.845	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
12,5%		+	163.039	1,58	348.087	258.406	6.845	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	348.087	258.406	6.845	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
25,0%		+	120.461	2,15	348.087	258.406	6.845	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	348.087	258.406	6.845	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		+	92.368	2,80	348.087	258.406	6.845	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	348.087	258.406	6.845	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
50,0%		+	67.083	3,85	348.087	258.406	6.845	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
		-	-25.149	10,28	348.087	258.406	6.845	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
Piano Terra	62,5%	+	41.798	6,18	348.087	258.406	6.845	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
		-	-50.434	5,12	348.087	258.406	6.845	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
	75,0%	+	16.513	15,65	348.087	258.406	6.845	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
		-	-75.719	3,41	348.087	258.406	6.845	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	0	-	348.087	258.406	6.845	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
		-	-101.004	2,56	348.087	258.406	6.845	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	0	-	348.087	349.772	6.845	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
		-	-135.183	2,57	348.087	349.772	6.845	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	Piano Terra								Trave 3-8-15-20								
	Trave 3-8	0%	+	127.410	2,73	348.208	352.432	6.012	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	348.208	352.432	6.012	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
12,5%		+	91.468	2,85	348.208	261.004	6.012	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
		-	0	-	348.208	261.004	6.012	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
25,0%		+	67.492	3,87	348.208	261.004	6.012	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
		-	-12.288	21,24	348.208	261.004	6.012	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		+	43.516	6,00	348.208	261.004	6.012	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
		-	-36.264	7,20	348.208	261.004	6.012	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
50,0%		+	19.540	13,36	348.208	261.004	6.012	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
		-	-60.240	4,33	348.208	261.004	6.012	0	0	0	0	2,50	0,07854				

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

IdTr	%oL _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	V _{Rd,j}	Ctg θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	87,5%	+	0	-	348.208	261.004	6.012	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-155.371	1,68	348.208	261.004	6.012	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	0	-	348.208	352.432	6.012	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-195.714	1,78	348.208	352.432	6.012	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
Trave 8-15	0%	+	206.276	1,69	348.477	362.522	7.980	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	348.477	362.522	7.980	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	155.146	1,84	348.477	285.531	7.980	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	348.477	285.531	7.980	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	103.763	2,75	348.477	285.531	7.980	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	348.477	285.531	7.980	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	55.164	5,18	348.477	285.531	7.980	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	348.477	285.531	7.980	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	24.334	11,73	348.477	285.531	7.980	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.210	11,79	348.477	285.531	7.980	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	0	-	348.477	285.531	7.980	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.189	5,17	348.477	285.531	7.980	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	0	-	348.477	285.531	7.980	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
	-	-104.598	2,73	348.477	285.531	7.980	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	0	-	348.477	285.531	7.980	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
	-	-157.248	1,82	348.477	285.531	7.980	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
100,0%	+	0	-	348.477	362.522	7.980	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-210.152	1,66	348.477	362.522	7.980	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
Trave 15-20	0%	+	203.260	1,71	348.247	350.102	6.299	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	348.247	350.102	6.299	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	161.190	1,60	348.247	258.675	6.299	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	348.247	258.675	6.299	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	119.120	2,17	348.247	258.675	6.299	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	348.247	258.675	6.299	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	85.549	3,02	348.247	258.675	6.299	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	348.247	258.675	6.299	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	60.562	4,27	348.247	258.675	6.299	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.140	13,51	348.247	258.675	6.299	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	35.575	7,27	348.247	258.675	6.299	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.127	5,86	348.247	258.675	6.299	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	10.588	24,43	348.247	258.675	6.299	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
	-	-69.114	3,74	348.247	258.675	6.299	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	0	-	348.247	258.675	6.299	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
	-	-94.101	2,75	348.247	258.675	6.299	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	0	-	348.247	350.102	6.299	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-133.680	2,61	348.247	350.102	6.299	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
Piano Terra																
Trave 4-9	0%	+	94.312	2,77	261.049	355.717	3.979	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	261.049	355.717	3.979	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	75.674	3,45	261.049	264.302	3.979	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	261.049	264.302	3.979	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	58.376	4,47	261.049	264.302	3.979	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.770	16,55	261.049	264.302	3.979	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	41.078	6,35	261.049	264.302	3.979	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.068	7,89	261.049	264.302	3.979	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	23.780	10,98	261.049	264.302	3.979	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.366	5,18	261.049	264.302	3.979	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	6.482	40,27	261.049	264.302	3.979	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.664	3,86	261.049	264.302	3.979	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	0	-	261.049	264.302	3.979	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
	-	-84.962	3,07	261.049	264.302	3.979	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	0	-	261.049	264.302	3.979	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
	-	-109.684	2,38	261.049	264.302	3.979	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	0	-	261.049	355.717	3.979	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-138.773	1,88	261.049	355.717	3.979	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
Trave 9-16	0%	+	146.682	1,78	261.264	361.954	5.555	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	261.264	361.954	5.555	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	110.099	2,37	261.264	284.972	5.555	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	261.264	284.972	5.555	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	73.516	3,55	261.264	284.972	5.555	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	261.264	284.972	5.555	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	44.045	5,93	261.264	284.972	5.555	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-245	NS	261.264	284.972	5.555	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	22.289	11,72	261.264	284.972	5.555	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.001	11,88	261.264	284.972	5.555	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	533	NS	261.264	284.972	5.555	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.757	5,97	261.264	284.972	5.555	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	0	-	261.264	284.972	5.555	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
	-	-73.106	3,57	261.264	284.972	5.555	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	0	-	261.264	284.972	5.555	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
	-	-109.690	2,38	261.264	284.972	5.555	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
100																

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

IdTr	%oL _{LI}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	V _{Rd,j}	Ctg θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	12,5%	+	109.178	2,39	261.056	261.932	4.031	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	261.056	261.932	4.031	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	84.713	3,08	261.056	261.932	4.031	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	261.056	261.932	4.031	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	67.415	3,87	261.056	261.932	4.031	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.813	38,32	261.056	261.932	4.031	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	50.117	5,21	261.056	261.932	4.031	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.111	10,83	261.056	261.932	4.031	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	32.819	7,95	261.056	261.932	4.031	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.409	6,30	261.056	261.932	4.031	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	15.521	16,82	261.056	261.932	4.031	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.707	4,45	261.056	261.932	4.031	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	0	-	261.056	261.932	4.031	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-76.005	3,43	261.056	261.932	4.031	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
100%	+	0	-	261.056	353.348	4.031	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-94.832	2,75	261.056	353.348	4.031	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
Piano Terra																
Trave 5-10																
Trave 5-10-17-22																
Trave 5-10	0%	+	58.208	4,48	260.908	351.986	1.986	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.952	29,15	260.908	351.986	1.986	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	50.171	5,20	260.908	274.966	1.986	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-16.989	15,36	260.908	274.966	1.986	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	42.133	6,19	260.908	274.966	1.986	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.027	10,43	260.908	274.966	1.986	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	34.096	7,65	260.908	274.966	1.986	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.064	7,89	260.908	274.966	1.986	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	26.059	10,01	260.908	274.966	1.986	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.101	6,35	260.908	274.966	1.986	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	18.022	14,48	260.908	274.966	1.986	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.138	5,31	260.908	274.966	1.986	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	9.985	26,13	260.908	274.966	1.986	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.175	4,56	260.908	274.966	1.986	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	1.469	NS	260.908	274.376	1.986	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
	-	-65.691	3,97	260.908	274.376	1.986	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	0	-	260.908	348.671	1.986	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-75.908	3,44	260.908	348.671	1.986	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
Trave 10-17	0%	+	138.869	1,88	261.418	330.213	5.714	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.407	5,89	261.418	330.213	5.714	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	60.843	4,20	261.318	255.701	4.987	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.347	13,22	261.318	255.701	4.987	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	55.429	4,70	260.636	263.524	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.179	8,93	260.636	263.524	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	53.590	4,86	260.636	267.150	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.926	6,87	260.636	267.150	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	51.672	5,04	260.636	263.670	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.960	5,02	260.636	263.670	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	40.148	6,49	260.636	264.338	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.390	4,88	260.636	264.338	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	32.575	8,00	260.636	268.189	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.551	4,30	260.636	268.189	0	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	26.074	9,96	261.083	259.692	3.269	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
	-	-69.226	3,75	261.083	259.692	3.269	0	0	0	0	2,50	0,07854	0,0000	0,0000	NO	
100,0%	+	33.204	7,88	261.502	336.278	6.331	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-133.454	1,96	261.502	336.278	6.331	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
Trave 17-22	0%	+	73.011	3,57	260.831	346.926	1.421	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	0	-	260.831	346.926	1.421	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	63.945	4,08	260.831	272.583	1.421	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.891	90,22	260.831	272.583	1.421	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	54.801	4,76	260.831	275.348	1.421	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.035	21,67	260.831	275.348	1.421	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	47.763	5,46	260.831	275.348	1.421	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.073	13,68	260.831	275.348	1.421	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	40.725	6,40	260.831	275.348	1.421	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.111	9,99	260.831	275.348	1.421	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	33.687	7,74	260.831	275.348	1.421	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.149	7,87	260.831	275.348	1.421	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	26.649	9,79	260.831	275.348	1.421	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.187	6,49	260.831	275.348	1.421	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	19.611	13,30	260.831	275.348	1.421	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
	-	-47.225	5,52	260.831	275.348	1.421	0	0	0	0	2,50	0,08267	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	12.573	20,75	260.831	352.368	1.421	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
	-	-54.263	4,81	260.831	352.368	1.421	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO	
Piano Terra																
Trave 11-12																
Trave 11-12	0%	+	88.926	1,96	174.071	181.632	12.596	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.814	3,97	174.071	181.632	12.596	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	24.491	6,95	172.531	170.280	0	0	0	0	0	2,50	0,09817	0,0000	0,00	

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

IdTr	%oLLI	+/-	VEd,2	CS	VRcd	VRsd,s	NEd	VRsd,p	VR1	VRd,f	VRd,j	Ctg θ	Asw	Asw,p	As,Dg	Rf
		-	-8.412	20,24	172.531	170.280	0	0	0	0	0	2,50	0,09817	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	8.845	19,25	172.531	170.280	0	0	0	0	0	2,50	0,09817	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.907	15,61	172.531	170.280	0	0	0	0	0	2,50	0,09817	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	7.391	23,04	172.531	170.280	0	0	0	0	0	2,50	0,09817	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.807	12,33	172.531	170.280	0	0	0	0	0	2,50	0,09817	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	5.631	30,24	172.531	170.280	0	0	0	0	0	2,50	0,09817	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.505	9,73	172.531	170.280	0	0	0	0	0	2,50	0,09817	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	5.964	28,55	172.531	170.280	0	0	0	0	0	2,50	0,09817	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.876	7,44	172.531	170.280	0	0	0	0	0	2,50	0,09817	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	43.040	4,04	173.927	181.632	11.416	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO
		-	-83.754	2,08	173.927	181.632	11.416	0	0	0	0	2,50	0,10472	0,0000	0,0000	NO

LEGENDA:

- IdTr** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %oLLI** 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.
- VEd,2** Taglio di progetto in direzione 2.
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- VRcd** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- VRsd,s** Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- NEd** Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
- VRsd,p** Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
- VR1** Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
- VRd,f** Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- VRd,j** Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.
- Ctg θ** Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.
- Asw** Area delle staffe per unità di lunghezza.
- Asw,p** Area dei ferri piegati.
- As,Dg** Area di ferri incrociati nelle zone critiche.
- Rf** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU														
IdTr	%oLLI	TEd	CS	TRcd	TRsd	TRld	Ctg θ	Um	A	t	Asw	As,l	Ar,t	Rf
Piano Terra														
								Trave 1-2-3-4-5						
Trave 1-2	0%	3.429	2,86	34.448	77.574	9.809	2,50	1.073	66.391	107	0,00264	4,02	1,04	NO
	25,0%	3.429	6,09	34.448	48.936	20.872	2,50	1.073	66.391	107	0,00264	4,02	6,75	NO
	50,0%	3.429	10,05	34.448	48.936	35.111	2,50	1.073	66.391	107	0,00264	4,02	14,11	NO
	75,0%	3.429	6,89	34.448	48.936	23.610	2,50	1.073	66.391	107	0,00264	4,02	8,17	NO
	100,0%	3.429	3,72	34.448	77.574	12.766	2,50	1.073	66.391	107	0,00264	4,02	2,57	NO
Trave 2-3	0%	795	23,91	34.448	77.574	19.010	2,50	1.073	66.391	107	0,00061	4,02	5,79	NO
	25,0%	795	28,32	34.448	48.936	22.515	2,50	1.073	66.391	107	0,00061	4,02	7,60	NO
	50,0%	795	43,33	34.448	48.936	35.172	2,50	1.073	66.391	107	0,00061	8,04	10,12	NO
	75,0%	795	39,22	34.448	48.936	31.180	2,50	1.073	66.391	107	0,00061	4,02	12,08	NO
	100%	795	24,60	34.448	77.574	19.557	2,50	1.073	66.391	107	0,00061	4,02	6,08	NO
Trave 3-4	0%	1.750	8,30	34.448	77.574	14.519	2,50	1.073	66.391	107	0,00135	4,02	3,47	NO
	25,0%	1.750	10,36	34.448	48.936	18.133	2,50	1.073	66.391	107	0,00135	4,02	5,34	NO
	50,0%	1.750	15,02	34.448	48.936	26.287	2,50	1.073	66.391	107	0,00135	4,02	9,55	NO
	75,0%	1.750	16,33	34.448	48.936	28.575	2,50	1.073	66.391	107	0,00135	4,02	10,73	NO
	100,0%	1.750	16,24	34.448	77.574	28.417	2,50	1.073	66.391	107	0,00135	8,04	6,63	NO
Trave 4-5	0%	4.963	4,43	34.448	77.574	22.004	2,50	1.073	66.391	107	0,00382	4,02	7,34	NO
	25,0%	4.963	4,21	34.448	48.936	20.896	2,50	1.073	66.391	107	0,00382	4,02	6,77	NO
	50,0%	4.963	6,94	34.448	48.936	38.311	2,50	1.073	66.391	107	0,00382	4,02	15,76	NO
	75,0%	4.963	3,44	34.448	48.936	17.062	2,50	1.073	66.391	107	0,00382	4,02	4,79	NO
	100%	4.963	2,07	34.448	77.574	10.272	2,50	1.073	66.391	107	0,00382	4,02	1,28	NO
Piano Terra														
								Trave 6-7-8-9-10						
Trave 6-7	0%	3.599	3,43	34.419	77.977	12.346	2,50	1.076	66.736	106	0,00276	4,02	2,34	NO
	25,0%	3.599	4,92	34.419	43.793	17.725	2,50	1.076	66.736	106	0,00276	4,02	5,11	NO
	50,0%	3.599	5,46	34.419	43.793	19.641	2,50	1.076	66.736	106	0,00276	4,02	6,09	NO
	75,0%	3.599	5,32	34.419	43.793	19.153	2,50	1.076	66.736	106	0,00276	4,02	5,84	NO
	100,0%	3.599	4,10	34.419	77.977	14.761	2,50	1.076	66.736	106	0,00276	4,02	3,58	NO
Trave 7-8	0%	531	33,79	34.419	77.977	17.945	2,50	1.076	66.736	106	0,00041	4,02	5,22	NO
	25,0%	531	40,21	34.419	49.191	21.349	2,50	1.076	66.736	106	0,00041	4,02	6,97	NO
	50,0%	531	41,12	34.419	49.191	21.837	2,50	1.076	66.736	106	0,00041	4,02	7,23	NO
	75,0%	531	47,56	34.419	49.191	25.252	2,50	1.076	66.736	106	0,00041	8,04	4,96	NO
	100%	531	26,65	34.419	77.977	14.151	2,50	1.076	66.736	106	0,00041	4,02	3,27	NO
Trave 8-9	0%	877	16,14	34.419	77.977	14.151	2,50	1.076	66.736	106	0,00067	4,02	3,27	NO
	25,0%	877	17,39	34.419	55.188	15.249	2,50	1.076	66.736	106	0,00067	4,02	3,83	NO
	50,0%	877	29,35	34.419	55.188	25.740	2,50	1.076	66.736	106	0,00067	4,02	9,24	NO
	75,0%	877	24,34	34.419	55.188	21.349	2,50	1.076	66.736	106	0,00067	4,02	6,97	NO
	100,0%	877	21,71	34.419	77.977	19.043	2,50	1.076	66.736	106	0,00067	4,02	5,79	NO
Trave 9-10	0%	3.177	4,30	34.419	77.977	13.663	2,50	1.076	66.736	106	0,00243	4,02	3,02	NO
	25,0%	3.177	5,54	34.419	55.188	17.616	2,50	1.076	66.736	106	0,00243	4,02	5,05	NO
	50,0%	3.177	7,07	34.419	55.188	22.447	2,50	1.076	66.736	106	0,00243	4,02	7,54	NO
	75,0%	3.177	4,99	34.419	55.188	15.859	2,50	1.076	66.736	106	0,00243	4,02	4,15	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU														
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg ^o	U _m	A	t	A _{sw}	A _{s,l}	A _{f,t}	R _r
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	100%	3.177	4,06	34.419	77.977	12.895	2,50	1.076	66.736	106	0,00243	4,02	2,62	NO
Piano Terra								Trave 13-14-15-16-17-12						
Trave 13-14	0%	6.589	1,96	52.373	87.747	12.912	2,50	1.271	100.287	107	0,00336	4,02	1,21	NO
	25,0%	6.589	3,25	52.373	36.378	21.433	2,50	1.271	100.287	107	0,00336	4,02	4,66	NO
	50,0%	6.589	4,55	52.373	36.378	29.953	2,50	1.271	100.287	107	0,00336	4,02	8,11	NO
	75,0%	6.589	3,70	52.373	36.378	24.366	2,50	1.271	100.287	107	0,00336	4,02	5,84	NO
	100,0 %	6.589	2,60	52.373	87.747	17.103	2,50	1.271	100.287	107	0,00336	4,02	2,90	NO
Trave 14-15	0%	1.091	19,65	52.373	87.747	21.433	2,50	1.271	100.287	107	0,00056	4,02	4,66	NO
	25,0%	1.091	15,66	52.373	44.489	17.087	2,50	1.271	100.287	107	0,00056	0,00	6,92	NO
	50,0%	1.091	23,47	52.373	44.489	25.608	2,50	1.271	100.287	107	0,00056	0,00	10,37	NO
	75,0%	1.091	15,79	52.373	44.489	17.227	2,50	1.271	100.287	107	0,00056	0,00	6,97	NO
	100%	1.091	10,67	52.373	87.747	11.640	2,50	1.271	100.287	107	0,00056	0,00	4,71	NO
Trave 15-16	0%	1.334	8,73	52.373	87.747	11.640	2,50	1.271	100.287	107	0,00068	0,00	4,71	NO
	25,0%	1.334	10,82	52.373	36.378	14.433	2,50	1.271	100.287	107	0,00068	0,00	5,84	NO
	50,0%	1.334	17,10	52.373	36.378	22.814	2,50	1.271	100.287	107	0,00068	0,00	9,24	NO
	75,0%	1.334	12,91	52.373	36.378	17.227	2,50	1.271	100.287	107	0,00068	0,00	6,97	NO
	100%	1.334	18,27	52.373	87.747	24.366	2,50	1.271	100.287	107	0,00068	4,02	5,84	NO
Trave 16-17	0%	6.089	2,58	52.373	87.747	15.706	2,50	1.271	100.287	107	0,00310	4,02	2,34	NO
	25,0%	6.089	3,04	52.373	53.501	18.500	2,50	1.271	100.287	107	0,00310	4,02	3,47	NO
	50,0%	6.089	4,46	52.373	53.501	27.160	2,50	1.271	100.287	107	0,00310	4,02	6,97	NO
	75,0%	6.089	2,79	52.373	53.501	16.963	2,50	1.271	100.287	107	0,00310	4,02	2,85	NO
	100,0 %	6.089	2,28	52.373	87.747	13.890	2,50	1.271	100.287	107	0,00310	4,02	1,60	NO
Piano Terra								Trave 18-19-20-21-22						
Trave 18-19	0%	3.471	3,48	34.455	77.484	12.083	2,50	1.073	66.314	107	0,00268	4,02	2,22	NO
	25,0%	3.471	6,66	34.455	48.880	23.133	2,50	1.073	66.314	107	0,00268	4,02	7,94	NO
	50,0%	3.471	9,28	34.455	48.880	32.213	2,50	1.073	66.314	107	0,00268	4,02	12,63	NO
	75,0%	3.471	5,97	34.455	48.880	20.726	2,50	1.073	66.314	107	0,00268	4,02	6,69	NO
	100,0 %	3.471	4,33	34.455	77.484	15.037	2,50	1.073	66.314	107	0,00268	4,02	3,75	NO
Trave 19-20	0%	639	32,09	34.455	77.484	20.507	2,50	1.073	66.314	107	0,00049	4,02	6,58	NO
	25,0%	639	38,26	34.455	48.880	24.446	2,50	1.073	66.314	107	0,00049	4,02	8,61	NO
	50,0%	639	52,12	34.455	48.880	33.307	2,50	1.073	66.314	107	0,00049	4,02	13,19	NO
	75,0%	639	39,46	34.455	48.880	25.212	2,50	1.073	66.314	107	0,00049	4,02	9,01	NO
	100%	639	53,92	34.455	77.484	35.799	2,50	1.073	66.314	107	0,00049	0,00	18,50	NO
Trave 20-21	0%	1.873	10,61	34.455	77.484	19.875	2,50	1.073	66.314	107	0,00144	4,02	6,25	NO
	25,0%	1.873	6,68	34.455	43.516	12.521	2,50	1.073	66.314	107	0,00144	4,02	2,45	NO
	50,0%	1.873	12,53	34.455	43.516	23.461	2,50	1.073	66.314	107	0,00144	4,02	8,11	NO
	75,0%	1.873	8,09	34.455	43.516	15.146	2,50	1.073	66.314	107	0,00144	4,02	3,81	NO
	100%	1.873	5,55	34.455	77.484	10.393	2,50	1.073	66.314	107	0,00144	4,02	1,35	NO
Trave 21-22	0%	6.661	4,34	34.455	77.484	28.883	2,50	1.073	66.314	107	0,00513	4,02	10,91	NO
	25,0%	6.661	4,78	34.455	48.880	31.837	2,50	1.073	66.314	107	0,00513	4,02	12,43	NO
	50,0%	6.661	5,17	34.455	48.880	38.109	2,50	1.073	66.314	107	0,00513	4,02	15,68	NO
	75,0%	6.661	2,50	34.455	48.880	16.666	2,50	1.073	66.314	107	0,00513	4,02	4,59	NO
	100%	6.661	2,04	34.455	77.484	13.603	2,50	1.073	66.314	107	0,00513	4,02	3,01	NO
Piano Terra								Trave 1-6-13-18						
Trave 1-6	0%	4.269	3,89	34.460	77.402	16.615	2,50	1.072	66.244	107	0,00329	4,02	4,57	NO
	25,0%	4.269	6,25	34.460	54.781	26.679	2,50	1.072	66.244	107	0,00329	4,02	9,77	NO
	50,0%	4.269	8,01	34.460	54.781	34.215	2,50	1.072	66.244	107	0,00329	4,02	13,67	NO
	75,0%	4.269	7,30	34.460	54.781	31.164	2,50	1.072	66.244	107	0,00329	4,02	12,09	NO
	100%	4.269	6,41	34.460	77.402	27.348	2,50	1.072	66.244	107	0,00329	4,02	10,12	NO
Trave 6-13	0%	1.468	14,61	34.460	77.402	21.441	2,50	1.072	66.244	107	0,00113	4,02	7,06	NO
	25,0%	1.468	23,47	34.460	43.470	37.205	2,50	1.072	66.244	107	0,00113	4,02	15,21	NO
	50,0%	1.468	20,53	34.460	43.470	30.143	2,50	1.072	66.244	107	0,00113	4,02	11,56	NO
	75,0%	1.468	22,77	34.460	43.470	33.425	2,50	1.072	66.244	107	0,00113	4,02	13,26	NO
	100%	1.468	19,20	34.460	77.402	28.186	2,50	1.072	66.244	107	0,00113	8,04	6,53	NO
Trave 13-18	0%	5.470	3,45	34.460	77.402	18.864	2,50	1.072	66.244	107	0,00422	4,02	5,73	NO
	25,0%	5.470	5,55	34.460	48.828	30.350	2,50	1.072	66.244	107	0,00422	4,02	11,67	NO
	50,0%	5.470	6,30	34.460	48.828	38.104	2,50	1.072	66.244	107	0,00422	4,02	15,68	NO
	75,0%	5.470	4,17	34.460	48.828	22.790	2,50	1.072	66.244	107	0,00422	4,02	7,76	NO
	100%	5.470	2,33	34.460	77.402	12.726	2,50	1.072	66.244	107	0,00422	4,02	2,56	NO
Piano Terra								Trave 2-7-14-19						
Trave 2-7	0%	7.370	2,16	52.357	87.804	15.949	2,50	1.271	100.352	107	0,00375	4,02	2,43	NO
	25,0%	7.370	3,83	52.357	36.402	28.249	2,50	1.271	100.352	107	0,00375	4,02	7,41	NO
	50,0%	7.370	4,94	52.357	36.402	37.893	2,50	1.271	100.352	107	0,00375	4,02	11,31	NO
	75,0%	7.370	3,57	52.357	36.402	26.292	2,50	1.271	100.352	107	0,00375	4,02	6,62	NO
	100%	7.370	3,26	52.357	87.804	24.009	2,50	1.271	100.352	107	0,00375	4,02	5,69	NO
Trave 7-14	0%	1.759	17,79	52.357	84.601	31.292	2,50	1.271	100.352	107	0,00090	4,02	8,64	NO
	25,0%	1.759	16,64	52.357	44.518	29.274	2,50	1.271	100.352	107	0,00090	4,02	7,82	NO
	50,0%	1.759	19,03	52.357	44.518	33.467	2,50	1.271	100.352	107	0,00090	4,02	9,52	NO
	75,0%	1.759	25,31	52.357	44.518	48.003	2,50	1.271	100.352	107	0,00090	4,02	15,40	NO
	100%	1.759	20,62	52.357	84.592	36.262	2,50	1.271	100.352	107	0,00090	4,02	10,65	NO
Trave 14-19	0%	8.828	3,12	52.357	87.804	27.519	2,50	1.271	100.352	107	0,00450	4,02	7,11	NO
	25,0%	8.828	4,12	52.357	36.402	43.732	2,50	1.271	100.352	107	0,00450	4,02	13,67	NO
	50,0%	8.828	3,68	52.357	36.402	32.473	2,50	1.271	100.352	107	0,00450	4,02	9,12	NO
	75,0%	8.828	3,30	52.357	36.402	29.118	2,50	1.271	100.352	107	0,00450	4,02	7,76	NO
	100%	8.828	1,91	52.357	87.804	16.819	2,50	1.271	100.352	107	0,00450	4,02	2,78	NO
Piano Terra								Trave 3-8-15-20						
Trave 3-8	0%	7.490	1,50	52.273	88.102	11.202	2,50	1.273	100.693	107	0,00380	0,00	4,52	NO
	25													

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU														
Id _{Tr}	%L _{LI}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg θ	u _m	A	t	A _{sw}	A _{s,l}	A _{f,t}	R _r
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Trave 8-15	100%	7.490	2,51	52.273	88.102	18.763	2,50	1.273	100.693	107	0,00380	0,00	7,58	NO
	0%	1.798	13,32	52.273	88.102	23.944	2,50	1.273	100.693	107	0,00091	0,00	9,67	NO
	25,0%	1.798	20,01	52.273	44.669	35.986	2,50	1.273	100.693	107	0,00091	0,00	14,53	NO
	50,0%	1.798	22,54	52.273	44.669	40.529	2,50	1.273	100.693	107	0,00091	0,00	16,37	NO
	75,0%	1.798	20,67	52.273	44.669	37.168	2,50	1.273	100.693	107	0,00091	0,00	15,01	NO
Trave 15-20	100,0 %	1.798	13,18	52.273	87.754	23.695	2,50	1.273	100.693	107	0,00091	0,00	9,57	NO
	0%	8.805	2,28	52.273	88.102	20.054	2,50	1.273	100.693	107	0,00447	0,00	8,10	NO
	25,0%	8.805	3,66	52.273	36.525	32.236	2,50	1.273	100.693	107	0,00447	0,00	13,02	NO
	50,0%	8.805	2,58	52.273	36.525	22.715	2,50	1.273	100.693	107	0,00447	0,00	9,17	NO
	75,0%	8.805	2,25	52.273	36.525	19.852	2,50	1.273	100.693	107	0,00447	0,00	8,02	NO
100%	8.805	1,13	52.273	88.102	9.910	2,50	1.273	100.693	107	0,00447	0,00	4,00	NO	
Piano Terra								Trave 4-9-16-21						
Trave 4-9	0%	3.695	3,61	34.455	77.474	13.334	2,50	1.073	66.306	107	0,00285	4,02	2,87	NO
	25,0%	3.695	5,50	34.455	43.511	20.335	2,50	1.073	66.306	107	0,00285	4,02	6,49	NO
	50,0%	3.695	7,66	34.455	43.511	28.320	2,50	1.073	66.306	107	0,00285	4,02	10,62	NO
	75,0%	3.695	7,89	34.455	43.511	29.147	2,50	1.073	66.306	107	0,00285	4,02	11,05	NO
	100%	3.695	5,05	34.455	77.474	18.645	2,50	1.073	66.306	107	0,00285	4,02	5,62	NO
Trave 9-16	0%	1.378	17,34	34.455	77.474	23.896	2,50	1.073	66.306	107	0,00106	4,02	8,33	NO
	25,0%	1.378	23,45	34.455	48.874	32.319	2,50	1.073	66.306	107	0,00106	4,02	12,69	NO
	50,0%	1.378	23,68	34.455	48.874	32.635	2,50	1.073	66.306	107	0,00106	4,02	12,85	NO
	75,0%	1.378	21,38	34.455	48.874	29.463	2,50	1.073	66.306	107	0,00106	4,02	11,21	NO
	100%	1.378	15,35	34.455	77.474	21.149	2,50	1.073	66.306	107	0,00106	4,02	6,91	NO
Trave 16-21	0%	4.575	3,47	34.455	77.474	15.898	2,50	1.073	66.306	107	0,00353	4,02	4,20	NO
	25,0%	4.575	5,77	34.455	43.511	26.400	2,50	1.073	66.306	107	0,00353	4,02	9,63	NO
	50,0%	4.575	5,57	34.455	43.511	25.464	2,50	1.073	66.306	107	0,00353	4,02	9,14	NO
	75,0%	4.575	3,82	34.455	43.511	17.478	2,50	1.073	66.306	107	0,00353	4,02	5,01	NO
	100%	4.575	2,27	34.455	77.474	10.368	2,50	1.073	66.306	107	0,00353	4,02	1,34	NO
Piano Terra								Trave 5-10-17-22						
Trave 5-10	0%	5.163	1,88	34.437	77.725	9.697	2,50	1.074	66.521	106	0,00397	4,02	0,98	NO
	25,0%	5.163	3,00	34.437	49.032	15.508	2,50	1.074	66.521	106	0,00397	4,02	3,98	NO
	50,0%	5.163	4,55	34.437	49.032	23.512	2,50	1.074	66.521	106	0,00397	4,02	8,11	NO
	75,0%	5.163	3,41	34.437	49.032	17.592	2,50	1.074	66.521	106	0,00397	4,02	5,05	NO
	100%	6.399	2,99	34.437	77.725	19.139	2,50	1.074	66.521	106	0,00492	4,02	5,85	NO
Trave 10-17	0%	13.275	1,58	34.437	77.725	21.003	2,50	1.074	66.521	106	0,01020	4,02	6,81	NO
	25,0%	4.046	4,31	34.437	43.652	17.421	2,50	1.074	66.521	106	0,00311	4,02	4,96	NO
	50,0%	3.992	5,46	34.437	43.652	21.807	2,50	1.074	66.521	106	0,00307	4,02	7,23	NO
	75,0%	2.308	8,50	34.437	43.652	19.614	2,50	1.074	66.521	106	0,00177	4,02	6,09	NO
	100,0 %	11.015	1,84	34.437	77.725	20.321	2,50	1.074	66.521	106	0,00846	8,04	2,44	NO
Trave 17-22	0%	7.049	2,07	34.437	77.725	14.558	2,50	1.074	66.521	106	0,00542	4,02	3,49	NO
	25,0%	5.021	3,35	34.437	49.032	16.800	2,50	1.074	66.521	106	0,00386	4,02	4,64	NO
	50,0%	5.021	4,53	34.437	49.032	22.721	2,50	1.074	66.521	106	0,00386	4,02	7,70	NO
	75,0%	5.021	3,75	34.437	49.032	18.834	2,50	1.074	66.521	106	0,00386	4,02	5,69	NO
	100%	5.021	2,59	34.437	77.725	13.023	2,50	1.074	66.521	106	0,00386	4,02	2,70	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 se CS \geq 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
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.
u_m	Perimetro medio del nucleo resistente.
A	Area racchiusa dalla fibra media del profilo periferico (u _m).
t	Spessore della sezione cava.
A_{sw}	Area delle staffe strettamente necessaria per la torsione.
A_{s,l}	Area barre longitudinali di parete esecutive.
A_{f,t}	Area di ferri a flessione strettamente necessaria per torsione.
R_r	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE (Elevazione)

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _{LI}	T _{Ed}	+/-	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg θ	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
Piano Terra								
Trave 1-2	0%	3429	+	54.841	260.576	34.448	2,50	3,23
			-	-33.501	260.576	34.448	2,50	4,38
	12,5%	3429	+	51.896	260.576	34.448	2,50	3,35
			-	-36.446	260.576	34.448	2,50	4,18
	25,0%	3429	+	48.951	260.576	34.448	2,50	3,48
			-	-39.391	260.576	34.448	2,50	3,99
	37,5%	3429	+	46.005	260.576	34.448	2,50	3,62
			-	-42.337	260.576	34.448	2,50	3,82
	50,0%	3429	+	43.060	260.576	34.448	2,50	3,78
-			-45.282	260.576	34.448	2,50	3,66	
62,5%	3429	+	40.115	260.576	34.448	2,50	3,94	
		-	-48.227	260.576	34.448	2,50	3,51	
75,0%	3429	+	37.170	260.576	34.448	2,50	4,13	

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _{LI} [%]	T _{Ed} [N-m]	+/-	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg ^o	CS _{v,T}
			-	-51.172	260.576	34.448	2,50	3,38
	87,5%	3429	+	34.224	260.576	34.448	2,50	4,33
			-	-54.118	260.576	34.448	2,50	3,25
	100,0%	3429	+	31.279	260.576	34.448	2,50	4,55
			-	-57.063	260.576	34.448	2,50	3,14
Trave 2-3	0%	795	+	43.516	260.641	34.448	2,50	5,26
			-	-16.372	260.641	34.448	2,50	11,64
	12,5%	795	+	40.195	260.641	34.448	2,50	5,64
			-	-19.693	260.641	34.448	2,50	10,14
	25,0%	795	+	36.874	260.641	34.448	2,50	6,08
			-	-23.014	260.641	34.448	2,50	8,98
	37,5%	795	+	33.554	260.641	34.448	2,50	6,59
			-	-26.334	260.641	34.448	2,50	8,06
	50,0%	795	+	30.233	260.641	34.448	2,50	7,19
			-	-29.655	260.641	34.448	2,50	7,31
	62,5%	795	+	26.913	260.641	34.448	2,50	7,92
			-	-32.975	260.641	34.448	2,50	6,68
	75,0%	795	+	23.592	260.641	34.448	2,50	8,80
			-	-36.296	260.641	34.448	2,50	6,16
	87,5%	795	+	20.271	260.641	34.448	2,50	9,92
			-	-39.617	260.641	34.448	2,50	5,71
	100%	795	+	16.951	260.641	34.448	2,50	11,35
			-	-42.937	260.641	34.448	2,50	5,32
Trave 3-4	0%	1750	+	54.697	260.556	34.448	2,50	3,84
			-	-32.041	260.556	34.448	2,50	5,75
	12,5%	1750	+	52.076	260.556	34.448	2,50	3,99
			-	-34.662	260.556	34.448	2,50	5,44
	25,0%	1750	+	49.454	260.556	34.448	2,50	4,16
			-	-37.284	260.556	34.448	2,50	5,16
	37,5%	1750	+	46.832	260.556	34.448	2,50	4,34
			-	-39.906	260.556	34.448	2,50	4,90
	50,0%	1750	+	44.210	260.556	34.448	2,50	4,54
			-	-42.528	260.556	34.448	2,50	4,67
	62,5%	1750	+	41.588	260.556	34.448	2,50	4,75
			-	-45.150	260.556	34.448	2,50	4,46
	75,0%	1750	+	38.966	260.556	34.448	2,50	4,99
			-	-47.772	260.556	34.448	2,50	4,27
	87,5%	1750	+	36.345	260.556	34.448	2,50	5,26
			-	-50.393	260.556	34.448	2,50	4,09
	100,0%	1750	+	33.723	260.556	34.448	2,50	5,55
			-	-53.015	260.556	34.448	2,50	3,93
Trave 4-5	0%	4963	+	118.394	260.556	34.448	2,50	1,67
			-	-103.534	260.556	34.448	2,50	1,85
	12,5%	4963	+	116.910	260.556	34.448	2,50	1,69
			-	-105.018	260.556	34.448	2,50	1,83
	25,0%	4963	+	115.426	260.556	34.448	2,50	1,70
			-	-106.502	260.556	34.448	2,50	1,81
	37,5%	4963	+	113.942	260.556	34.448	2,50	1,72
			-	-107.986	260.556	34.448	2,50	1,79
	50,0%	4963	+	112.457	260.556	34.448	2,50	1,74
			-	-109.471	260.556	34.448	2,50	1,77
	62,5%	4963	+	110.973	260.556	34.448	2,50	1,75
			-	-110.955	260.556	34.448	2,50	1,75
	75,0%	4963	+	109.489	260.556	34.448	2,50	1,77
			-	-112.439	260.556	34.448	2,50	1,74
	87,5%	4963	+	108.005	260.556	34.448	2,50	1,79
			-	-113.923	260.556	34.448	2,50	1,72
	100%	4963	+	106.521	260.556	34.448	2,50	1,81
			-	-115.407	260.556	34.448	2,50	1,70
Piano Terra					Trave 6-7-8-9-10			
Trave 6-7	0%	3599	+	33.242	260.772	34.419	2,50	4,31
			-	-12.820	260.772	34.419	2,50	6,51
	12,5%	3599	+	30.295	260.772	34.419	2,50	4,53
			-	-15.767	260.772	34.419	2,50	6,06
	25,0%	3599	+	27.349	260.772	34.419	2,50	4,77
			-	-18.713	260.772	34.419	2,50	5,67
	37,5%	3599	+	24.403	260.772	34.419	2,50	5,05
			-	-21.659	260.772	34.419	2,50	5,33
	50,0%	3599	+	21.456	260.772	34.419	2,50	5,35
			-	-24.606	260.772	34.419	2,50	5,03
	62,5%	3599	+	18.510	260.772	34.419	2,50	5,70
			-	-27.552	260.772	34.419	2,50	4,76
	75,0%	3599	+	15.564	260.772	34.419	2,50	6,09
			-	-30.498	260.772	34.419	2,50	4,51
	87,5%	3599	+	12.617	260.772	34.419	2,50	6,54
			-	-33.445	260.772	34.419	2,50	4,30
	100,0%	3599	+	9.720	260.772	34.419	2,50	7,05
			-	-36.342	260.772	34.419	2,50	4,10
Trave 7-8	0%	531	+	27.265	260.832	34.419	2,50	8,34
			-	-375	260.832	34.419	2,50	59,29
	12,5%	531	+	24.068	260.832	34.419	2,50	9,28

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU

Id _{Tr}	%L _{LI} [%]	T _{Ed} [N-m]	+/-	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg ^o	CS _{v,T}
			-	-3.572	260.832	34.419	2,50	34,34
	25,0%	531	+	20.821	260.832	34.419	2,50	10,50
			-	-6.819	260.832	34.419	2,50	24,06
	37,5%	531	+	17.575	260.832	34.419	2,50	12,08
			-	-10.065	260.832	34.419	2,50	18,51
	50,0%	531	+	14.328	260.832	34.419	2,50	14,21
			-	-13.312	260.832	34.419	2,50	15,05
	62,5%	531	+	11.082	260.832	34.419	2,50	17,27
			-	-16.558	260.832	34.419	2,50	12,67
	75,0%	531	+	7.835	260.832	34.419	2,50	21,99
			-	-19.805	260.832	34.419	2,50	10,95
	87,5%	531	+	4.589	260.832	34.419	2,50	30,28
			-	-23.051	260.832	34.419	2,50	9,63
	100%	531	+	1.392	260.832	34.419	2,50	48,16
			-	-26.248	260.832	34.419	2,50	8,62
Trave 8-9	0%	877	+	28.427	260.822	34.419	2,50	7,44
			-	-7.423	260.822	34.419	2,50	18,54
	12,5%	877	+	25.890	260.822	34.419	2,50	8,02
			-	-9.960	260.822	34.419	2,50	15,71
	25,0%	877	+	23.304	260.822	34.419	2,50	8,71
			-	-12.546	260.822	34.419	2,50	13,59
	37,5%	877	+	20.718	260.822	34.419	2,50	9,53
			-	-15.132	260.822	34.419	2,50	11,98
	50,0%	877	+	18.131	260.822	34.419	2,50	10,53
		-	-17.719	260.822	34.419	2,50	10,70	
	62,5%	877	+	15.545	260.822	34.419	2,50	11,75
		-	-20.305	260.822	34.419	2,50	9,68	
	75,0%	877	+	12.959	260.822	34.419	2,50	13,30
		-	-22.891	260.822	34.419	2,50	8,83	
	87,5%	877	+	10.372	260.822	34.419	2,50	15,33
		-	-25.478	260.822	34.419	2,50	8,12	
	100,0%	877	+	7.786	260.822	34.419	2,50	18,07
			-	-28.064	260.822	34.419	2,50	7,51
Trave 9-10	0%	3177	+	50.834	260.790	34.419	2,50	3,48
			-	-37.002	260.790	34.419	2,50	4,27
	12,5%	3177	+	49.275	260.790	34.419	2,50	3,56
			-	-38.561	260.790	34.419	2,50	4,16
	25,0%	3177	+	47.709	260.790	34.419	2,50	3,63
			-	-40.127	260.790	34.419	2,50	4,06
	37,5%	3177	+	46.143	260.790	34.419	2,50	3,71
			-	-41.693	260.790	34.419	2,50	3,97
	50,0%	3177	+	44.578	260.790	34.419	2,50	3,80
		-	-43.258	260.790	34.419	2,50	3,87	
	62,5%	3177	+	43.012	260.790	34.419	2,50	3,89
		-	-44.824	260.790	34.419	2,50	3,79	
	75,0%	3177	+	41.446	260.790	34.419	2,50	3,98
		-	-46.390	260.790	34.419	2,50	3,70	
	87,5%	3177	+	39.880	260.790	34.419	2,50	4,08
		-	-47.956	260.790	34.419	2,50	3,62	
	100%	3177	+	38.314	260.790	34.419	2,50	4,18
			-	-49.522	260.790	34.419	2,50	3,54
Piano Terra					Trave 13-14-15-16-17-12			
Trave 13-14	0%	6589	+	38.833	347.709	52.373	2,50	4,21
			-	-12.037	347.709	52.373	2,50	6,23
	12,5%	6589	+	34.904	347.709	52.373	2,50	4,42
			-	-15.966	347.709	52.373	2,50	5,82
	25,0%	6589	+	30.976	347.709	52.373	2,50	4,65
			-	-19.894	347.709	52.373	2,50	5,46
	37,5%	6589	+	27.047	347.709	52.373	2,50	4,91
			-	-23.823	347.709	52.373	2,50	5,15
	50,0%	6589	+	23.119	347.709	52.373	2,50	5,20
		-	-27.751	347.709	52.373	2,50	4,86	
	62,5%	6589	+	19.190	347.709	52.373	2,50	5,52
		-	-31.680	347.709	52.373	2,50	4,61	
	75,0%	6589	+	15.262	347.709	52.373	2,50	5,89
		-	-35.608	347.709	52.373	2,50	4,38	
	87,5%	6589	+	11.333	347.709	52.373	2,50	6,31
		-	-39.537	347.709	52.373	2,50	4,18	
	100,0%	6589	+	7.471	347.709	52.373	2,50	6,79
		-	-43.399	347.709	52.373	2,50	3,99	
Trave 14-15	0%	1091	+	32.812	347.735	52.373	2,50	8,68
			-	0	347.735	52.373	2,50	VNR
	12,5%	1091	+	28.549	347.735	52.373	2,50	9,72
			-	-1.977	347.735	52.373	2,50	37,71
	25,0%	1091	+	24.221	347.735	52.373	2,50	11,05
			-	-6.305	347.735	52.373	2,50	25,67
	37,5%	1091	+	19.892	347.735	52.373	2,50	12,81
		-	-10.634	347.735	52.373	2,50	19,45	
	50,0%	1091	+	15.563	347.735	52.373	2,50	15,25
		-	-14.963	347.735	52.373	2,50	15,66	
	62,5%	1091	+	11.235	347.735	52.373	2,50	18,82

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	T _{Ed} [N-m]	+/-	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg ^o	CS _{v,T}
			-	-19.291	347.735	52.373	2,50	13,10
	75,0%	1091	+	6.906	347.735	52.373	2,50	24,58
			-	-23.620	347.735	52.373	2,50	11,27
	87,5%	1091	+	2.577	347.735	52.373	2,50	35,41
			-	-27.949	347.735	52.373	2,50	9,88
	100%	1091	+	0	347.735	52.373	2,50	VNR
			-	-32.211	347.735	52.373	2,50	8,81
Trave 15-16	0%	1334	+	32.730	347.754	52.373	2,50	8,36
			-	0	347.754	52.373	2,50	VNR
	12,5%	1334	+	28.976	347.754	52.373	2,50	9,19
			-	-2.540	347.754	52.373	2,50	30,51
	25,0%	1334	+	25.157	347.754	52.373	2,50	10,22
			-	-6.359	347.754	52.373	2,50	22,85
	37,5%	1334	+	21.338	347.754	52.373	2,50	11,52
			-	-10.178	347.754	52.373	2,50	18,27
	50,0%	1334	+	17.518	347.754	52.373	2,50	13,18
			-	-13.998	347.754	52.373	2,50	15,22
	62,5%	1334	+	13.699	347.754	52.373	2,50	15,42
			-	-17.817	347.754	52.373	2,50	13,04
	75,0%	1334	+	9.880	347.754	52.373	2,50	18,56
			-	-21.636	347.754	52.373	2,50	11,40
	87,5%	1334	+	6.060	347.754	52.373	2,50	23,31
			-	-25.456	347.754	52.373	2,50	10,13
	100%	1334	+	2.253	347.754	52.373	2,50	31,30
			-	-29.263	347.754	52.373	2,50	9,12
Trave 16-17	0%	6089	+	71.857	347.728	52.373	2,50	3,10
			-	-47.273	347.728	52.373	2,50	3,96
	12,5%	6089	+	70.140	347.728	52.373	2,50	3,14
			-	-48.990	347.728	52.373	2,50	3,89
	25,0%	6089	+	68.423	347.728	52.373	2,50	3,19
			-	-50.707	347.728	52.373	2,50	3,82
	37,5%	6089	+	66.706	347.728	52.373	2,50	3,25
			-	-52.424	347.728	52.373	2,50	3,74
	50,0%	6089	+	64.989	347.728	52.373	2,50	3,30
			-	-54.141	347.728	52.373	2,50	3,68
	62,5%	6089	+	63.272	347.728	52.373	2,50	3,35
			-	-55.858	347.728	52.373	2,50	3,61
	75,0%	6089	+	61.555	347.728	52.373	2,50	3,41
			-	-57.575	347.728	52.373	2,50	3,55
	87,5%	6089	+	59.838	347.728	52.373	2,50	3,47
			-	-59.292	347.728	52.373	2,50	3,49
	100,0%	6089	+	58.121	347.728	52.373	2,50	3,53
			-	-61.009	347.728	52.373	2,50	3,43
Piano Terra					Trave 18-19-20-21-22			
Trave 18-19	0%	3471	+	54.625	260.534	34.455	2,50	3,22
			-	-33.301	260.534	34.455	2,50	4,38
	12,5%	3471	+	51.680	260.534	34.455	2,50	3,34
			-	-36.246	260.534	34.455	2,50	4,17
	25,0%	3471	+	48.734	260.534	34.455	2,50	3,47
			-	-39.192	260.534	34.455	2,50	3,98
	37,5%	3471	+	45.789	260.534	34.455	2,50	3,62
			-	-42.137	260.534	34.455	2,50	3,81
	50,0%	3471	+	42.844	260.534	34.455	2,50	3,77
			-	-45.082	260.534	34.455	2,50	3,65
	62,5%	3471	+	39.899	260.534	34.455	2,50	3,94
			-	-48.027	260.534	34.455	2,50	3,51
	75,0%	3471	+	36.953	260.534	34.455	2,50	4,12
			-	-50.973	260.534	34.455	2,50	3,37
	87,5%	3471	+	34.008	260.534	34.455	2,50	4,32
			-	-53.918	260.534	34.455	2,50	3,25
	100,0%	3471	+	31.063	260.534	34.455	2,50	4,55
			-	-56.863	260.534	34.455	2,50	3,13
Trave 19-20	0%	639	+	43.660	260.582	34.455	2,50	5,37
			-	-16.782	260.582	34.455	2,50	12,06
	12,5%	639	+	40.340	260.582	34.455	2,50	5,77
			-	-20.102	260.582	34.455	2,50	10,45
	25,0%	639	+	37.019	260.582	34.455	2,50	6,23
			-	-23.423	260.582	34.455	2,50	9,22
	37,5%	639	+	33.698	260.582	34.455	2,50	6,76
			-	-26.744	260.582	34.455	2,50	8,25
	50,0%	639	+	30.378	260.582	34.455	2,50	7,40
			-	-30.064	260.582	34.455	2,50	7,47
	62,5%	639	+	27.057	260.582	34.455	2,50	8,17
			-	-33.385	260.582	34.455	2,50	6,82
	75,0%	639	+	23.737	260.582	34.455	2,50	9,12
			-	-36.705	260.582	34.455	2,50	6,27
	87,5%	639	+	20.416	260.582	34.455	2,50	10,32
			-	-40.026	260.582	34.455	2,50	5,81
	100%	639	+	17.095	260.582	34.455	2,50	11,88
			-	-43.347	260.582	34.455	2,50	5,41
Trave 20-21	0%	1873	+	48.018	260.509	34.455	2,50	4,19

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	T _{Ed} [N-m]	+/-	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg _θ	CS _{v,T}
			-	-23.094	260.509	34.455	2,50	6,99
	12,5%	1873	+	45.102	260.509	34.455	2,50	4,40
			-	-26.010	260.509	34.455	2,50	6,48
	25,0%	1873	+	42.186	260.509	34.455	2,50	4,62
			-	-28.926	260.509	34.455	2,50	6,05
	37,5%	1873	+	39.269	260.509	34.455	2,50	4,88
			-	-31.843	260.509	34.455	2,50	5,66
	50,0%	1873	+	36.353	260.509	34.455	2,50	5,16
			-	-34.759	260.509	34.455	2,50	5,33
	62,5%	1873	+	33.436	260.509	34.455	2,50	5,47
			-	-37.676	260.509	34.455	2,50	5,03
	75,0%	1873	+	30.520	260.509	34.455	2,50	5,83
			-	-40.592	260.509	34.455	2,50	4,76
	87,5%	1873	+	27.604	260.509	34.455	2,50	6,24
			-	-43.508	260.509	34.455	2,50	4,52
	100%	1873	+	24.687	260.509	34.455	2,50	6,71
			-	-46.425	260.509	34.455	2,50	4,30
Trave 21-22	0%	6661	+	147.424	260.509	34.455	2,50	1,32
			-	-133.878	260.509	34.455	2,50	1,41
	12,5%	6661	+	146.235	260.509	34.455	2,50	1,33
			-	-135.067	260.509	34.455	2,50	1,40
	25,0%	6661	+	145.045	260.509	34.455	2,50	1,33
			-	-136.257	260.509	34.455	2,50	1,40
	37,5%	6661	+	143.855	260.509	34.455	2,50	1,34
			-	-137.447	260.509	34.455	2,50	1,39
	50,0%	6661	+	142.665	260.509	34.455	2,50	1,35
			-	-138.637	260.509	34.455	2,50	1,38
	62,5%	6661	+	141.475	260.509	34.455	2,50	1,36
			-	-139.827	260.509	34.455	2,50	1,37
	75,0%	6661	+	140.285	260.509	34.455	2,50	1,37
			-	-141.017	260.509	34.455	2,50	1,36
	87,5%	6661	+	139.095	260.509	34.455	2,50	1,38
			-	-142.207	260.509	34.455	2,50	1,35
	100%	6661	+	137.905	260.509	34.455	2,50	1,38
			-	-143.397	260.509	34.455	2,50	1,34
Piano Terra					Trave 1-6-13-18			
Trave 1-6	0%	4269	+	100.342	260.992	34.460	2,50	1,97
			-	-17.552	260.992	34.460	2,50	5,23
	12,5%	4269	+	87.446	260.992	34.460	2,50	2,18
			-	-30.448	260.992	34.460	2,50	4,16
	25,0%	4269	+	74.550	260.992	34.460	2,50	2,44
			-	-43.344	260.992	34.460	2,50	3,45
	37,5%	4269	+	61.653	260.992	34.460	2,50	2,78
			-	-56.241	260.992	34.460	2,50	2,95
	50,0%	4269	+	48.757	260.992	34.460	2,50	3,22
			-	-69.137	260.992	34.460	2,50	2,57
	62,5%	4269	+	35.861	260.992	34.460	2,50	3,83
			-	-82.033	260.992	34.460	2,50	2,28
	75,0%	4269	+	22.964	260.992	34.460	2,50	4,72
			-	-94.930	260.992	34.460	2,50	2,05
	87,5%	4269	+	10.068	260.992	34.460	2,50	6,16
			-	-107.826	260.992	34.460	2,50	1,86
	100%	4269	+	0	260.992	34.460	2,50	VNR
			-	-120.722	260.992	34.460	2,50	1,71
Trave 6-13	0%	1468	+	106.861	261.180	34.460	2,50	2,21
			-	0	261.180	34.460	2,50	VNR
	12,5%	1468	+	89.388	261.180	34.460	2,50	2,60
			-	0	261.180	34.460	2,50	VNR
	25,0%	1468	+	73.221	261.180	34.460	2,50	3,10
			-	-8.495	261.180	34.460	2,50	13,31
	37,5%	1468	+	57.055	261.180	34.460	2,50	3,83
			-	-24.661	261.180	34.460	2,50	7,30
	50,0%	1468	+	40.888	261.180	34.460	2,50	5,02
			-	-40.828	261.180	34.460	2,50	5,03
	62,5%	1468	+	24.721	261.180	34.460	2,50	7,29
			-	-56.995	261.180	34.460	2,50	3,83
	75,0%	1468	+	8.555	261.180	34.460	2,50	13,27
			-	-73.161	261.180	34.460	2,50	3,10
	87,5%	1468	+	0	261.180	34.460	2,50	VNR
			-	-89.328	261.180	34.460	2,50	2,60
	100%	1468	+	0	261.180	34.460	2,50	VNR
			-	-106.770	261.180	34.460	2,50	2,22
Trave 13-18	0%	5470	+	120.477	260.995	34.460	2,50	1,61
			-	0	260.995	34.460	2,50	VNR
	12,5%	5470	+	107.580	260.995	34.460	2,50	1,75
			-	-9.798	260.995	34.460	2,50	5,09
	25,0%	5470	+	94.683	260.995	34.460	2,50	1,92
			-	-22.695	260.995	34.460	2,50	4,07
	37,5%	5470	+	81.786	260.995	34.460	2,50	2,12
			-	-35.592	260.995	34.460	2,50	3,39
	50,0%	5470	+	68.889	260.995	34.460	2,50	2,37

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _{LI} [%]	T _{Ed} [N-m]	+/-	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg ^o	CS _{v,T}
			-	-48.489	260.995	34.460	2,50	2,90
	62,5%	5470	+	55.992	260.995	34.460	2,50	2,68
			-	-61.386	260.995	34.460	2,50	2,54
	75,0%	5470	+	43.096	260.995	34.460	2,50	3,09
			-	-74.282	260.995	34.460	2,50	2,26
	87,5%	5470	+	30.199	260.995	34.460	2,50	3,64
			-	-87.179	260.995	34.460	2,50	2,03
	100%	5470	+	17.302	260.995	34.460	2,50	4,44
			-	-100.076	260.995	34.460	2,50	1,84
Piano Terra					Trave 2-7-14-19			
Trave 2-7	0%	7370	+	135.106	348.078	52.357	2,50	1,89
			-	0	348.078	52.357	2,50	VNR
	12,5%	7370	+	100.668	348.078	52.357	2,50	2,33
			-	0	348.078	52.357	2,50	VNR
	25,0%	7370	+	75.383	348.078	52.357	2,50	2,80
			-	-16.293	348.078	52.357	2,50	5,33
	37,5%	7370	+	50.099	348.078	52.357	2,50	3,51
			-	-41.577	348.078	52.357	2,50	3,84
	50,0%	7370	+	24.814	348.078	52.357	2,50	4,72
			-	-66.862	348.078	52.357	2,50	3,00
	62,5%	7370	+	0	348.078	52.357	2,50	VNR
			-	-92.147	348.078	52.357	2,50	2,47
	75,0%	7370	+	0	348.078	52.357	2,50	VNR
			-	-120.536	348.078	52.357	2,50	2,05
	87,5%	7370	+	0	348.078	52.357	2,50	VNR
			-	-163.114	348.078	52.357	2,50	1,64
	100%	7370	+	0	348.078	52.357	2,50	VNR
			-	-205.692	348.078	52.357	2,50	1,37
Trave 7-14	0%	1759	+	215.087	348.325	52.357	2,50	1,54
			-	0	348.325	52.357	2,50	VNR
	12,5%	1759	+	161.336	348.325	52.357	2,50	2,01
			-	0	348.325	52.357	2,50	VNR
	25,0%	1759	+	107.584	348.325	52.357	2,50	2,92
			-	0	348.325	52.357	2,50	VNR
	37,5%	1759	+	59.950	348.325	52.357	2,50	4,86
			-	0	348.325	52.357	2,50	VNR
	50,0%	1759	+	28.030	348.325	52.357	2,50	8,77
			-	-28.022	348.325	52.357	2,50	8,77
	62,5%	1759	+	0	348.325	52.357	2,50	VNR
			-	-59.942	348.325	52.357	2,50	4,86
	75,0%	1759	+	0	348.325	52.357	2,50	VNR
			-	-107.601	348.325	52.357	2,50	2,92
	87,5%	1759	+	0	348.325	52.357	2,50	VNR
			-	-161.353	348.325	52.357	2,50	2,01
	100%	1759	+	0	348.325	52.357	2,50	VNR
			-	-215.104	348.325	52.357	2,50	1,54
Trave 14-19	0%	8828	+	205.617	348.087	52.357	2,50	1,32
			-	0	348.087	52.357	2,50	VNR
	12,5%	8828	+	163.039	348.087	52.357	2,50	1,57
			-	0	348.087	52.357	2,50	VNR
	25,0%	8828	+	120.461	348.087	52.357	2,50	1,94
			-	0	348.087	52.357	2,50	VNR
	37,5%	8828	+	92.368	348.087	52.357	2,50	2,30
			-	0	348.087	52.357	2,50	VNR
	50,0%	8828	+	67.083	348.087	52.357	2,50	2,77
			-	-25.149	348.087	52.357	2,50	4,15
	62,5%	8828	+	41.798	348.087	52.357	2,50	3,46
			-	-50.434	348.087	52.357	2,50	3,19
	75,0%	8828	+	16.513	348.087	52.357	2,50	4,63
			-	-75.719	348.087	52.357	2,50	2,59
	87,5%	8828	+	0	348.087	52.357	2,50	VNR
			-	-101.004	348.087	52.357	2,50	2,18
	100%	8828	+	0	348.087	52.357	2,50	VNR
			-	-135.183	348.087	52.357	2,50	1,80
Piano Terra					Trave 3-8-15-20			
Trave 3-8	0%	7490	+	127.410	348.208	52.273	2,50	1,96
			-	0	348.208	52.273	2,50	VNR
	12,5%	7490	+	91.468	348.208	52.273	2,50	2,46
			-	0	348.208	52.273	2,50	VNR
	25,0%	7490	+	67.492	348.208	52.273	2,50	2,97
			-	-12.288	348.208	52.273	2,50	5,60
	37,5%	7490	+	43.516	348.208	52.273	2,50	3,73
			-	-36.264	348.208	52.273	2,50	4,04
	50,0%	7490	+	19.540	348.208	52.273	2,50	5,01
			-	-60.240	348.208	52.273	2,50	3,16
	62,5%	7490	+	0	348.208	52.273	2,50	VNR
			-	-84.217	348.208	52.273	2,50	2,60
	75,0%	7490	+	0	348.208	52.273	2,50	VNR
			-	-115.028	348.208	52.273	2,50	2,11
	87,5%	7490	+	0	348.208	52.273	2,50	VNR
			-	-155.371	348.208	52.273	2,50	1,70

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	T _{Ed} [N-m]	+/-	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg _θ	CS _{v,T}
Trave 8-15	100%	7490	+ -	0 -195.714	348.208 348.208	52.273 52.273	2,50 2,50	VNR 1,42
	0%	1798	+ -	206.276 0	348.477 348.477	52.273 52.273	2,50 2,50	VNR 1,60
	12,5%	1798	+ -	155.146 0	348.477 348.477	52.273 52.273	2,50 2,50	VNR 2,09
	25,0%	1798	+ -	103.763 0	348.477 348.477	52.273 52.273	2,50 2,50	VNR 3,01
	37,5%	1798	+ -	55.164 0	348.477 348.477	52.273 52.273	2,50 2,50	VNR 5,19
	50,0%	1798	+ -	24.334 -24.210	348.477 348.477	52.273 52.273	2,50 2,50	VNR 9,59 9,63
	62,5%	1798	+ -	0 -55.189	348.477 348.477	52.273 52.273	2,50 2,50	VNR 5,19
	75,0%	1798	+ -	0 -104.598	348.477 348.477	52.273 52.273	2,50 2,50	VNR 2,99
	87,5%	1798	+ -	0 -157.248	348.477 348.477	52.273 52.273	2,50 2,50	VNR 2,06
	100,0%	1798	+ -	0 -210.152	348.477 348.477	52.273 52.273	2,50 2,50	VNR 1,57
Trave 15-20	0%	8805	+ -	203.260 0	348.247 348.247	52.273 52.273	2,50 2,50	VNR 1,33
	12,5%	8805	+ -	161.190 0	348.247 348.247	52.273 52.273	2,50 2,50	VNR 1,58
	25,0%	8805	+ -	119.120 0	348.247 348.247	52.273 52.273	2,50 2,50	VNR 1,96
	37,5%	8805	+ -	85.549 0	348.247 348.247	52.273 52.273	2,50 2,50	VNR 2,41
	50,0%	8805	+ -	60.562 -19.140	348.247 348.247	52.273 52.273	2,50 2,50	VNR 2,92 4,48
	62,5%	8805	+ -	35.575 -44.127	348.247 348.247	52.273 52.273	2,50 2,50	VNR 3,70 3,39
	75,0%	8805	+ -	10.588 -69.114	348.247 348.247	52.273 52.273	2,50 2,50	VNR 5,03 2,73
	87,5%	8805	+ -	0 -94.101	348.247 348.247	52.273 52.273	2,50 2,50	VNR 2,28
	100%	8805	+ -	0 -133.680	348.247 348.247	52.273 52.273	2,50 2,50	VNR 1,81
	Piano Terra Trave 4-9	0%	3695	+ -	94.312 0	261.049 261.049	34.455 34.455	2,50 2,50
12,5%		3695	+ -	75.674 0	261.049 261.049	34.455 34.455	2,50 2,50	VNR 2,52
25,0%		3695	+ -	58.376 -15.770	261.049 261.049	34.455 34.455	2,50 2,50	VNR 3,02 5,96
37,5%		3695	+ -	41.078 -33.068	261.049 261.049	34.455 34.455	2,50 2,50	VNR 3,78 4,28
50,0%		3695	+ -	23.780 -50.366	261.049 261.049	34.455 34.455	2,50 2,50	VNR 5,04 3,33
62,5%		3695	+ -	6.482 -67.664	261.049 261.049	34.455 34.455	2,50 2,50	VNR 7,57 2,73
75,0%		3695	+ -	0 -84.962	261.049 261.049	34.455 34.455	2,50 2,50	VNR 2,31
87,5%		3695	+ -	0 -109.684	261.049 261.049	34.455 34.455	2,50 2,50	VNR 1,90
100%		3695	+ -	0 -138.773	261.049 261.049	34.455 34.455	2,50 2,50	VNR 1,57
Trave 9-16		0%	1378	+ -	146.682 0	261.264 261.264	34.455 34.455	2,50 2,50
	12,5%	1378	+ -	110.099 0	261.264 261.264	34.455 34.455	2,50 2,50	VNR 2,17
	25,0%	1378	+ -	73.516 0	261.264 261.264	34.455 34.455	2,50 2,50	VNR 3,11
	37,5%	1378	+ -	44.045 -245	261.264 261.264	34.455 34.455	2,50 2,50	VNR 4,79 24,43
	50,0%	1378	+ -	22.289 -22.001	261.264 261.264	34.455 34.455	2,50 2,50	VNR 7,98 8,05
	62,5%	1378	+ -	533 -43.757	261.264 261.264	34.455 34.455	2,50 2,50	VNR 23,79 4,82
	75,0%	1378	+ -	0 -73.106	261.264 261.264	34.455 34.455	2,50 2,50	VNR 3,13
	87,5%	1378	+ -	0 -109.690	261.264 261.264	34.455 34.455	2,50 2,50	VNR 2,17
	100%	1378	+ -	0 -146.274	261.264 261.264	34.455 34.455	2,50 2,50	VNR 1,67
	Trave 16-21	0%	4575	+ -	138.267 0	261.056 261.056	34.455 34.455	2,50 2,50
12,5%		4575	+ -	109.178 0	261.056 261.056	34.455 34.455	2,50 2,50	VNR 1,81
25,0%		4575	+ -	84.713 0	261.056 261.056	34.455 34.455	2,50 2,50	VNR 2,19

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N-m]	+/-	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg θ	CS _{v,T}
	37,5%	4575	+ -	67.415 -6.813	261.056 261.056	34.455 34.455	2,50 2,50	2,56 6,29
	50,0%	4575	+ -	50.117 -24.111	261.056 261.056	34.455 34.455	2,50 2,50	3,08 4,44
	62,5%	4575	+ -	32.819 -41.409	261.056 261.056	34.455 34.455	2,50 2,50	3,87 3,43
	75,0%	4575	+ -	15.521 -58.707	261.056 261.056	34.455 34.455	2,50 2,50	5,20 2,80
	87,5%	4575	+ -	0 -76.005	261.056 261.056	34.455 34.455	2,50 2,50	VNR 2,36
	100%	4575	+ -	0 -94.832	261.056 261.056	34.455 34.455	2,50 2,50	VNR 2,02
Piano Terra	Trave 5-10-17-22							
Trave 5-10	0%	5163	+ -	58.208 -8.952	260.908 260.908	34.437 34.437	2,50 2,50	2,68 5,43
	12,5%	5163	+ -	50.171 -16.989	260.908 260.908	34.437 34.437	2,50 2,50	2,92 4,65
	25,0%	5163	+ -	42.133 -25.027	260.908 260.908	34.437 34.437	2,50 2,50	3,21 4,07
	37,5%	5163	+ -	34.096 -33.064	260.908 260.908	34.437 34.437	2,50 2,50	3,56 3,61
	50,0%	5163	+ -	26.059 -41.101	260.908 260.908	34.437 34.437	2,50 2,50	4,00 3,25
	62,5%	5163	+ -	18.022 -49.138	260.908 260.908	34.437 34.437	2,50 2,50	4,57 2,96
	75,0%	5163	+ -	9.985 -57.175	260.908 260.908	34.437 34.437	2,50 2,50	5,31 2,71
	87,5%	5383	+ -	1.469 -65.691	260.908 260.908	34.437 34.437	2,50 2,50	6,17 2,45
	100%	6399	+ -	0 -75.908	260.908 260.908	34.437 34.437	2,50 2,50	VNR 2,10
Trave 10-17	0%	13275	+ -	138.869 -44.407	261.418 261.418	34.437 34.437	2,50 2,50	1,09 1,80
	12,5%	6960	+ -	60.843 -19.347	261.318 261.318	34.437 34.437	2,50 2,50	2,30 3,62
	25,0%	4046	+ -	55.429 -29.179	260.636 260.636	34.437 34.437	2,50 2,50	3,03 4,36
	37,5%	2695	+ -	53.590 -37.926	260.636 260.636	34.437 34.437	2,50 2,50	3,52 4,47
	50,0%	3992	+ -	51.672 -51.960	260.636 260.636	34.437 34.437	2,50 2,50	3,18 3,17
	62,5%	3743	+ -	40.148 -53.390	260.636 260.636	34.437 34.437	2,50 2,50	3,81 3,19
	75,0%	2308	+ -	32.575 -60.551	260.636 260.636	34.437 34.437	2,50 2,50	5,21 3,34
	87,5%	5474	+ -	26.074 -69.226	261.083 261.083	34.437 34.437	2,50 2,50	3,86 2,36
	100,0%	11015	+ -	33.204 -133.454	261.502 261.502	34.437 34.437	2,50 2,50	2,24 1,20
Trave 17-22	0%	7049	+ -	73.011 0	260.831 260.831	34.437 34.437	2,50 2,50	2,06 VNR
	12,5%	6051	+ -	63.945 -2.891	260.831 260.831	34.437 34.437	2,50 2,50	2,38 5,35
	25,0%	5021	+ -	54.801 -12.035	260.831 260.831	34.437 34.437	2,50 2,50	2,81 5,21
	37,5%	5021	+ -	47.763 -19.073	260.831 260.831	34.437 34.437	2,50 2,50	3,04 4,57
	50,0%	5021	+ -	40.725 -26.111	260.831 260.831	34.437 34.437	2,50 2,50	3,31 4,07
	62,5%	5021	+ -	33.687 -33.149	260.831 260.831	34.437 34.437	2,50 2,50	3,64 3,66
	75,0%	5021	+ -	26.649 -40.187	260.831 260.831	34.437 34.437	2,50 2,50	4,03 3,33
	87,5%	5021	+ -	19.611 -47.225	260.831 260.831	34.437 34.437	2,50 2,50	4,53 3,06
	100%	5021	+ -	12.573 -54.263	260.831 260.831	34.437 34.437	2,50 2,50	5,15 2,83

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{L1}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{L1}), a partire dall'estremo iniziale.
- T_{Ed}** Momento torcente di progetto.
- +/-** [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
- V_{Ed,2}** Taglio di progetto in direzione 2.
- V_{Rcd}** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- T_{Rcd}** Momento resistente del calcestruzzo.
- Ctg θ** Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.
- CS_{v,T}** Coefficiente di sicurezza per taglio e torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS \geq 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

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

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{Lt}	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]	[cm ²]	[cm ²]					
Piano Terra												
							Trave 1-2-3-4-5					
Trave 1-2	0%	0	54.982	0	42.410	10,05	8,58	2.87[S]	0,32	3.20[S]	0,29	NO
	12,5%	0	49.527	0	40.867	10,05	8,58	3.19[S]	0,32	3.33[S]	0,29	NO
	25,0%	0	32.565	0	34.505	10,05	8,58	4.85[S]	0,32	3.94[S]	0,29	NO
	37,5%	0	17.479	0	26.265	10,05	8,58	9.05[S]	0,32	5.18[S]	0,29	NO
	50,0%	0	4.272	0	16.148	10,05	8,58	37.04[S]	0,32	8.42[S]	0,29	NO
	62,5%	0	15.795	0	19.765	10,05	8,58	10.01[S]	0,32	6.88[S]	0,29	NO
	75,0%	0	32.297	0	26.589	10,05	8,58	4.89[S]	0,32	5.11[S]	0,29	NO
	87,5%	0	50.676	0	31.536	10,05	8,58	3.12[S]	0,32	4.31[S]	0,29	NO
	100,0%	0	56.555	0	32.653	10,05	8,58	2.79[S]	0,32	4.16[S]	0,29	NO
Trave 2-3	0%	0	49.178	0	22.925	10,05	8,58	3.21[S]	0,32	5.93[S]	0,29	NO
	12,5%	0	42.273	0	23.009	10,05	8,58	3.74[S]	0,32	5.91[S]	0,29	NO
	25,0%	0	25.705	0	21.755	10,05	6,03	6.14[S]	0,33	4.45[S]	0,25	NO
	37,5%	0	11.525	0	18.115	4,02	6,03	5.69[S]	0,22	5.35[S]	0,27	NO
	50,0%	0	0	0	12.088	8,04	6,03	-	VNR	8.02[S]	0,26	NO
	62,5%	0	10.098	0	18.034	8,04	6,03	12.64[S]	0,30	5.37[S]	0,26	NO
	75,0%	0	23.863	0	22.091	14,07	6,03	9.06[S]	0,39	4.38[S]	0,24	NO
	87,5%	0	40.014	0	23.762	14,07	8,58	5.43[S]	0,38	5.73[S]	0,28	NO
	100%	0	46.761	0	23.771	10,05	8,58	3.38[S]	0,32	5.72[S]	0,29	NO
Trave 3-4	0%	0	51.940	0	32.166	10,05	8,58	3.04[S]	0,32	4.23[S]	0,29	NO
	12,5%	0	48.417	0	31.323	10,05	8,58	3.26[S]	0,32	4.34[S]	0,29	NO
	25,0%	0	32.832	0	26.472	10,05	6,03	4.80[S]	0,33	3.66[S]	0,25	NO
	37,5%	0	18.735	0	20.133	8,04	6,03	6.81[S]	0,30	4.81[S]	0,26	NO
	50,0%	0	6.126	0	12.306	8,04	6,03	20.84[S]	0,30	7.88[S]	0,26	NO
	62,5%	0	14.669	0	19.477	4,02	6,03	4.47[S]	0,22	4.98[S]	0,27	NO
	75,0%	0	27.811	0	26.771	14,20	6,03	7.84[S]	0,39	3.62[S]	0,24	NO
	87,5%	0	42.442	0	32.576	10,18	10,59	3.77[S]	0,32	5.10[S]	0,32	NO
	100,0%	0	45.760	0	33.624	10,18	10,59	3.50[S]	0,32	4.95[S]	0,32	NO
Trave 4-5	0%	0	61.581	0	52.059	12,19	15,68	3.10[S]	0,32	4.64[S]	0,38	NO
	12,5%	0	61.581	0	52.059	12,19	15,68	3.10[S]	0,32	4.64[S]	0,38	NO
	25,0%	0	51.134	0	44.350	12,19	11,66	3.72[S]	0,34	4.11[S]	0,33	NO
	37,5%	0	34.413	0	31.345	12,19	11,66	5.53[S]	0,34	5.82[S]	0,33	NO
	50,0%	0	22.094	0	24.452	12,19	11,66	8.62[S]	0,34	7.47[S]	0,33	NO
	62,5%	0	37.378	0	38.894	12,19	11,66	5.09[S]	0,34	4.69[S]	0,33	NO
	75,0%	0	53.136	0	52.858	12,19	11,66	3.58[S]	0,34	3.45[S]	0,33	NO
	87,5%	0	62.998	0	61.154	12,19	11,66	3.02[S]	0,34	2.98[S]	0,33	NO
	100%	0	62.998	0	61.154	12,19	11,66	3.02[S]	0,34	2.98[S]	0,33	NO
Piano Terra												
							Trave 6-7-8-9-10					
Trave 6-7	0%	0	31.565	0	22.677	6,03	6,03	3.07[S]	0,26	4.28[S]	0,26	NO
	12,5%	0	27.226	0	22.774	6,03	6,03	3.56[S]	0,26	4.26[S]	0,26	NO
	25,0%	0	15.732	0	21.730	6,03	6,03	6.17[S]	0,26	4.46[S]	0,26	NO
	37,5%	0	6.226	0	18.696	4,02	6,03	10.55[S]	0,22	5.19[S]	0,27	NO
	50,0%	0	0	0	13.674	4,02	6,03	-	VNR	7.10[S]	0,27	NO
	62,5%	0	5.672	0	11.076	4,02	6,03	11.58[S]	0,22	8.76[S]	0,27	NO
	75,0%	0	17.304	0	11.984	6,03	6,03	5.61[S]	0,26	8.10[S]	0,26	NO
	87,5%	0	30.924	0	11.907	6,03	6,03	3.14[S]	0,26	8.15[S]	0,26	NO
	100,0%	0	35.981	0	11.470	6,03	6,03	2.69[S]	0,26	8.46[S]	0,26	NO
Trave 7-8	0%	0	30.723	0	6.281	6,03	6,03	3.16[S]	0,26	15.46[S]	0,26	NO
	12,5%	0	25.243	0	9.495	6,03	6,03	3.84[S]	0,26	10.22[S]	0,26	NO
	25,0%	0	13.214	0	10.294	6,03	6,03	7.34[S]	0,26	9.43[S]	0,26	NO
	37,5%	0	3.599	0	10.327	4,02	6,03	18.26[S]	0,22	9.40[S]	0,27	NO
	50,0%	0	0	0	9.197	4,02	6,03	-	VNR	10.55[S]	0,27	NO
	62,5%	0	1.794	0	10.942	4,02	6,03	36.63[S]	0,22	8.87[S]	0,27	NO
	75,0%	0	10.653	0	11.021	4,02	6,03	6.16[S]	0,22	8.80[S]	0,27	NO
	87,5%	0	21.926	0	10.714	4,02	6,03	2.99[S]	0,22	9.06[S]	0,27	NO
	100%	0	27.102	0	8.256	4,02	6,03	2.42[S]	0,22	11.76[S]	0,27	NO
Trave 8-9	0%	0	27.336	0	9.686	4,02	6,03	2.40[S]	0,22	10.02[S]	0,27	NO
	12,5%	0	24.797	0	9.848	4,02	6,03	2.65[S]	0,22	9.85[S]	0,27	NO
	25,0%	0	15.436	0	9.916	4,02	6,03	4.25[S]	0,22	9.79[S]	0,27	NO
	37,5%	0	7.607	0	9.239	4,02	6,03	8.64[S]	0,22	10.50[S]	0,27	NO
	50,0%	0	1.311	0	7.029	6,03	6,03	74.07[S]	0,26	13.81[S]	0,26	NO
	62,5%	0	5.251	0	7.741	6,03	6,03	18.49[S]	0,26	12.54[S]	0,26	NO
	75,0%	0	12.836	0	8.662	6,03	6,03	7.56[S]	0,26	11.21[S]	0,26	NO
	87,5%	0	21.953	0	8.654	6,03	6,03	4.42[S]	0,26	11.22[S]	0,26	NO
	100,0%	0	24.432	0	8.553	6,03	6,03	3.97[S]	0,26	11.35[S]	0,26	NO
Trave 9-10	0%	0	25.972	0	21.992	6,03	6,03	3.73[S]	0,26	4.41[S]	0,26	NO
	12,5%	0	25.972	0	21.992	6,03	6,03	3.73[S]	0,26	4.41[S]	0,26	NO
	25,0%	0	19.608	0	19.058	6,03	6,03	4.95[S]	0,26	5.09[S]	0,26	NO
	37,5%	0	11.672	0	14.678	6,03	6,03	8.32[S]	0,26	6.61[S]	0,26	NO
	50,0%	0	5.008	0	11.626	6,03	6,03	19.39[S]	0,26	8.35[S]	0,26	NO
	62,5%	0	11.910	0	17.040	6,03	6,03	8.15[S]	0,26	5.69[S]	0,26	NO
	75,0%	0	19.373	0	21.893	6,03	6,03	5.01[S]	0,26	4.43[S]	0,26	NO
	87,5%	0	25.380	0	25.186	6,03	6,03	3.82[S]	0,26	3.85[S]	0,26	NO
	100%	0	25.380	0	25.186	6,03	6,03	3.82[S]	0,26	3.85[S]	0,26	NO
Piano Terra												
							Trave 10-11					
Trave 10-11	0%	0	7.323	0	5.747	6,03	6,03	6.33[S]	0,33	8.07[S]	0,33	NO
	12,5%	0	7.323	0	5.747	6,03	6,03	6.33[S]	0,33	8.07[S]	0,33	NO
	25,0%	0	5.871	0	4.763	6,03	6,03	7.90[S]	0,33	9.74[S]	0,33	NO
	37,5%	0	2.232	0	1.780	6,03	6,03	20.79[S]	0,33	26.07[S]	0,33	NO
	50,0%	0	1.522	0	1.780	6,03	6,03	30.49[S]	0,33	26.07[S]	0,33	NO
	62,5%	0	4.599	0	3.729	6,03	6,03	10.09[S]	0,33	12.44[S]	0,33	NO

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]	[cm ²]	[cm ²]					
	75,0%	0	4.599	0	3.729	6,03	6,03	10.09[S]	0,33	12.44[S]	0,33	NO
	87,5%	0	17.277	0	11.779	6,03	6,03	2.68[S]	0,33	3.94[S]	0,33	NO
	100,0%	0	17.277	0	11.779	6,03	6,03	2.68[S]	0,33	3.94[S]	0,33	NO
Piano Terra						Trave 13-14-15-16-17-12						
Trave 13-14	0%	0	34.866	0	25.847	6,03	6,03	2.81[S]	0,24	3.80[S]	0,24	NO
	12,5%	0	29.611	0	25.832	6,03	6,03	3.31[S]	0,24	3.80[S]	0,24	NO
	25,0%	0	15.908	0	25.512	6,03	6,03	6.17[S]	0,24	3.85[S]	0,24	NO
	37,5%	0	4.855	0	22.791	6,03	6,03	20.23[S]	0,24	4.31[S]	0,24	NO
	50,0%	0	0	0	17.419	6,03	6,03	-	VNR	5.63[S]	0,24	NO
	62,5%	0	5.271	0	12.823	6,03	6,03	18.63[S]	0,24	7.66[S]	0,24	NO
	75,0%	0	19.450	0	12.983	6,03	6,03	5.05[S]	0,24	7.56[S]	0,24	NO
	87,5%	0	36.280	0	12.836	6,03	6,03	2.70[S]	0,24	7.65[S]	0,24	NO
	100,0%	0	42.595	0	10.629	6,03	6,03	2.30[S]	0,24	9.24[S]	0,24	NO
Trave 14-15	0%	0	36.392	0	5.246	6,03	6,03	2.69[S]	0,24	18.72[S]	0,24	NO
	12,5%	0	29.572	0	10.230	6,03	6,03	3.32[S]	0,24	9.60[S]	0,24	NO
	25,0%	0	14.793	0	11.994	6,03	6,03	6.64[S]	0,24	8.19[S]	0,24	NO
	37,5%	0	3.234	0	11.900	6,03	6,03	30.37[S]	0,24	8.25[S]	0,24	NO
	50,0%	0	0	0	11.086	6,03	6,03	-	VNR	8.86[S]	0,24	NO
	62,5%	0	2.027	0	12.123	6,03	6,03	48.46[S]	0,24	8.10[S]	0,24	NO
	75,0%	0	13.141	0	12.128	6,03	6,03	7.47[S]	0,24	8.10[S]	0,24	NO
	87,5%	0	27.472	0	10.810	6,03	6,03	3.57[S]	0,24	9.08[S]	0,24	NO
	100%	0	34.115	0	6.274	6,03	6,03	2.87[S]	0,24	15.65[S]	0,24	NO
Trave 15-16	0%	0	34.144	0	5.611	6,03	6,03	2.87[S]	0,24	17.50[S]	0,24	NO
	12,5%	0	29.366	0	9.709	6,03	6,03	3.34[S]	0,24	10.11[S]	0,24	NO
	25,0%	0	16.114	0	11.299	6,03	6,03	6.09[S]	0,24	8.69[S]	0,24	NO
	37,5%	0	5.368	0	11.278	6,03	6,03	18.30[S]	0,24	8.71[S]	0,24	NO
	50,0%	0	0	0	11.000	6,03	6,03	-	VNR	8.93[S]	0,24	NO
	62,5%	0	0	0	12.377	6,03	6,03	-	VNR	7.93[S]	0,24	NO
	75,0%	0	7.404	0	12.593	6,03	6,03	13.26[S]	0,24	7.80[S]	0,24	NO
	87,5%	0	18.346	0	12.551	6,03	6,03	5.35[S]	0,24	7.82[S]	0,24	NO
	100%	0	22.384	0	10.763	6,03	6,03	4.38[S]	0,24	9.12[S]	0,24	NO
Trave 16-17	0%	0	38.408	0	15.312	6,03	6,03	2.55[S]	0,24	6.41[S]	0,24	NO
	12,5%	0	38.408	0	15.312	6,03	6,03	2.55[S]	0,24	6.41[S]	0,24	NO
	25,0%	0	33.316	0	13.642	6,03	6,03	2.94[S]	0,24	7.20[S]	0,24	NO
	37,5%	0	23.331	0	9.907	6,03	6,03	4.21[S]	0,24	9.91[S]	0,24	NO
	50,0%	0	13.985	0	12.021	6,03	6,03	7.02[S]	0,24	8.17[S]	0,24	NO
	62,5%	0	16.872	0	19.522	6,03	6,03	5.82[S]	0,24	5.03[S]	0,24	NO
	75,0%	0	23.716	0	26.516	6,03	6,03	4.14[S]	0,24	3.70[S]	0,24	NO
	87,5%	0	27.245	0	29.749	6,03	6,03	3.60[S]	0,24	3.30[S]	0,24	NO
	100,0%	0	27.245	0	29.749	6,03	6,03	3.60[S]	0,24	3.30[S]	0,24	NO
Trave 12-17	0%	0	17.092	0	12.858	6,03	6,03	2.71[S]	0,33	3.60[S]	0,33	NO
	12,5%	0	17.092	0	12.858	6,03	6,03	2.71[S]	0,33	3.60[S]	0,33	NO
	25,0%	0	14.590	0	11.016	6,03	6,03	3.18[S]	0,33	4.21[S]	0,33	NO
	37,5%	0	4.534	0	4.558	6,03	6,03	10.23[S]	0,33	10.18[S]	0,33	NO
	50,0%	0	3.775	0	3.887	6,03	6,03	12.29[S]	0,33	11.94[S]	0,33	NO
	62,5%	0	1.629	0	2.539	6,03	6,03	28.49[S]	0,33	18.28[S]	0,33	NO
	75,0%	0	1.267	0	2.163	6,03	6,03	36.63[S]	0,33	21.45[S]	0,33	NO
	87,5%	0	5.316	0	6.758	6,03	6,03	8.73[S]	0,33	6.86[S]	0,33	NO
	100,0%	0	5.316	0	6.758	6,03	6,03	8.73[S]	0,33	6.86[S]	0,33	NO
Piano Terra						Trave 18-19-20-21-22						
Trave 18-19	0%	0	54.740	0	42.288	11,12	8,58	3.18[S]	0,34	3.21[S]	0,29	NO
	12,5%	0	49.298	0	40.756	11,12	8,58	3.53[S]	0,34	3.33[S]	0,29	NO
	25,0%	0	32.383	0	34.431	11,12	8,58	5.37[S]	0,34	3.95[S]	0,29	NO
	37,5%	0	17.345	0	26.227	11,12	6,03	10.00[S]	0,35	3.69[S]	0,25	NO
	50,0%	0	4.185	0	16.147	11,12	6,03	41.47[S]	0,35	6.00[S]	0,25	NO
	62,5%	0	15.704	0	19.736	11,12	6,03	11.05[S]	0,35	4.91[S]	0,25	NO
	75,0%	0	32.169	0	26.513	11,12	6,03	5.39[S]	0,35	3.65[S]	0,25	NO
	87,5%	0	50.510	0	31.412	11,12	8,58	3.44[S]	0,34	4.33[S]	0,29	NO
	100,0%	0	56.381	0	32.515	11,12	8,58	3.08[S]	0,34	4.18[S]	0,29	NO
Trave 19-20	0%	0	49.170	0	23.242	11,12	8,58	3.54[S]	0,34	5.85[S]	0,29	NO
	12,5%	0	42.263	0	23.319	11,12	8,58	4.11[S]	0,34	5.83[S]	0,29	NO
	25,0%	0	25.702	0	21.880	11,12	6,03	6.75[S]	0,35	4.43[S]	0,25	NO
	37,5%	0	11.527	0	18.053	11,12	6,03	15.05[S]	0,35	5.37[S]	0,25	NO
	50,0%	0	0	0	11.842	11,12	6,03	-	VNR	8.18[S]	0,25	NO
	62,5%	0	10.756	0	18.012	11,12	6,03	16.13[S]	0,35	5.38[S]	0,25	NO
	75,0%	0	24.706	0	22.064	11,12	6,03	7.02[S]	0,35	4.39[S]	0,25	NO
	87,5%	0	41.043	0	23.729	13,13	12,06	4.98[S]	0,35	7.96[S]	0,33	NO
	100%	0	47.862	0	23.736	19,16	12,06	6.10[S]	0,42	7.98[S]	0,31	NO
Trave 20-21	0%	0	50.045	0	27.255	8,04	12,06	2.55[S]	0,28	6.89[S]	0,35	NO
	12,5%	0	45.082	0	26.748	8,04	12,06	2.83[S]	0,28	7.02[S]	0,35	NO
	25,0%	0	29.345	0	23.823	6,03	6,03	3.30[S]	0,26	4.07[S]	0,26	NO
	37,5%	0	15.448	0	19.058	6,03	6,03	6.27[S]	0,26	5.08[S]	0,26	NO
	50,0%	0	3.391	0	12.451	6,03	6,03	28.60[S]	0,26	7.78[S]	0,26	NO
	62,5%	0	11.079	0	18.123	6,03	6,03	8.75[S]	0,26	5.35[S]	0,26	NO
	75,0%	0	23.971	0	23.895	6,03	6,03	4.04[S]	0,26	4.05[S]	0,26	NO
	87,5%	0	38.702	0	27.826	8,04	6,03	3.29[S]	0,30	3.48[S]	0,26	NO
	100%	0	43.371	0	28.629	8,04	6,03	2.94[S]	0,30	3.38[S]	0,26	NO
Trave 21-22	0%	0	63.205	0	53.029	18,22	13,67	4.42[S]	0,40	4.02[S]	0,33	NO
	12,5%	0	63.205	0	53.029	18,22	13,67	4.42[S]	0,40	4.02[S]	0,33	NO
	25,0%	0	58.699	0	49.435	18,22	13,67	4.76[S]	0,40	4.32[S]	0,33	NO
	37,5%	0	42.063	0	35.817	12,19	13,67	4.53[S]	0,33	5.93[S]	0,36	NO
	50,0%	0	28.716	0	28.470	12,19	13,67	6.64[S]	0,33	7.46[S]	0,36	NO
	62,5%	0	44.009	0	43.431	12,19	13,67	4.33[S]	0,33	4.89[S]	0,36	NO

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]	[cm ²]	[cm ²]					
	75,0%	0	59.608	0	58.086	12,19	13,67	3.20[S]	0,33	3.65[S]	0,36	NO
	87,5%	0	63.835	0	61.957	12,19	13,67	2.98[S]	0,33	3.43[S]	0,36	NO
	100%	0	63.835	0	61.957	12,19	13,67	2.98[S]	0,33	3.43[S]	0,36	NO
Piano Terra						Trave 1-6-13-18						
Trave 1-6	0%	0	64.516	0	51.448	13,67	9,11	3.28[S]	0,37	2.80[S]	0,29	NO
	12,5%	0	59.408	0	51.680	13,67	9,11	3.56[S]	0,37	2.79[S]	0,29	NO
	25,0%	0	28.333	0	51.767	13,67	9,11	7.46[S]	0,37	2.78[S]	0,29	NO
	37,5%	0	3.997	0	48.503	9,64	9,11	38.05[S]	0,31	2.97[S]	0,30	NO
	50,0%	0	0	0	38.502	9,64	9,11	-	VNR	3.74[S]	0,30	NO
	62,5%	0	22.400	0	28.400	9,64	9,11	6.79[S]	0,31	5.07[S]	0,30	NO
	75,0%	0	57.385	0	28.582	16,21	9,11	4.32[S]	0,40	5.05[S]	0,28	NO
	87,5%	0	99.108	0	25.965	16,21	13,13	2.52[S]	0,38	7.90[S]	0,33	NO
	100%	0	105.773	0	16.609	16,21	13,13	2.36[S]	0,38	12.35[S]	0,33	NO
Trave 6-13	0%	0	99.826	0	8.024	16,21	8,04	2.48[S]	0,41	15.95[S]	0,27	NO
	12,5%	0	83.309	0	26.791	16,21	8,04	2.97[S]	0,41	4.77[S]	0,27	NO
	25,0%	0	38.502	0	34.969	17,69	8,04	6.97[S]	0,42	3.66[S]	0,26	NO
	37,5%	0	4.284	0	35.350	8,04	8,04	29.83[S]	0,29	3.61[S]	0,29	NO
	50,0%	0	0	0	34.654	8,04	8,04	-	VNR	3.68[S]	0,29	NO
	62,5%	0	4.033	0	35.205	8,04	8,04	31.68[S]	0,29	3.63[S]	0,29	NO
	75,0%	0	38.212	0	34.836	15,68	8,04	6.28[S]	0,40	3.67[S]	0,27	NO
	87,5%	0	82.980	0	26.697	15,68	8,04	2.89[S]	0,40	4.79[S]	0,27	NO
	100%	0	99.484	0	7.969	15,68	8,04	2.41[S]	0,40	16.06[S]	0,27	NO
Trave 13-18	0%	0	105.389	0	16.213	15,68	9,11	2.28[S]	0,39	8.90[S]	0,28	NO
	12,5%	0	98.732	0	25.628	15,68	9,11	2.43[S]	0,39	5.63[S]	0,28	NO
	25,0%	0	57.056	0	28.305	15,68	9,11	4.21[S]	0,39	5.10[S]	0,28	NO
	37,5%	0	22.118	0	28.133	11,66	9,11	8.23[S]	0,34	5.12[S]	0,30	NO
	50,0%	0	0	0	38.652	11,66	9,11	-	VNR	3.73[S]	0,30	NO
	62,5%	0	4.095	0	48.605	11,66	9,11	44.46[S]	0,34	2.96[S]	0,30	NO
	75,0%	0	28.374	0	51.820	11,66	9,11	6.41[S]	0,34	2.78[S]	0,30	NO
	87,5%	0	59.389	0	51.725	11,66	9,11	3.06[S]	0,34	2.78[S]	0,30	NO
	100%	0	64.489	0	51.485	11,66	9,11	2.82[S]	0,34	2.80[S]	0,30	NO
Piano Terra						Trave 2-7-14-19						
Trave 2-7	0%	0	57.169	0	48.850	10,18	7,63	2.83[S]	0,30	2.51[S]	0,25	NO
	12,5%	0	49.115	0	63.135	10,18	7,63	3.29[S]	0,30	1.94[S]	0,25	NO
	25,0%	0	5.416	0	64.161	10,18	7,63	29.88[S]	0,30	1.91[S]	0,25	NO
	37,5%	0	0	0	64.859	10,18	7,63	-	VNR	1.89[S]	0,25	NO
	50,0%	0	0	0	61.588	10,18	7,63	-	VNR	1.99[S]	0,25	NO
	62,5%	0	13.417	0	45.577	10,18	7,63	12.06[S]	0,30	2.69[S]	0,25	NO
	75,0%	0	65.979	0	35.680	10,18	7,63	2.45[S]	0,30	3.44[S]	0,25	NO
	87,5%	0	131.909	0	12.531	16,21	7,63	1.90[S]	0,37	9.80[S]	0,24	NO
	100%	0	143.447	0	0	16,21	7,63	1.75[S]	0,37	-	VNR	NO
Trave 7-14	0%	0	140.998	0	0	15,14	7,63	1.67[S]	0,35	-	VNR	NO
	12,5%	0	111.302	0	20.615	15,14	7,63	2.11[S]	0,35	5.95[S]	0,24	NO
	25,0%	0	36.029	0	51.881	9,11	8,04	4.04[S]	0,28	2.49[S]	0,26	NO
	37,5%	0	0	0	61.839	9,11	8,04	-	VNR	2.08[S]	0,26	NO
	50,0%	0	0	0	60.980	9,11	8,04	-	VNR	2.11[S]	0,26	NO
	62,5%	0	0	0	61.949	9,11	8,04	-	VNR	2.08[S]	0,26	NO
	75,0%	0	36.122	0	51.995	16,74	8,04	7.17[S]	0,37	2.48[S]	0,24	NO
	87,5%	0	111.390	0	20.734	16,74	8,04	2.32[S]	0,37	6.22[S]	0,24	NO
	100%	0	141.084	0	0	16,74	8,04	1.83[S]	0,37	-	VNR	NO
Trave 14-19	0%	0	143.528	0	0	17,28	8,04	1.85[S]	0,38	-	VNR	NO
	12,5%	0	131.986	0	12.920	17,28	8,04	2.02[S]	0,38	9.99[S]	0,24	NO
	25,0%	0	66.018	0	35.972	17,28	8,04	4.04[S]	0,38	3.59[S]	0,24	NO
	37,5%	0	13.419	0	45.748	7,63	8,04	9.16[S]	0,26	2.82[S]	0,27	NO
	50,0%	0	0	0	61.682	7,63	8,04	-	VNR	2.09[S]	0,27	NO
	62,5%	0	0	0	64.992	7,63	8,04	-	VNR	1.98[S]	0,27	NO
	75,0%	0	5.514	0	64.299	10,18	8,04	29.36[S]	0,29	2.00[S]	0,26	NO
	87,5%	0	49.309	0	63.278	10,18	8,04	3.28[S]	0,29	2.04[S]	0,26	NO
	100%	0	57.380	0	49.029	10,18	8,04	2.82[S]	0,29	2.63[S]	0,26	NO
Piano Terra						Trave 3-8-15-20						
Trave 3-8	0%	0	47.241	0	41.889	10,05	8,04	3.38[S]	0,29	3.08[S]	0,26	NO
	12,5%	0	39.898	0	56.712	10,05	8,04	4.01[S]	0,29	2.28[S]	0,26	NO
	25,0%	0	179	0	58.859	10,05	8,04	NS	0,29	2.19[S]	0,26	NO
	37,5%	0	0	0	58.744	8,04	8,04	-	VNR	2.20[S]	0,26	NO
	50,0%	0	0	0	56.933	8,04	8,04	-	VNR	2.27[S]	0,26	NO
	62,5%	0	10.766	0	42.947	8,04	8,04	12.01[S]	0,26	3.01[S]	0,26	NO
	75,0%	0	59.330	0	31.928	15,14	8,04	3.97[S]	0,35	4.04[S]	0,25	NO
	87,5%	0	120.570	0	8.260	15,14	8,04	1.95[S]	0,35	15.65[S]	0,25	NO
	100%	0	131.271	0	0	15,14	8,04	1.79[S]	0,35	-	VNR	NO
Trave 8-15	0%	0	130.357	0	0	15,14	8,04	1.81[S]	0,35	-	VNR	NO
	12,5%	0	102.308	0	17.117	15,14	8,04	2.30[S]	0,35	7.55[S]	0,25	NO
	25,0%	0	31.199	0	48.567	15,14	8,04	7.56[S]	0,35	2.66[S]	0,25	NO
	37,5%	0	0	0	59.520	8,04	8,04	-	VNR	2.17[S]	0,26	NO
	50,0%	0	0	0	58.633	15,68	8,04	-	VNR	2.20[S]	0,25	NO
	62,5%	0	0	0	59.546	15,68	8,04	-	VNR	2.17[S]	0,25	NO
	75,0%	0	31.616	0	48.603	15,68	8,04	7.71[S]	0,36	2.66[S]	0,25	NO
	87,5%	0	103.646	0	16.899	15,27	8,04	2.29[S]	0,35	7.65[S]	0,25	NO
	100,0%	0	132.152	0	0	15,27	8,04	1.80[S]	0,35	-	VNR	NO
Trave 15-20	0%	0	133.769	0	0	15,27	8,04	1.77[S]	0,35	-	VNR	NO
	12,5%	0	122.715	0	9.046	15,27	8,04	1.93[S]	0,35	14.29[S]	0,25	NO
	25,0%	0	59.521	0	33.817	15,27	8,04	3.99[S]	0,35	3.82[S]	0,25	NO
	37,5%	0	9.540	0	45.379	7,63	8,04	12.89[S]	0,26	2.85[S]	0,27	NO
	50,0%	0	0	0	59.324	7,63	8,04	-	VNR	2.18[S]	0,27	NO

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]	[cm ²]	[cm ²]					
	62,5%	0	0	0	60.582	7,63	8,04	-	VNR	2.13[S]	0,27	NO
	75,0%	0	0	0	61.135	9,64	8,04	-	VNR	2.11[S]	0,26	NO
	87,5%	0	40.525	0	58.269	9,64	8,04	3.79[S]	0,29	2.21[S]	0,26	NO
	100%	0	48.161	0	42.191	9,64	8,04	3.19[S]	0,29	3.06[S]	0,26	NO
Piano Terra						Trave 4-9-16-21						
Trave 4-9	0%	0	48.901	0	35.228	9,11	6,03	2.93[S]	0,32	2.75[S]	0,25	NO
	12,5%	0	43.090	0	44.125	9,11	6,03	3.33[S]	0,32	2.19[S]	0,25	NO
	25,0%	0	11.167	0	44.689	9,11	6,03	12.87[S]	0,32	2.17[S]	0,25	NO
	37,5%	0	0	0	45.030	9,11	6,03	-	VNR	2.15[S]	0,25	NO
	50,0%	0	0	0	41.926	9,11	6,03	-	VNR	2.31[S]	0,25	NO
	62,5%	0	11.745	0	30.303	9,11	6,03	12.23[S]	0,32	3.20[S]	0,25	NO
	75,0%	0	48.579	0	25.061	13,67	6,03	4.33[S]	0,38	3.86[S]	0,24	NO
	87,5%	0	94.559	0	11.252	13,67	6,03	2.22[S]	0,38	8.61[S]	0,24	NO
	100%	0	102.565	0	0	13,67	6,03	2.05[S]	0,38	-	VNR	NO
Trave 9-16	0%	0	100.099	0	0	13,67	6,03	2.10[S]	0,38	-	VNR	NO
	12,5%	0	79.552	0	16.299	13,67	6,03	2.64[S]	0,38	5.94[S]	0,24	NO
	25,0%	0	27.190	0	36.708	13,67	6,03	7.74[S]	0,38	2.64[S]	0,24	NO
	37,5%	0	0	0	42.602	4,56	6,03	-	VNR	2.27[S]	0,27	NO
	50,0%	0	0	0	42.498	12,19	6,03	-	VNR	2.28[S]	0,25	NO
	62,5%	0	0	0	42.800	12,19	6,03	-	VNR	2.26[S]	0,25	NO
	75,0%	0	26.811	0	37.099	12,19	6,03	7.05[S]	0,37	2.61[S]	0,25	NO
	87,5%	0	78.980	0	16.882	12,19	6,03	2.39[S]	0,37	5.74[S]	0,25	NO
	100%	0	99.463	0	0	12,19	6,03	1.90[S]	0,37	-	VNR	NO
Trave 16-21	0%	0	102.593	0	0	12,19	6,03	1.84[S]	0,37	-	VNR	NO
	12,5%	0	94.577	0	11.818	12,19	6,03	2.00[S]	0,37	8.20[S]	0,25	NO
	25,0%	0	48.537	0	25.261	12,19	6,03	3.89[S]	0,37	3.83[S]	0,25	NO
	37,5%	0	11.645	0	30.310	7,63	6,03	10.43[S]	0,29	3.19[S]	0,26	NO
	50,0%	0	0	0	42.185	7,63	6,03	-	VNR	2.29[S]	0,26	NO
	62,5%	0	0	0	45.349	7,63	6,03	-	VNR	2.13[S]	0,26	NO
	75,0%	0	12.430	0	45.018	7,63	6,03	9.77[S]	0,29	2.15[S]	0,26	NO
	87,5%	0	44.719	0	44.464	7,63	6,03	2.71[S]	0,29	2.18[S]	0,26	NO
	100%	0	50.587	0	35.624	7,63	6,03	2.40[S]	0,29	2.72[S]	0,26	NO
Piano Terra						Trave 5-10-17-22						
Trave 5-10	0%	0	38.236	0	33.978	6,03	6,03	2.53[S]	0,26	2.85[S]	0,26	NO
	12,5%	0	35.255	0	34.133	6,03	6,03	2.75[S]	0,26	2.84[S]	0,26	NO
	25,0%	0	17.181	0	34.197	6,03	6,03	5.64[S]	0,26	2.83[S]	0,26	NO
	37,5%	0	3.308	0	32.238	6,03	6,03	29.33[S]	0,26	3.01[S]	0,26	NO
	50,0%	0	0	0	26.081	6,03	6,03	-	VNR	3.72[S]	0,26	NO
	62,5%	0	11.694	0	15.723	6,03	6,03	8.29[S]	0,26	6.17[S]	0,26	NO
	75,0%	0	33.428	0	13.207	6,03	6,03	2.90[S]	0,26	7.34[S]	0,26	NO
	87,5%	0	60.064	0	10.191	10,05	6,03	2.62[S]	0,33	9.52[S]	0,25	NO
	100%	0	64.388	0	2.992	10,05	6,03	2.45[S]	0,33	32.43[S]	0,25	NO
Trave 10-17	0%	0	57.946	0	0	10,05	6,03	2.72[S]	0,33	-	VNR	NO
	12,5%	0	26.212	0	2.192	6,03	6,03	3.70[S]	0,26	44.27[S]	0,26	NO
	25,0%	0	12.789	0	8.989	6,03	4,02	7.58[S]	0,27	7.30[S]	0,22	NO
	37,5%	0	0	0	19.872	6,03	4,02	-	VNR	3.30[S]	0,22	NO
	50,0%	0	0	0	22.054	6,03	4,02	-	VNR	2.97[S]	0,22	NO
	62,5%	0	0	0	20.752	6,03	4,02	-	VNR	3.16[S]	0,22	NO
	75,0%	0	1.962	0	17.320	6,03	4,02	49.45[S]	0,27	3.79[S]	0,22	NO
	87,5%	0	25.938	0	3.818	7,63	4,02	4.68[S]	0,30	17.19[S]	0,22	NO
	100,0%	0	57.302	0	0	7,63	4,02	2.11[S]	0,30	-	VNR	NO
Trave 17-22	0%	0	62.788	0	3.336	9,64	4,02	2.41[S]	0,34	19.65[S]	0,21	NO
	12,5%	0	58.696	0	9.796	9,64	4,02	2.58[S]	0,34	6.69[S]	0,21	NO
	25,0%	0	33.269	0	11.960	7,63	4,02	3.64[S]	0,30	5.48[S]	0,22	NO
	37,5%	0	12.789	0	13.186	7,63	4,02	9.49[S]	0,30	4.97[S]	0,22	NO
	50,0%	0	0	0	23.407	7,63	4,02	-	VNR	2.80[S]	0,22	NO
	62,5%	0	3.614	0	29.950	7,63	4,02	33.60[S]	0,30	2.19[S]	0,22	NO
	75,0%	0	16.159	0	32.815	7,63	6,03	7.52[S]	0,29	2.95[S]	0,26	NO
	87,5%	0	32.382	0	32.926	7,63	6,03	3.75[S]	0,29	2.94[S]	0,26	NO
	100%	0	35.052	0	32.959	7,63	6,03	3.46[S]	0,29	2.94[S]	0,26	NO
Piano Terra						Trave 11-12						
Trave 11-12	0%	0	21.319	0	7.897	8,04	6,03	2.84[S]	0,37	5.86[S]	0,33	NO
	12,5%	0	5.920	0	5.396	8,04	6,03	10.22[S]	0,37	8.57[S]	0,33	NO
	25,0%	0	1.295	0	5.845	8,04	6,03	46.75[S]	0,37	7.92[S]	0,33	NO
	37,5%	0	0	0	5.978	6,03	6,03	-	VNR	7.76[S]	0,33	NO
	50,0%	0	0	0	5.736	6,03	6,03	-	VNR	8.09[S]	0,33	NO
	62,5%	0	0	0	6.199	6,03	6,03	-	VNR	7.48[S]	0,33	NO
	75,0%	0	1.923	0	5.861	6,03	6,03	24.13[S]	0,33	7.91[S]	0,33	NO
	87,5%	0	6.252	0	5.400	6,03	6,03	7.42[S]	0,33	8.59[S]	0,33	NO
	100%	0	20.743	0	8.325	6,03	6,03	2.23[S]	0,33	5.57[S]	0,33	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}** Sollecitazioni di progetto per armatura superiore (N_{Ed} > 0: compressione).
- M_{Ed,3,s}**
- N_{Ed,i}** Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore (N_{Ed} > 0: compressione).
- M_{Ed,3,i}**
- A_{s,s}, A_{s,i}** Armatura a flessione superiore e inferiore.
- CS_s, CS_i** Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori e superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _L _i	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]	[cm ²]	[cm ²]					

Non Richiesta).

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

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

Id _{Tr}	%L _L _i	+ / -	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{Ri}	V _{Rd,f}	V _{Rd,j}	Ctg ⁰
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Piano Terra												
Trave 1-2							Trave 1-2-3-4-5					
Trave 1-2	0%	+	28.964	13,49	390.864	409.991	143	0	0	0	0	2,50
		-	-7.624	51,27	390.864	409.991	143	0	0	0	0	2,50
12,5%	+	26.019	12,35	390.864	321.445	143	0	0	0	0	0	2,50
	-	-10.569	30,41	390.864	321.445	143	0	0	0	0	0	2,50
25,0%	+	23.074	13,93	390.864	321.445	143	0	0	0	0	0	2,50
	-	-13.514	23,79	390.864	321.445	143	0	0	0	0	0	2,50
37,5%	+	20.128	15,97	390.864	321.445	143	0	0	0	0	0	2,50
	-	-16.460	19,53	390.864	321.445	143	0	0	0	0	0	2,50
50,0%	+	17.183	18,71	390.864	321.445	143	0	0	0	0	0	2,50
	-	-19.405	16,57	390.864	321.445	143	0	0	0	0	0	2,50
62,5%	+	14.238	22,58	390.864	321.445	143	0	0	0	0	0	2,50
	-	-22.350	14,38	390.864	321.445	143	0	0	0	0	0	2,50
75,0%	+	11.293	28,46	390.864	321.445	143	0	0	0	0	0	2,50
	-	-25.295	12,71	390.864	321.445	143	0	0	0	0	0	2,50
87,5%	+	8.347	38,51	390.864	321.445	143	0	0	0	0	0	2,50
	-	-28.241	11,38	390.864	321.445	143	0	0	0	0	0	2,50
100,0%	+	5.402	72,36	390.864	409.991	143	0	0	0	0	0	2,50
	-	-31.186	12,53	390.864	409.991	143	0	0	0	0	0	2,50
Trave 2-3												
Trave 2-3	0%	+	25.970	15,05	390.962	418.137	621	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	390.962	418.137	621	0	0	0	0	2,50
12,5%	+	22.649	14,55	390.962	329.591	621	0	0	0	0	0	2,50
	-	-2.147	NS	390.962	329.591	621	0	0	0	0	0	2,50
25,0%	+	19.328	17,05	390.962	329.591	621	0	0	0	0	0	2,50
	-	-5.468	60,28	390.962	329.591	621	0	0	0	0	0	2,50
37,5%	+	16.008	20,59	390.962	329.591	621	0	0	0	0	0	2,50
	-	-8.788	37,50	390.962	329.591	621	0	0	0	0	0	2,50
50,0%	+	12.687	25,98	390.962	329.591	621	0	0	0	0	0	2,50
	-	-12.109	27,22	390.962	329.591	621	0	0	0	0	0	2,50
62,5%	+	9.367	35,19	390.962	329.591	621	0	0	0	0	0	2,50
	-	-15.429	21,36	390.962	329.591	621	0	0	0	0	0	2,50
75,0%	+	6.046	54,51	390.962	329.591	621	0	0	0	0	0	2,50
	-	-18.750	17,58	390.962	329.591	621	0	0	0	0	0	2,50
87,5%	+	2.725	NS	390.962	329.591	621	0	0	0	0	0	2,50
	-	-22.071	14,93	390.962	329.591	621	0	0	0	0	0	2,50
100%	+	0	-	390.962	418.137	621	0	0	0	0	0	2,50
	-	-25.391	15,40	390.962	418.137	621	0	0	0	0	0	2,50
Trave 3-4												
Trave 3-4	0%	+	29.333	13,32	390.834	415.182	0	0	0	0	0	2,50
		-	-6.677	58,53	390.834	415.182	0	0	0	0	0	2,50
12,5%	+	26.712	12,23	390.834	326.636	0	0	0	0	0	0	2,50
	-	-9.298	35,13	390.834	326.636	0	0	0	0	0	0	2,50
25,0%	+	24.090	13,56	390.834	326.636	0	0	0	0	0	0	2,50
	-	-11.920	27,40	390.834	326.636	0	0	0	0	0	0	2,50
37,5%	+	21.468	15,22	390.834	326.636	0	0	0	0	0	0	2,50
	-	-14.542	22,46	390.834	326.636	0	0	0	0	0	0	2,50
50,0%	+	18.846	17,33	390.834	326.636	0	0	0	0	0	0	2,50
	-	-17.164	19,03	390.834	326.636	0	0	0	0	0	0	2,50
62,5%	+	16.224	20,13	390.834	326.636	0	0	0	0	0	0	2,50
	-	-19.786	16,51	390.834	326.636	0	0	0	0	0	0	2,50
75,0%	+	13.602	24,01	390.834	326.636	0	0	0	0	0	0	2,50
	-	-22.408	14,58	390.834	326.636	0	0	0	0	0	0	2,50
87,5%	+	10.981	29,75	390.834	326.636	0	0	0	0	0	0	2,50
	-	-25.029	13,05	390.834	326.636	0	0	0	0	0	0	2,50
100,0%	+	8.359	46,76	390.834	415.182	0	0	0	0	0	0	2,50
	-	-27.651	14,13	390.834	415.182	0	0	0	0	0	0	2,50
Trave 4-5												
Trave 4-5	0%	+	53.693	7,28	390.834	405.249	0	0	0	0	0	2,50
		-	-38.833	10,06	390.834	405.249	0	0	0	0	0	2,50
12,5%	+	52.209	7,49	390.834	405.249	0	0	0	0	0	0	2,50
	-	-40.317	9,69	390.834	405.249	0	0	0	0	0	0	2,50
25,0%	+	50.725	6,24	390.834	316.702	0	0	0	0	0	0	2,50
	-	-41.801	7,58	390.834	316.702	0	0	0	0	0	0	2,50
37,5%	+	49.241	6,43	390.834	316.702	0	0	0	0	0	0	2,50
	-	-43.285	7,32	390.834	316.702	0	0	0	0	0	0	2,50
50,0%	+	47.756	6,63	390.834	316.702	0	0	0	0	0	0	2,50
	-	-44.770	7,07	390.834	316.702	0	0	0	0	0	0	2,50
62,5%	+	46.272	6,84	390.834	316.702	0	0	0	0	0	0	2,50
	-	-46.254	6,85	390.834	316.702	0	0	0	0	0	0	2,50
75,0%	+	44.788	7,07	390.834	316.702	0	0	0	0	0	0	2,50
	-	-47.738	6,63	390.834	316.702	0	0	0	0	0	0	2,50
87,5%	+	43.304	9,03	390.834	405.249	0	0	0	0	0	0	2,50
	-	-49.222	7,94	390.834	405.249	0	0	0	0	0	0	2,50
100%	+	41.820	9,35	390.834	405.249	0	0	0	0	0	0	2,50

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

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+/-	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	V _{Rd,j} [N]	Ctg ⁰
		-	-50.706	7,71	390.834	405.249	0	0	0	0	0	2,50
Piano Terra							Trave 6-7-8-9-10					
Trave 6-7	0%	+	19.499	20,06	391.157	409.855	31	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	391.157	409.855	31	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	16.552	18,40	391.157	304.621	31	0	0	0	0	2,50
		-	-2.024	NS	391.157	304.621	31	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	13.606	22,39	391.157	304.621	31	0	0	0	0	2,50
		-	-4.970	61,29	391.157	304.621	31	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	10.660	28,58	391.157	304.621	31	0	0	0	0	2,50
		-	-7.916	38,48	391.157	304.621	31	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7.713	39,49	391.157	304.621	31	0	0	0	0	2,50
		-	-10.863	28,04	391.157	304.621	31	0	0	0	0	2,50
62,5%	+	4.767	63,90	391.157	304.621	31	0	0	0	0	2,50	
	-	-13.809	22,06	391.157	304.621	31	0	0	0	0	2,50	
75,0%	+	1.821	NS	391.157	304.621	31	0	0	0	0	2,50	
	-	-16.755	18,18	391.157	304.621	31	0	0	0	0	2,50	
87,5%	+	0	-	391.157	304.621	31	0	0	0	0	2,50	
	-	-19.702	15,46	391.157	304.621	31	0	0	0	0	2,50	
100,0%	+	0	-	391.157	409.855	31	0	0	0	0	2,50	
	-	-22.599	17,31	391.157	409.855	31	0	0	0	0	2,50	
Trave 7-8	0%	+	19.044	20,54	391.248	419.301	473	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	391.248	419.301	473	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	15.847	20,87	391.248	330.683	473	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	391.248	330.683	473	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	12.600	26,24	391.248	330.683	473	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	391.248	330.683	473	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9.354	35,35	391.248	330.683	473	0	0	0	0	2,50
		-	-1.844	NS	391.248	330.683	473	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.107	54,15	391.248	330.683	473	0	0	0	0	2,50
		-	-5.091	64,95	391.248	330.683	473	0	0	0	0	2,50
62,5%	+	2.861	NS	391.248	330.683	473	0	0	0	0	2,50	
	-	-8.337	39,66	391.248	330.683	473	0	0	0	0	2,50	
75,0%	+	0	-	391.248	330.683	473	0	0	0	0	2,50	
	-	-11.584	28,55	391.248	330.683	473	0	0	0	0	2,50	
87,5%	+	0	-	391.248	330.683	473	0	0	0	0	2,50	
	-	-14.830	22,30	391.248	330.683	473	0	0	0	0	2,50	
100%	+	0	-	391.248	419.301	473	0	0	0	0	2,50	
	-	-18.027	21,70	391.248	419.301	473	0	0	0	0	2,50	
Trave 8-9	0%	+	17.680	22,13	391.234	418.234	402	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	391.234	418.234	402	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	15.143	22,99	391.234	348.078	402	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	391.234	348.078	402	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	12.557	27,72	391.234	348.078	402	0	0	0	0	2,50
		-	-1.799	NS	391.234	348.078	402	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9.971	34,91	391.234	348.078	402	0	0	0	0	2,50
		-	-4.385	79,38	391.234	348.078	402	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7.384	47,14	391.234	348.078	402	0	0	0	0	2,50
		-	-6.972	49,93	391.234	348.078	402	0	0	0	0	2,50
62,5%	+	4.798	72,55	391.234	348.078	402	0	0	0	0	2,50	
	-	-9.558	36,42	391.234	348.078	402	0	0	0	0	2,50	
75,0%	+	2.212	NS	391.234	348.078	402	0	0	0	0	2,50	
	-	-12.144	28,66	391.234	348.078	402	0	0	0	0	2,50	
87,5%	+	0	-	391.234	348.078	402	0	0	0	0	2,50	
	-	-14.731	23,63	391.234	348.078	402	0	0	0	0	2,50	
100,0%	+	0	-	391.234	418.234	402	0	0	0	0	2,50	
	-	-17.317	22,59	391.234	418.234	402	0	0	0	0	2,50	
Trave 9-10	0%	+	24.082	16,24	391.184	411.153	162	0	0	0	0	2,50
		-	-10.250	38,16	391.184	411.153	162	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	22.523	17,37	391.184	411.153	162	0	0	0	0	2,50
		-	-11.809	33,13	391.184	411.153	162	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	20.957	16,27	391.184	340.997	162	0	0	0	0	2,50
		-	-13.375	25,50	391.184	340.997	162	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	19.391	17,59	391.184	340.997	162	0	0	0	0	2,50
		-	-14.941	22,82	391.184	340.997	162	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	17.826	19,13	391.184	340.997	162	0	0	0	0	2,50
		-	-16.506	20,66	391.184	340.997	162	0	0	0	0	2,50
62,5%	+	16.260	20,97	391.184	340.997	162	0	0	0	0	2,50	
	-	-18.072	18,87	391.184	340.997	162	0	0	0	0	2,50	
75,0%	+	14.694	23,21	391.184	340.997	162	0	0	0	0	2,50	
	-	-19.638	17,36	391.184	340.997	162	0	0	0	0	2,50	
87,5%	+	13.128	29,80	391.184	411.153	162	0	0	0	0	2,50	
	-	-21.204	18,45	391.184	411.153	162	0	0	0	0	2,50	
100%	+	11.562	33,83	391.184	411.153	162	0	0	0	0	2,50	
	-	-22.770	17,18	391.184	411.153	162	0	0	0	0	2,50	
Piano Terra							Trave 10-11					
Trave 10-11	0%	+	29.143	7,17	258.797	208.877	0	0	0	0	0	2,50
		-	-21.927	9,53	258.797	208.877	0	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	28.321	7,38	258.797	208.877	0	0	0	0	0	2,50
		-	-22.749	9,18	258.797	208.877	0	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 _{Rd,f}	V _{Rd,j}	Ctg ⁰
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	25,0%	+	27.206	6,77	258.797	184.303	0	0	0	0	0	2,50
		-	-23.864	7,72	258.797	184.303	0	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	12.670	14,55	258.831	184.303	186	0	0	0	0	2,50
		-	-9.072	20,32	258.831	184.303	186	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	11.707	15,74	258.831	184.303	186	0	0	0	0	2,50
		-	-10.035	18,37	258.831	184.303	186	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	11.708	15,74	259.212	184.303	2.265	0	0	0	0	2,50
		-	-12.090	15,24	259.212	184.303	2.265	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	10.962	16,81	259.212	184.303	2.265	0	0	0	0	2,50
		-	-12.836	14,36	259.212	184.303	2.265	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	34.998	5,97	260.364	208.877	8.545	0	0	0	0	2,50
		-	-51.386	4,06	260.364	208.877	8.545	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	34.429	6,07	260.364	208.877	8.545	0	0	0	0	2,50
		-	-51.955	4,02	260.364	208.877	8.545	0	0	0	0	2,50
Piano Terra							Trave 13-14-15-16-17-12					
Trave 13-14	0%	+	23.600	17,26	521.563	407.436	139	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	521.563	407.436	139	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	19.671	15,36	521.563	302.202	139	0	0	0	0	2,50
		-	-733	NS	521.563	302.202	139	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	15.743	19,20	521.563	302.202	139	0	0	0	0	2,50
		-	-4.661	64,84	521.563	302.202	139	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	11.814	25,58	521.563	302.202	139	0	0	0	0	2,50
		-	-8.590	35,18	521.563	302.202	139	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7.886	38,32	521.563	302.202	139	0	0	0	0	2,50
		-	-12.518	24,14	521.563	302.202	139	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.957	76,37	521.563	302.202	139	0	0	0	0	2,50
		-	-16.447	18,37	521.563	302.202	139	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	29	NS	521.563	302.202	139	0	0	0	0	2,50
		-	-20.375	14,83	521.563	302.202	139	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	521.563	302.202	139	0	0	0	0	2,50
		-	-24.304	12,43	521.563	302.202	139	0	0	0	0	2,50
	100,0 %	+	0	-	521.563	407.436	139	0	0	0	0	2,50
		-	-28.166	14,47	521.563	407.436	139	0	0	0	0	2,50
Trave 14-15	0%	+	23.703	17,66	521.602	418.699	327	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	521.602	418.699	327	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	19.440	16,98	521.602	330.081	327	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	521.602	330.081	327	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	15.112	21,84	521.602	330.081	327	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	521.602	330.081	327	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	10.783	30,61	521.602	330.081	327	0	0	0	0	2,50
		-	-1.525	NS	521.602	330.081	327	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	6.454	51,14	521.602	330.081	327	0	0	0	0	2,50
		-	-5.854	56,39	521.602	330.081	327	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	2.126	NS	521.602	330.081	327	0	0	0	0	2,50
		-	-10.182	32,42	521.602	330.081	327	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	521.602	330.081	327	0	0	0	0	2,50
		-	-14.511	22,75	521.602	330.081	327	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	521.602	330.081	327	0	0	0	0	2,50
		-	-18.840	17,52	521.602	330.081	327	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	521.602	418.699	327	0	0	0	0	2,50
		-	-23.102	18,12	521.602	418.699	327	0	0	0	0	2,50
Trave 15-16	0%	+	23.262	17,98	521.631	418.202	468	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	521.631	418.202	468	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	19.508	16,04	521.631	312.969	468	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	521.631	312.969	468	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	15.689	19,95	521.631	312.969	468	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	521.631	312.969	468	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	11.870	26,37	521.631	312.969	468	0	0	0	0	2,50
		-	-710	NS	521.631	312.969	468	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	8.050	38,88	521.631	312.969	468	0	0	0	0	2,50
		-	-4.530	69,09	521.631	312.969	468	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4.231	73,97	521.631	312.969	468	0	0	0	0	2,50
		-	-8.349	37,49	521.631	312.969	468	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	412	NS	521.631	312.969	468	0	0	0	0	2,50
		-	-12.168	25,72	521.631	312.969	468	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	521.631	312.969	468	0	0	0	0	2,50
		-	-15.988	19,58	521.631	312.969	468	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	521.631	418.202	468	0	0	0	0	2,50
		-	-19.795	21,13	521.631	418.202	468	0	0	0	0	2,50
Trave 16-17	0%	+	35.707	11,44	521.592	408.462	277	0	0	0	0	2,50
		-	-11.123	36,72	521.592	408.462	277	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	33.990	12,02	521.592	408.462	277	0	0	0	0	2,50
		-	-12.840	31,81	521.592	408.462	277	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	32.273	10,48	521.592	338.306	277	0	0	0	0	2,50
		-	-14.557	23,24	521.592	338.306	277	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	30.556	11,07	521.592	338.306	277	0	0	0	0	2,50
		-	-16.274	20,79	521.592	338.306	277	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	28.839	11,73	521.592	338.306	277	0	0	0	0	2,50
		-	-17.991	18,80	521.592	338.306	277	0	0	0	0	2,50

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

Id _{Tr}	%L _{Li} [%]	+/-	V _{ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	V _{Rd,j} [N]	Ctg _Ø	
	62,5%	+	27.122	12,47	521.592	338.306	277	0	0	0	0	2,50	
		-	-19.708	17,17	521.592	338.306	277	0	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	25.405	13,32	521.592	338.306	277	0	0	0	0	2,50	
		-	-21.425	15,79	521.592	338.306	277	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	23.688	17,24	521.592	408.462	277	0	0	0	0	2,50	
		-	-23.142	17,65	521.592	408.462	277	0	0	0	0	2,50	
	100,0%	+	21.971	18,59	521.592	408.462	277	0	0	0	0	2,50	
		-	-24.859	16,43	521.592	408.462	277	0	0	0	0	2,50	
Trave 12-17	0%	+	53.877	3,88	259.820	208.877	5.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-36.409	5,74	259.820	208.877	5.577	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	53.274	3,92	259.820	208.877	5.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-37.012	5,64	259.820	208.877	5.577	0	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	52.565	3,97	259.820	208.877	5.577	0	0	0	0	2,50	
		-	-37.721	5,54	259.820	208.877	5.577	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	12.886	17,37	258.797	223.797	0	0	0	0	0	0	2,50
		-	-11.968	18,70	258.797	223.797	0	0	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	11.945	18,74	258.797	223.797	0	0	0	0	0	0	2,50
		-	-12.909	17,34	258.797	223.797	0	0	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	9.813	22,81	258.797	223.797	0	0	0	0	0	0	2,50
		-	-12.025	18,61	258.797	223.797	0	0	0	0	0	0	2,50
75,0%	+	8.791	23,76	258.797	208.877	0	0	0	0	0	0	2,50	
	-	-13.047	16,01	258.797	208.877	0	0	0	0	0	0	2,50	
87,5%	+	24.499	8,53	258.797	208.877	0	0	0	0	0	0	2,50	
	-	-23.283	8,97	258.797	208.877	0	0	0	0	0	0	2,50	
100,0%	+	23.869	8,75	258.797	208.877	0	0	0	0	0	0	2,50	
	-	-23.913	8,73	258.797	208.877	0	0	0	0	0	0	2,50	
Piano Terra													
Trave 18-19	0%	+	28.890	13,53	390.801	409.777	182	0	0	0	0	2,50	
		-	-7.566	51,65	390.801	409.777	182	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	25.945	12,38	390.801	321.246	182	0	0	0	0	2,50	
		-	-10.511	30,56	390.801	321.246	182	0	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	22.999	13,97	390.801	321.246	182	0	0	0	0	2,50	
		-	-13.457	23,87	390.801	321.246	182	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	20.054	16,02	390.801	321.246	182	0	0	0	0	2,50	
		-	-16.402	19,59	390.801	321.246	182	0	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	17.109	18,78	390.801	321.246	182	0	0	0	0	2,50	
		-	-19.347	16,60	390.801	321.246	182	0	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	14.164	22,68	390.801	321.246	182	0	0	0	0	2,50	
		-	-22.292	14,41	390.801	321.246	182	0	0	0	0	2,50	
75,0%	+	11.218	28,64	390.801	321.246	182	0	0	0	0	2,50		
	-	-25.238	12,73	390.801	321.246	182	0	0	0	0	2,50		
87,5%	+	8.273	38,83	390.801	321.246	182	0	0	0	0	2,50		
	-	-28.183	11,40	390.801	321.246	182	0	0	0	0	2,50		
100,0%	+	5.328	73,35	390.801	409.777	182	0	0	0	0	2,50		
	-	-31.128	12,55	390.801	409.777	182	0	0	0	0	2,50		
Trave 19-20	0%	+	25.962	15,06	390.873	418.541	532	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	390.873	418.541	532	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	22.642	14,58	390.873	330.010	532	0	0	0	0	2,50	
		-	-2.404	NS	390.873	330.010	532	0	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	19.321	17,08	390.873	330.010	532	0	0	0	0	2,50	
		-	-5.725	57,64	390.873	330.010	532	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	16.000	20,63	390.873	330.010	532	0	0	0	0	2,50	
		-	-9.046	36,48	390.873	330.010	532	0	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	12.680	26,03	390.873	330.010	532	0	0	0	0	2,50	
		-	-12.366	26,69	390.873	330.010	532	0	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	9.359	35,26	390.873	330.010	532	0	0	0	0	2,50	
		-	-15.687	21,04	390.873	330.010	532	0	0	0	0	2,50	
75,0%	+	6.039	54,65	390.873	330.010	532	0	0	0	0	2,50		
	-	-19.007	17,36	390.873	330.010	532	0	0	0	0	2,50		
87,5%	+	2.718	NS	390.873	330.010	532	0	0	0	0	2,50		
	-	-22.328	14,78	390.873	330.010	532	0	0	0	0	2,50		
100%	+	0	-	390.873	418.541	532	0	0	0	0	2,50		
	-	-25.649	15,24	390.873	418.541	532	0	0	0	0	2,50		
Trave 20-21	0%	+	27.244	14,34	390.764	414.720	0	0	0	0	0	2,50	
		-	-2.320	NS	390.764	414.720	0	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	24.328	12,73	390.764	309.591	0	0	0	0	0	2,50	
		-	-5.236	59,13	390.764	309.591	0	0	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	21.412	14,46	390.764	309.591	0	0	0	0	0	2,50	
		-	-8.152	37,98	390.764	309.591	0	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	18.495	16,74	390.764	309.591	0	0	0	0	0	2,50	
		-	-11.069	27,97	390.764	309.591	0	0	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	15.579	19,87	390.764	309.591	0	0	0	0	0	2,50	
		-	-13.985	22,14	390.764	309.591	0	0	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	12.662	24,45	390.764	309.591	0	0	0	0	0	2,50	
		-	-16.902	18,32	390.764	309.591	0	0	0	0	0	2,50	
75,0%	+	9.746	31,77	390.764	309.591	0	0	0	0	0	2,50		
	-	-19.818	15,62	390.764	309.591	0	0	0	0	0	2,50		
87,5%	+	6.830	45,33	390.764	309.591	0	0	0	0	0	2,50		

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

Id _{Tr}	%LLI [%]	+/-	V _{ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	V _{Rd,j} [N]	Ctg θ
		-	-22.734	13,62	390.764	309.591	0	0	0	0	0	2,50
	100%	+	3.913	99,86	390.764	414.720	0	0	0	0	0	2,50
		-	-25.651	15,23	390.764	414.720	0	0	0	0	0	2,50
Trave 21-22	0%	+	65.502	5,97	390.764	399.903	0	0	0	0	0	2,50
		-	-51.954	7,52	390.764	399.903	0	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	64.312	6,08	390.764	399.903	0	0	0	0	0	2,50
		-	-53.144	7,35	390.764	399.903	0	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	63.122	4,93	390.764	311.373	0	0	0	0	0	2,50
		-	-54.334	5,73	390.764	311.373	0	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	61.932	5,03	390.764	311.373	0	0	0	0	0	2,50
		-	-55.524	5,61	390.764	311.373	0	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	60.742	5,13	390.764	311.373	0	0	0	0	0	2,50
		-	-56.714	5,49	390.764	311.373	0	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	59.552	5,23	390.764	311.373	0	0	0	0	0	2,50
		-	-57.904	5,38	390.764	311.373	0	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	58.362	5,34	390.764	311.373	0	0	0	0	0	2,50
		-	-59.094	5,27	390.764	311.373	0	0	0	0	0	2,50
87,5%	+	57.172	6,83	390.764	399.903	0	0	0	0	0	2,50	
	-	-60.284	6,48	390.764	399.903	0	0	0	0	0	2,50	
100%	+	55.982	6,98	390.764	399.903	0	0	0	0	0	2,50	
	-	-61.474	6,36	390.764	399.903	0	0	0	0	0	2,50	
Piano Terra							Trave 1-6-13-18					
Trave 1-6	0%	+	67.806	5,77	391.489	407.224	3.847	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	391.489	407.224	3.847	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	54.910	6,14	391.489	337.150	3.847	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	391.489	337.150	3.847	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	42.014	8,02	391.489	337.150	3.847	0	0	0	0	2,50
		-	-10.808	31,19	391.489	337.150	3.847	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	29.117	11,58	391.489	337.150	3.847	0	0	0	0	2,50
		-	-23.705	14,22	391.489	337.150	3.847	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	16.221	20,78	391.489	337.150	3.847	0	0	0	0	2,50
		-	-36.601	9,21	391.489	337.150	3.847	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.325	NS	391.489	337.150	3.847	0	0	0	0	2,50
		-	-49.497	6,81	391.489	337.150	3.847	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	391.489	337.150	3.847	0	0	0	0	2,50
		-	-62.394	5,40	391.489	337.150	3.847	0	0	0	0	2,50
87,5%	+	0	-	391.489	337.150	3.847	0	0	0	0	2,50	
	-	-75.290	4,48	391.489	337.150	3.847	0	0	0	0	2,50	
100%	+	0	-	391.489	407.224	3.847	0	0	0	0	2,50	
	-	-88.186	4,44	391.489	407.224	3.847	0	0	0	0	2,50	
Trave 6-13	0%	+	81.631	4,80	391.770	415.902	5.217	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	391.770	415.902	5.217	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	65.464	4,75	391.770	310.790	5.217	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	391.770	310.790	5.217	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	49.297	6,30	391.770	310.790	5.217	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	391.770	310.790	5.217	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	33.131	9,38	391.770	310.790	5.217	0	0	0	0	2,50
		-	-737	NS	391.770	310.790	5.217	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	16.964	18,32	391.770	310.790	5.217	0	0	0	0	2,50
		-	-16.904	18,39	391.770	310.790	5.217	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	797	NS	391.770	310.790	5.217	0	0	0	0	2,50
		-	-33.071	9,40	391.770	310.790	5.217	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	391.770	310.790	5.217	0	0	0	0	2,50
		-	-49.237	6,31	391.770	310.790	5.217	0	0	0	0	2,50
87,5%	+	0	-	391.770	310.790	5.217	0	0	0	0	2,50	
	-	-65.404	4,75	391.770	310.790	5.217	0	0	0	0	2,50	
100%	+	0	-	391.770	415.902	5.217	0	0	0	0	2,50	
	-	-81.571	4,80	391.770	415.902	5.217	0	0	0	0	2,50	
Trave 13-18	0%	+	88.096	4,44	391.492	403.505	3.865	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	391.492	403.505	3.865	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	75.199	5,21	391.492	403.505	3.865	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	391.492	403.505	3.865	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	62.302	5,06	391.492	314.990	3.865	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	391.492	314.990	3.865	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	49.405	6,38	391.492	314.990	3.865	0	0	0	0	2,50
		-	-3.211	98,10	391.492	314.990	3.865	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	36.508	8,63	391.492	314.990	3.865	0	0	0	0	2,50
		-	-16.108	19,55	391.492	314.990	3.865	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	23.611	13,34	391.492	314.990	3.865	0	0	0	0	2,50
		-	-29.005	10,86	391.492	314.990	3.865	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	10.715	29,40	391.492	314.990	3.865	0	0	0	0	2,50
		-	-41.901	7,52	391.492	314.990	3.865	0	0	0	0	2,50
87,5%	+	0	-	391.492	403.505	3.865	0	0	0	0	2,50	
	-	-54.798	7,14	391.492	403.505	3.865	0	0	0	0	2,50	
100%	+	0	-	391.492	403.505	3.865	0	0	0	0	2,50	
	-	-67.695	5,78	391.492	403.505	3.865	0	0	0	0	2,50	
Piano Terra							Trave 2-7-14-19					
Trave 2-7	0%	+	99.246	4,08	522.117	405.218	6.781	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	522.117	405.218	6.781	0	0	0	0	2,50
12,5%	+	73.961	4,06	522.117	300.148	6.781	0	0	0	0	2,50	
	-	0	-	522.117	300.148	6.781	0	0	0	0	2,50	

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

Id _{Tr}	%LLI	+/-	V _{ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	V _{Rd,j}	CtgØ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	25,0%	+	48.676	6,17	522.117	300.148	6.781	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	522.117	300.148	6.781	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	23.392	12,83	522.117	300.148	6.781	0	0	0	0	2,50
		-	-14.870	20,18	522.117	300.148	6.781	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	522.117	300.148	6.781	0	0	0	0	2,50
		-	-40.155	7,47	522.117	300.148	6.781	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	522.117	300.148	6.781	0	0	0	0	2,50
		-	-65.440	4,59	522.117	300.148	6.781	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	522.117	300.148	6.781	0	0	0	0	2,50
		-	-90.725	3,31	522.117	300.148	6.781	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	0	-	522.117	300.148	6.781	0	0	0	0	2,50
		-	-116.010	2,59	522.117	300.148	6.781	0	0	0	0	2,50
	100%	+	0	-	522.117	405.218	6.781	0	0	0	0	2,50
		-	-141.295	2,87	522.117	405.218	6.781	0	0	0	0	2,50
Trave 7-14	0%	+	139.323	2,99	522.487	416.687	8.587	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	522.487	416.687	8.587	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	107.403	3,06	522.487	328.207	8.587	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	522.487	328.207	8.587	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	75.484	4,35	522.487	328.207	8.587	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	522.487	328.207	8.587	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	43.564	7,53	522.487	328.207	8.587	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	522.487	328.207	8.587	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	11.644	28,19	522.487	328.207	8.587	0	0	0	0	2,50
		-	-11.636	28,21	522.487	328.207	8.587	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	522.487	328.207	8.587	0	0	0	0	2,50
		-	-43.556	7,54	522.487	328.207	8.587	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	522.487	328.207	8.587	0	0	0	0	2,50
		-	-75.476	4,35	522.487	328.207	8.587	0	0	0	0	2,50
87,5%	+	0	-	522.487	328.207	8.587	0	0	0	0	2,50	
	-	-107.396	3,06	522.487	328.207	8.587	0	0	0	0	2,50	
100%	+	0	-	522.487	416.687	8.587	0	0	0	0	2,50	
	-	-139.315	2,99	522.487	416.687	8.587	0	0	0	0	2,50	
Trave 14-19	0%	+	141.363	2,85	522.130	402.237	6.845	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	522.130	402.237	6.845	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	116.078	2,56	522.130	297.167	6.845	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	522.130	297.167	6.845	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	90.793	3,27	522.130	297.167	6.845	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	522.130	297.167	6.845	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	65.509	4,54	522.130	297.167	6.845	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	522.130	297.167	6.845	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	40.224	7,39	522.130	297.167	6.845	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	522.130	297.167	6.845	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	14.939	19,89	522.130	297.167	6.845	0	0	0	0	2,50
		-	-23.575	12,61	522.130	297.167	6.845	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	522.130	297.167	6.845	0	0	0	0	2,50
		-	-48.860	6,08	522.130	297.167	6.845	0	0	0	0	2,50
87,5%	+	0	-	522.130	297.167	6.845	0	0	0	0	2,50	
	-	-74.145	4,01	522.130	297.167	6.845	0	0	0	0	2,50	
100%	+	0	-	522.130	402.237	6.845	0	0	0	0	2,50	
	-	-99.430	4,05	522.130	402.237	6.845	0	0	0	0	2,50	
Piano Terra Trave 3-8	0%	+	90.851	4,46	522.311	405.297	6.012	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	522.311	405.297	6.012	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	66.875	4,49	522.311	300.155	6.012	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	522.311	300.155	6.012	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	42.899	7,00	522.311	300.155	6.012	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	522.311	300.155	6.012	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	18.923	15,86	522.311	300.155	6.012	0	0	0	0	2,50
		-	-11.671	25,72	522.311	300.155	6.012	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	0	-	522.311	300.155	6.012	0	0	0	0	2,50
		-	-35.647	8,42	522.311	300.155	6.012	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	522.311	300.155	6.012	0	0	0	0	2,50
		-	-59.624	5,03	522.311	300.155	6.012	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	522.311	300.155	6.012	0	0	0	0	2,50
		-	-83.600	3,59	522.311	300.155	6.012	0	0	0	0	2,50
87,5%	+	0	-	522.311	300.155	6.012	0	0	0	0	2,50	
	-	-107.576	2,79	522.311	300.155	6.012	0	0	0	0	2,50	
100%	+	0	-	522.311	405.297	6.012	0	0	0	0	2,50	
	-	-131.552	3,08	522.311	405.297	6.012	0	0	0	0	2,50	
Trave 8-15	0%	+	131.791	3,16	522.715	416.901	7.980	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	522.715	416.901	7.980	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	101.406	3,24	522.715	328.360	7.980	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	522.715	328.360	7.980	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	70.873	4,63	522.715	328.360	7.980	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	522.715	328.360	7.980	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	40.191	8,17	522.715	328.360	7.980	0	0	0	0	2,50
	-	0	-	522.715	328.360	7.980	0	0	0	0	2,50	
50,0%	+	9.361	35,08	522.715	328.360	7.980	0	0	0	0	2,50	
	-	-9.237	35,55	522.715	328.360	7.980	0	0	0	0	2,50	
62,5%	+	0	-	522.715	328.360	7.980	0	0	0	0	2,50	
	-	-40.216	8,16	522.715	328.360	7.980	0	0	0	0	2,50	

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

Id _{Tr}	%L _{Li} [%]	+/-	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	V _{Rd,j} [N]	Ctg ^o	
	75,0%	+	0	-	522.715	328.360	7.980	0	0	0	0	2,50	
		-	-71.343	4,60	522.715	328.360	7.980	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	0	-	522.715	328.360	7.980	0	0	0	0	2,50	
		-	-102.619	3,20	522.715	328.360	7.980	0	0	0	0	2,50	
	100,0%	+	0	-	522.715	416.901	7.980	0	0	0	0	2,50	
		-	-134.043	3,11	522.715	416.901	7.980	0	0	0	0	2,50	
	Trave 15-20	0%	+	135.908	2,96	522.370	402.618	6.299	0	0	0	0	2,50
			-	0	-	522.370	402.618	6.299	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	110.921	2,68	522.370	297.476	6.299	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	522.370	297.476	6.299	0	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	85.934	3,46	522.370	297.476	6.299	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	522.370	297.476	6.299	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	60.946	4,88	522.370	297.476	6.299	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	522.370	297.476	6.299	0	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	35.959	8,27	522.370	297.476	6.299	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	522.370	297.476	6.299	0	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	10.972	27,11	522.370	297.476	6.299	0	0	0	0	2,50	
		-	-19.524	15,24	522.370	297.476	6.299	0	0	0	0	2,50	
	75,0%	+	0	-	522.370	297.476	6.299	0	0	0	0	2,50	
		-	-44.511	6,68	522.370	297.476	6.299	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	0	-	522.370	297.476	6.299	0	0	0	0	2,50	
		-	-69.498	4,28	522.370	297.476	6.299	0	0	0	0	2,50	
	100%	+	0	-	522.370	402.618	6.299	0	0	0	0	2,50	
		-	-94.485	4,26	522.370	402.618	6.299	0	0	0	0	2,50	
Piano Terra							Trave 4-9-16-21						
Trave 4-9	0%	+	71.724	5,46	391.573	409.075	3.979	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	391.573	409.075	3.979	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	54.426	5,58	391.573	303.947	3.979	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	391.573	303.947	3.979	0	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	37.128	8,19	391.573	303.947	3.979	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	391.573	303.947	3.979	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	19.830	15,33	391.573	303.947	3.979	0	0	0	0	2,50	
		-	-11.820	25,71	391.573	303.947	3.979	0	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	2.532	NS	391.573	303.947	3.979	0	0	0	0	2,50	
		-	-29.118	10,44	391.573	303.947	3.979	0	0	0	0	2,50	
62,5%	+	0	-	391.573	303.947	3.979	0	0	0	0	2,50		
	-	-46.416	6,55	391.573	303.947	3.979	0	0	0	0	2,50		
75,0%	+	0	-	391.573	303.947	3.979	0	0	0	0	2,50		
	-	-63.714	4,77	391.573	303.947	3.979	0	0	0	0	2,50		
87,5%	+	0	-	391.573	303.947	3.979	0	0	0	0	2,50		
	-	-81.012	3,75	391.573	303.947	3.979	0	0	0	0	2,50		
100%	+	0	-	391.573	409.075	3.979	0	0	0	0	2,50		
	-	-98.310	3,98	391.573	409.075	3.979	0	0	0	0	2,50		
Trave 9-16	0%	+	96.564	4,06	391.896	416.247	5.555	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	391.896	416.247	5.555	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	74.808	4,38	391.896	327.718	5.555	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	391.896	327.718	5.555	0	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	53.052	6,18	391.896	327.718	5.555	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	391.896	327.718	5.555	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	31.296	10,47	391.896	327.718	5.555	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	391.896	327.718	5.555	0	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	9.540	34,35	391.896	327.718	5.555	0	0	0	0	2,50	
		-	-9.252	35,42	391.896	327.718	5.555	0	0	0	0	2,50	
62,5%	+	0	-	391.896	327.718	5.555	0	0	0	0	2,50		
	-	-31.008	10,57	391.896	327.718	5.555	0	0	0	0	2,50		
75,0%	+	0	-	391.896	327.718	5.555	0	0	0	0	2,50		
	-	-52.764	6,21	391.896	327.718	5.555	0	0	0	0	2,50		
87,5%	+	0	-	391.896	327.718	5.555	0	0	0	0	2,50		
	-	-74.520	4,40	391.896	327.718	5.555	0	0	0	0	2,50		
100%	+	0	-	391.896	416.247	5.555	0	0	0	0	2,50		
	-	-96.276	4,07	391.896	416.247	5.555	0	0	0	0	2,50		
Trave 16-21	0%	+	98.422	3,98	391.584	406.350	4.031	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	391.584	406.350	4.031	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	81.124	3,71	391.584	301.222	4.031	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	391.584	301.222	4.031	0	0	0	0	2,50	
	25,0%	+	63.826	4,72	391.584	301.222	4.031	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	391.584	301.222	4.031	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	46.528	6,47	391.584	301.222	4.031	0	0	0	0	2,50	
		-	0	-	391.584	301.222	4.031	0	0	0	0	2,50	
	50,0%	+	29.230	10,31	391.584	301.222	4.031	0	0	0	0	2,50	
		-	-3.224	93,43	391.584	301.222	4.031	0	0	0	0	2,50	
62,5%	+	11.932	25,24	391.584	301.222	4.031	0	0	0	0	2,50		
	-	-20.522	14,68	391.584	301.222	4.031	0	0	0	0	2,50		
75,0%	+	0	-	391.584	301.222	4.031	0	0	0	0	2,50		
	-	-37.820	7,96	391.584	301.222	4.031	0	0	0	0	2,50		
87,5%	+	0	-	391.584	301.222	4.031	0	0	0	0	2,50		
	-	-55.118	5,47	391.584	301.222	4.031	0	0	0	0	2,50		
100%	+	0	-	391.584	406.350	4.031	0	0	0	0	2,50		
	-	-72.416	5,41	391.584	406.350	4.031	0	0	0	0	2,50		
Piano Terra							Trave 5-10-17-22						

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 _{Rd,f}	V _{Rd,j}	Ctg ⁰
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Trave 5-10	0%	+	39.779	9,84	391.362	404.784	1.986	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	391.362	404.784	1.986	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	31.742	9,96	391.362	316.211	1.986	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	391.362	316.211	1.986	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	23.704	13,34	391.362	316.211	1.986	0	0	0	0	2,50
		-	-6.598	47,93	391.362	316.211	1.986	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	15.667	20,18	391.362	316.211	1.986	0	0	0	0	2,50
		-	-14.635	21,61	391.362	316.211	1.986	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	7.630	41,44	391.362	316.211	1.986	0	0	0	0	2,50
		-	-22.672	13,95	391.362	316.211	1.986	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	0	-	391.362	316.211	1.986	0	0	0	0	2,50
		-	-30.709	10,30	391.362	316.211	1.986	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	391.362	316.211	1.986	0	0	0	0	2,50
		-	-38.746	8,16	391.362	316.211	1.986	0	0	0	0	2,50
87,5%	+	0	-	391.362	315.532	1.986	0	0	0	0	2,50	
	-	-47.262	6,68	391.362	315.532	1.986	0	0	0	0	2,50	
100%	+	0	-	391.362	400.971	1.986	0	0	0	0	2,50	
	-	-57.479	6,81	391.362	400.971	1.986	0	0	0	0	2,50	
Trave 10-17	0%	+	90.113	4,21	392.127	379.745	5.714	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	392.127	379.745	5.714	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	36.766	8,00	391.978	294.056	4.987	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	391.978	294.056	4.987	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	29.461	10,29	390.954	303.052	0	0	0	0	0	2,50
		-	-3.211	94,38	390.954	303.052	0	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	25.989	11,82	390.954	307.223	0	0	0	0	0	2,50
		-	-10.325	29,76	390.954	307.223	0	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	20.550	14,76	390.954	303.220	0	0	0	0	0	2,50
		-	-20.838	14,55	390.954	303.220	0	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	11.960	25,42	390.954	303.989	0	0	0	0	0	2,50
		-	-25.202	12,06	390.954	303.989	0	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	4.491	68,67	390.954	308.417	0	0	0	0	0	2,50
		-	-32.467	9,50	390.954	308.417	0	0	0	0	0	2,50
87,5%	+	0	-	391.625	298.646	3.269	0	0	0	0	2,50	
	-	-40.383	7,40	391.625	298.646	3.269	0	0	0	0	2,50	
100,0%	+	0	-	392.253	386.720	6.331	0	0	0	0	2,50	
	-	-87.471	4,42	392.253	386.720	6.331	0	0	0	0	2,50	
Trave 17-22	0%	+	54.341	7,20	391.246	398.965	1.421	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	391.246	398.965	1.421	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	45.275	6,92	391.246	313.471	1.421	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	391.246	313.471	1.421	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	36.131	8,76	391.246	316.650	1.421	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	391.246	316.650	1.421	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	29.093	10,88	391.246	316.650	1.421	0	0	0	0	2,50
		-	-403	NS	391.246	316.650	1.421	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	22.055	14,36	391.246	316.650	1.421	0	0	0	0	2,50
		-	-7.441	42,55	391.246	316.650	1.421	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	15.017	21,09	391.246	316.650	1.421	0	0	0	0	2,50
		-	-14.479	21,87	391.246	316.650	1.421	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	7.979	39,69	391.246	316.650	1.421	0	0	0	0	2,50
		-	-21.517	14,72	391.246	316.650	1.421	0	0	0	0	2,50
87,5%	+	941	NS	391.246	316.650	1.421	0	0	0	0	2,50	
	-	-28.555	11,09	391.246	316.650	1.421	0	0	0	0	2,50	
100%	+	0	-	391.246	405.223	1.421	0	0	0	0	2,50	
	-	-35.593	10,99	391.246	405.223	1.421	0	0	0	0	2,50	
Piano Terra							Trave 11-12					
Trave 11-12	0%	+	51.981	4,02	261.107	208.877	12.596	0	0	0	0	2,50
		-	-6.869	30,41	261.107	208.877	12.596	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	15.526	12,61	258.797	195.822	0	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	258.797	195.822	0	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	10.866	18,02	258.797	195.822	0	0	0	0	0	2,50
		-	0	-	258.797	195.822	0	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	7.049	27,78	258.797	195.822	0	0	0	0	0	2,50
		-	-2.305	84,96	258.797	195.822	0	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	3.265	59,98	258.797	195.822	0	0	0	0	0	2,50
		-	-5.327	36,76	258.797	195.822	0	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1.425	NS	258.797	195.822	0	0	0	0	0	2,50
		-	-7.841	24,97	258.797	195.822	0	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	0	-	258.797	195.822	0	0	0	0	0	2,50
		-	-10.971	17,85	258.797	195.822	0	0	0	0	0	2,50
87,5%	+	0	-	258.797	195.822	0	0	0	0	0	2,50	
	-	-14.710	13,31	258.797	195.822	0	0	0	0	0	2,50	
100%	+	7.888	26,48	260.891	208.877	11.416	0	0	0	0	2,50	
	-	-48.602	4,30	260.891	208.877	11.416	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).

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

Id _{Tr}	%LLI	+/-	V _{Ed,Y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	V _{Rd,j}	Ctg θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
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 _{Rd,f}	Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.											
V _{Rd,j}	Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.											
Ctg θ	Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.											

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

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD												
Id _{Tr}	%LLI	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg θ	u _m	A	t	R _f	
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]		
Piano Terra												
							Trave 1-2-3-4-5					
Trave 1-2	0%	2.643	4,27	51.672	89.210	11.280	2,50	1.073	66.391	107	NO	
	25,0%	2.643	9,08	51.672	56.277	24.002	2,50	1.073	66.391	107	NO	
	50,0%	2.643	15,28	51.672	56.277	40.377	2,50	1.073	66.391	107	NO	
	75,0%	2.643	10,27	51.672	56.277	27.152	2,50	1.073	66.391	107	NO	
	100,0 %	2.643	5,55	51.672	89.210	14.681	2,50	1.073	66.391	107	NO	
Trave 2-3	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
Trave 3-4	0%	1.384	12,06	51.672	89.210	16.697	2,50	1.073	66.391	107	NO	
	25,0%	1.384	15,07	51.672	56.277	20.853	2,50	1.073	66.391	107	NO	
	50,0%	1.384	21,84	51.672	56.277	30.231	2,50	1.073	66.391	107	NO	
	75,0%	1.384	23,74	51.672	56.277	32.862	2,50	1.073	66.391	107	NO	
	100,0 %	1.384	23,61	51.672	89.210	32.680	2,50	1.073	66.391	107	NO	
Trave 4-5	0%	3.540	7,15	51.672	89.210	25.304	2,50	1.073	66.391	107	NO	
	25,0%	3.540	6,79	51.672	56.277	24.030	2,50	1.073	66.391	107	NO	
	50,0%	3.540	12,45	51.672	56.277	44.058	2,50	1.073	66.391	107	NO	
	75,0%	3.540	5,54	51.672	56.277	19.622	2,50	1.073	66.391	107	NO	
	100%	3.540	3,34	51.672	89.210	11.812	2,50	1.073	66.391	107	NO	
Piano Terra												
							Trave 6-7-8-9-10					
Trave 6-7	0%	1.684	8,43	51.628	89.673	14.197	2,50	1.076	66.736	106	NO	
	25,0%	1.684	12,10	51.628	50.362	20.384	2,50	1.076	66.736	106	NO	
	50,0%	1.684	13,41	51.628	50.362	22.587	2,50	1.076	66.736	106	NO	
	75,0%	1.684	13,08	51.628	50.362	22.026	2,50	1.076	66.736	106	NO	
	100,0 %	1.684	10,08	51.628	89.673	16.975	2,50	1.076	66.736	106	NO	
Trave 7-8	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
Trave 8-9	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	100,0 %	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
Trave 9-10	0%	1.536	10,23	51.628	89.673	15.713	2,50	1.076	66.736	106	NO	
	25,0%	1.536	13,19	51.628	63.466	20.258	2,50	1.076	66.736	106	NO	
	50,0%	1.536	16,81	51.628	63.466	25.814	2,50	1.076	66.736	106	NO	
	75,0%	1.536	11,87	51.628	63.466	18.238	2,50	1.076	66.736	106	NO	
	100%	1.536	9,65	51.628	89.673	14.829	2,50	1.076	66.736	106	NO	
Piano Terra												
							Trave 13-14-15-16-17-12					
Trave 13-14	0%	3.048	4,87	78.560	100.909	14.849	2,50	1.271	100.287	107	NO	
	25,0%	3.048	8,09	78.560	41.835	24.648	2,50	1.271	100.287	107	NO	
	50,0%	3.048	11,30	78.560	41.835	34.446	2,50	1.271	100.287	107	NO	
	75,0%	3.048	9,19	78.560	41.835	28.021	2,50	1.271	100.287	107	NO	
	100,0 %	3.048	6,45	78.560	100.909	19.668	2,50	1.271	100.287	107	NO	
Trave 14-15	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
Trave 15-16	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO	
Trave 16-17	0%	2.825	6,39	78.560	100.909	18.062	2,50	1.271	100.287	107	NO	
	25,0%	2.825	7,53	78.560	61.526	21.274	2,50	1.271	100.287	107	NO	
	50,0%	2.825	11,06	78.560	61.526	31.233	2,50	1.271	100.287	107	NO	
	75,0%	2.825	6,91	78.560	61.526	19.508	2,50	1.271	100.287	107	NO	
	100,0 %	2.825	5,65	78.560	100.909	15.974	2,50	1.271	100.287	107	NO	

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD											
IdTr	%L _{Li}	T _{ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg ^o	u _m	A	t	R _r
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	
Piano Terra							Trave 18-19-20-21-22				
Trave 18-19	0%	2.686	5,17	51.682	89.106	13.896	2,50	1.073	66.314	107	NO
	25,0%	2.686	9,90	51.682	56.212	26.603	2,50	1.073	66.314	107	NO
	50,0%	2.686	13,79	51.682	56.212	37.045	2,50	1.073	66.314	107	NO
	75,0%	2.686	8,87	51.682	56.212	23.835	2,50	1.073	66.314	107	NO
	100,0%	2.686	6,44	51.682	89.106	17.293	2,50	1.073	66.314	107	NO
Trave 19-20	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 20-21	0%	1.569	14,57	51.682	89.106	22.856	2,50	1.073	66.314	107	NO
	25,0%	1.569	9,18	51.682	50.044	14.399	2,50	1.073	66.314	107	NO
	50,0%	1.569	17,20	51.682	50.044	26.980	2,50	1.073	66.314	107	NO
	75,0%	1.569	11,10	51.682	50.044	17.418	2,50	1.073	66.314	107	NO
	100%	1.569	7,62	51.682	89.106	11.952	2,50	1.073	66.314	107	NO
Trave 21-22	0%	4.551	7,30	51.682	89.106	33.215	2,50	1.073	66.314	107	NO
	25,0%	4.551	8,04	51.682	56.212	36.612	2,50	1.073	66.314	107	NO
	50,0%	4.551	9,63	51.682	56.212	43.825	2,50	1.073	66.314	107	NO
	75,0%	4.551	4,21	51.682	56.212	19.166	2,50	1.073	66.314	107	NO
	100%	4.551	3,44	51.682	89.106	15.643	2,50	1.073	66.314	107	NO
Piano Terra							Trave 1-6-13-18				
Trave 1-6	0%	2.183	8,75	51.690	89.012	19.107	2,50	1.072	66.244	107	NO
	25,0%	2.183	14,05	51.690	62.998	30.681	2,50	1.072	66.244	107	NO
	50,0%	2.183	18,02	51.690	62.998	39.347	2,50	1.072	66.244	107	NO
	75,0%	2.183	16,42	51.690	62.998	35.839	2,50	1.072	66.244	107	NO
	100%	2.183	14,41	51.690	89.012	31.450	2,50	1.072	66.244	107	NO
Trave 6-13	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 13-18	0%	2.753	7,88	51.690	89.012	21.693	2,50	1.072	66.244	107	NO
	25,0%	2.753	12,68	51.690	56.152	34.902	2,50	1.072	66.244	107	NO
	50,0%	2.753	15,92	51.690	56.152	43.820	2,50	1.072	66.244	107	NO
	75,0%	2.753	9,52	51.690	56.152	26.208	2,50	1.072	66.244	107	NO
	100%	2.753	5,32	51.690	89.012	14.635	2,50	1.072	66.244	107	NO
Piano Terra							Trave 2-7-14-19				
Trave 2-7	0%	3.128	5,86	78.536	100.974	18.341	2,50	1.271	100.352	107	NO
	25,0%	3.128	10,39	78.536	41.862	32.486	2,50	1.271	100.352	107	NO
	50,0%	3.128	13,38	78.536	41.862	43.577	2,50	1.271	100.352	107	NO
	75,0%	3.128	9,67	78.536	41.862	30.236	2,50	1.271	100.352	107	NO
	100%	3.128	8,83	78.536	100.974	27.610	2,50	1.271	100.352	107	NO
Trave 7-14	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 14-19	0%	3.778	8,38	78.536	100.974	31.647	2,50	1.271	100.352	107	NO
	25,0%	3.778	11,08	78.536	41.862	50.292	2,50	1.271	100.352	107	NO
	50,0%	3.778	9,88	78.536	41.862	37.344	2,50	1.271	100.352	107	NO
	75,0%	3.778	8,86	78.536	41.862	33.486	2,50	1.271	100.352	107	NO
	100%	3.778	5,12	78.536	100.974	19.342	2,50	1.271	100.352	107	NO
Piano Terra							Trave 3-8-15-20				
Trave 3-8	0%	3.322	3,88	78.409	101.317	12.882	2,50	1.273	100.693	107	NO
	25,0%	3.322	7,27	78.409	42.004	24.154	2,50	1.273	100.693	107	NO
	50,0%	3.322	8,46	78.409	42.004	28.090	2,50	1.273	100.693	107	NO
	75,0%	3.322	11,05	78.409	42.004	36.714	2,50	1.273	100.693	107	NO
	100%	3.322	6,50	78.409	101.317	21.577	2,50	1.273	100.693	107	NO
Trave 8-15	0%	1.181	23,31	78.409	101.317	27.535	2,50	1.273	100.693	107	NO
	25,0%	1.181	35,04	78.409	51.369	41.384	2,50	1.273	100.693	107	NO
	50,0%	1.181	39,46	78.409	51.369	46.608	2,50	1.273	100.693	107	NO
	75,0%	1.181	36,19	78.409	51.369	42.743	2,50	1.273	100.693	107	NO
	100,0%	1.181	23,07	78.409	100.917	27.249	2,50	1.273	100.693	107	NO
Trave 15-20	0%	3.717	6,20	78.409	101.317	23.062	2,50	1.273	100.693	107	NO
	25,0%	3.717	9,97	78.409	42.004	37.072	2,50	1.273	100.693	107	NO
	50,0%	3.717	7,03	78.409	42.004	26.122	2,50	1.273	100.693	107	NO
	75,0%	3.717	6,14	78.409	42.004	22.830	2,50	1.273	100.693	107	NO
	100%	3.717	3,07	78.409	101.317	11.397	2,50	1.273	100.693	107	NO
Piano Terra							Trave 4-9-16-21				
Trave 4-9	0%	1.691	9,07	51.683	89.095	15.334	2,50	1.073	66.306	107	NO
	25,0%	1.691	13,83	51.683	50.038	23.385	2,50	1.073	66.306	107	NO
	50,0%	1.691	19,26	51.683	50.038	32.568	2,50	1.073	66.306	107	NO
	75,0%	1.691	19,82	51.683	50.038	33.519	2,50	1.073	66.306	107	NO
	100%	1.691	12,68	51.683	89.095	21.442	2,50	1.073	66.306	107	NO
Trave 9-16	0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	25,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	50,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	75,0%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
	100%	0	-	-	-	-	-	-	-	-	NO
Trave 16-21	0%	2.213	8,26	51.683	89.095	18.283	2,50	1.073	66.306	107	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg [⊙]	u _m	A	t	R _f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	
	25,0%	2.213	13,72	51.683	50.038	30.360	2,50	1.073	66.306	107	NO
	50,0%	2.213	13,23	51.683	50.038	29.283	2,50	1.073	66.306	107	NO
	75,0%	2.213	9,08	51.683	50.038	20.100	2,50	1.073	66.306	107	NO
	100%	2.213	5,39	51.683	89.095	11.923	2,50	1.073	66.306	107	NO
Piano Terra						Trave 5-10-17-22					
Trave 5-10	0%	2.501	4,46	51.656	89.384	11.152	2,50	1.074	66.521	106	NO
	25,0%	2.501	7,13	51.656	56.387	17.835	2,50	1.074	66.521	106	NO
	50,0%	2.501	10,81	51.656	56.387	27.039	2,50	1.074	66.521	106	NO
	75,0%	2.501	8,09	51.656	56.387	20.230	2,50	1.074	66.521	106	NO
	100%	3.737	5,89	51.656	89.384	22.010	2,50	1.074	66.521	106	NO
Trave 10-17	0%	7.444	3,24	51.656	89.384	24.153	2,50	1.074	66.521	106	NO
	25,0%	2.202	9,10	51.656	50.200	20.034	2,50	1.074	66.521	106	NO
	50,0%	2.340	10,72	51.656	50.200	25.078	2,50	1.074	66.521	106	NO
	75,0%	1.804	12,50	51.656	50.200	22.556	2,50	1.074	66.521	106	NO
	100,0%	5.850	3,99	51.656	89.384	23.369	2,50	1.074	66.521	106	NO
Trave 17-22	0%	4.233	3,96	51.656	89.384	16.742	2,50	1.074	66.521	106	NO
	25,0%	2.205	8,76	51.656	56.387	19.320	2,50	1.074	66.521	106	NO
	50,0%	2.205	11,85	51.656	56.387	26.129	2,50	1.074	66.521	106	NO
	75,0%	2.205	9,82	51.656	56.387	21.659	2,50	1.074	66.521	106	NO
	100%	2.205	6,79	51.656	89.384	14.977	2,50	1.074	66.521	106	NO

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{Lt}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Lt}), a partire dall'estremo iniziale.
- T_{Ed}** Momento torcente di progetto.
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- T_{Rcd}** Momento resistente del calcestruzzo.
- T_{Rsd}** Momento resistente delle staffe.
- T_{Rld}** Momento resistente dell'armatura longitudinale.
- Ctg[⊙]** Cotangente dell'angolo ⊙ utilizzata nella verifica.
- u_m** Perimetro medio del nucleo resistente.
- A** Area racchiusa dalla fibra media del profilo periferico (u_m).
- t** Spessore della sezione cava.
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD									
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	+/-	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg [⊙]	CS _{v,T}	
	[%]	[N·m]		[N]	[N]	[N·m]			
Piano Terra					Trave 1-2-3-4-5				
Trave 1-2	0%	2643	+ -	28.964 -7.624	390.864 390.864	51.672 51.672	2,50 2,50	7,98 14,15	
	12,5%	2643	+ -	26.019 -10.569	390.864 390.864	51.672 51.672	2,50 2,50	8,49 12,79	
	25,0%	2643	+ -	23.074 -13.514	390.864 390.864	51.672 51.672	2,50 2,50	9,08 11,67	
	37,5%	2643	+ -	20.128 -16.460	390.864 390.864	51.672 51.672	2,50 2,50	9,74 10,72	
	50,0%	2643	+ -	17.183 -19.405	390.864 390.864	51.672 51.672	2,50 2,50	10,51 9,92	
	62,5%	2643	+ -	14.238 -22.350	390.864 390.864	51.672 51.672	2,50 2,50	11,42 9,23	
	75,0%	2643	+ -	11.293 -25.295	390.864 390.864	51.672 51.672	2,50 2,50	12,49 8,63	
	87,5%	2643	+ -	8.347 -28.241	390.864 390.864	51.672 51.672	2,50 2,50	13,79 8,10	
	100,0%	2643	+ -	5.402 -31.186	390.864 390.864	51.672 51.672	2,50 2,50	15,39 7,64	
Trave 2-3	0%	0	+ -	25.970 0	390.962 390.962	- -	- -	VNR VNR	
	12,5%	0	+ -	22.649 -2.147	390.962 390.962	- -	- -	VNR VNR	
	25,0%	0	+ -	19.328 -5.468	390.962 390.962	- -	- -	VNR VNR	
	37,5%	0	+ -	16.008 -8.788	390.962 390.962	- -	- -	VNR VNR	
	50,0%	0	+ -	12.687 -12.109	390.962 390.962	- -	- -	VNR VNR	
	62,5%	0	+ -	9.367 -15.429	390.962 390.962	- -	- -	VNR VNR	
	75,0%	0	+ -	6.046 -18.750	390.962 390.962	- -	- -	VNR VNR	
	87,5%	0	+ -	2.725 -22.071	390.962 390.962	- -	- -	VNR VNR	
	100%	0	+ -	0 -25.391	390.962 390.962	- -	- -	VNR VNR	
Trave 3-4	0%	1384	+ -	29.333 -6.677	390.834 390.834	51.672 51.672	2,50 2,50	9,82 22,80	

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD

Id _{Tr}	%L _{LI} [%]	T _{Ed} [N-m]	+/-	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg ^o	CS _{v,T}
	12,5%	1384	+ -	26.712 -9.298	390.834 390.834	51.672 51.672	2,50 2,50	10,51 19,77
	25,0%	1384	+ -	24.090 -11.920	390.834 390.834	51.672 51.672	2,50 2,50	11,31 17,46
	37,5%	1384	+ -	21.468 -14.542	390.834 390.834	51.672 51.672	2,50 2,50	12,24 15,63
	50,0%	1384	+ -	18.846 -17.164	390.834 390.834	51.672 51.672	2,50 2,50	13,33 14,14
	62,5%	1384	+ -	16.224 -19.786	390.834 390.834	51.672 51.672	2,50 2,50	14,64 12,92
	75,0%	1384	+ -	13.602 -22.408	390.834 390.834	51.672 51.672	2,50 2,50	16,24 11,89
	87,5%	1384	+ -	10.981 -25.029	390.834 390.834	51.672 51.672	2,50 2,50	18,22 11,01
	100,0%	1384	+ -	8.359 -27.651	390.834 390.834	51.672 51.672	2,50 2,50	20,76 10,25
Trave 4-5	0%	3540	+ -	53.693 -38.833	390.834 390.834	51.672 51.672	2,50 2,50	4,86 5,96
	12,5%	3540	+ -	52.209 -40.317	390.834 390.834	51.672 51.672	2,50 2,50	4,95 5,83
	25,0%	3540	+ -	50.725 -41.801	390.834 390.834	51.672 51.672	2,50 2,50	5,04 5,70
	37,5%	3540	+ -	49.241 -43.285	390.834 390.834	51.672 51.672	2,50 2,50	5,14 5,58
	50,0%	3540	+ -	47.756 -44.770	390.834 390.834	51.672 51.672	2,50 2,50	5,24 5,46
	62,5%	3540	+ -	46.272 -46.254	390.834 390.834	51.672 51.672	2,50 2,50	5,35 5,35
	75,0%	3540	+ -	44.788 -47.738	390.834 390.834	51.672 51.672	2,50 2,50	5,46 5,25
	87,5%	3540	+ -	43.304 -49.222	390.834 390.834	51.672 51.672	2,50 2,50	5,58 5,14
100%	3540	+ -	41.820 -50.706	390.834 390.834	51.672 51.672	2,50 2,50	5,70 5,04	
Piano Terra Trave 6-7	0%	1684	+ -	19.499 0	391.157 391.157	51.628 51.628	2,50 2,50	12,13 VNR
	12,5%	1684	+ -	16.552 -2.024	391.157 391.157	51.628 51.628	2,50 2,50	13,35 26,46
	25,0%	1684	+ -	13.606 -4.970	391.157 391.157	51.628 51.628	2,50 2,50	14,84 22,06
	37,5%	1684	+ -	10.660 -7.916	391.157 391.157	51.628 51.628	2,50 2,50	16,70 18,92
	50,0%	1684	+ -	7.713 -10.863	391.157 391.157	51.628 51.628	2,50 2,50	19,11 16,56
	62,5%	1684	+ -	4.767 -13.809	391.157 391.157	51.628 51.628	2,50 2,50	22,32 14,72
	75,0%	1684	+ -	1.821 -16.755	391.157 391.157	51.628 51.628	2,50 2,50	26,83 13,25
	87,5%	1684	+ -	0 -19.702	391.157 391.157	51.628 51.628	2,50 2,50	VNR 12,05
	100,0%	1684	+ -	0 -22.599	391.157 391.157	51.628 51.628	2,50 2,50	VNR 11,06
	Trave 7-8	0%	0	+ -	19.044 0	391.248 391.248	- -	- -
12,5%		0	+ -	15.847 0	391.248 391.248	- -	- -	VNR VNR
25,0%		0	+ -	12.600 0	391.248 391.248	- -	- -	VNR VNR
37,5%		0	+ -	9.354 -1.844	391.248 391.248	- -	- -	VNR VNR
50,0%		0	+ -	6.107 -5.091	391.248 391.248	- -	- -	VNR VNR
62,5%		0	+ -	2.861 -8.337	391.248 391.248	- -	- -	VNR VNR
75,0%		0	+ -	0 -11.584	391.248 391.248	- -	- -	VNR VNR
87,5%		0	+ -	0 -14.830	391.248 391.248	- -	- -	VNR VNR
100%		0	+ -	0 -18.027	391.248 391.248	- -	- -	VNR VNR
Trave 8-9	0%	0	+ -	17.680 0	391.234 391.234	- -	- -	VNR VNR
	12,5%	0	+ -	15.143 0	391.234 391.234	- -	- -	VNR VNR
	25,0%	0	+ -	12.557 -1.799	391.234 391.234	- -	- -	VNR VNR
	37,5%	0	+ -	9.971 -4.385	391.234 391.234	- -	- -	VNR VNR
	50,0%	0	+ -	7.384 -6.972	391.234 391.234	- -	- -	VNR VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	T _{Ed} [N-m]	+/-	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg θ	CS _{v,T}
	62,5%	0	+ -	4.798 -9.558	391.234 391.234	- -	- -	VNR VNR
	75,0%	0	+ -	2.212 -12.144	391.234 391.234	- -	- -	VNR VNR
	87,5%	0	+ -	0 -14.731	391.234 391.234	- -	- -	VNR VNR
	100,0%	0	+ -	0 -17.317	391.234 391.234	- -	- -	VNR VNR
Trave 9-10	0%	1536	+ -	24.082 -10.250	391.184 391.184	51.628 51.628	2,50 2,50	10,95 17,87
	12,5%	1536	+ -	22.523 -11.809	391.184 391.184	51.628 51.628	2,50 2,50	11,45 16,68
	25,0%	1536	+ -	20.957 -13.375	391.184 391.184	51.628 51.628	2,50 2,50	12,00 15,64
	37,5%	1536	+ -	19.391 -14.941	391.184 391.184	51.628 51.628	2,50 2,50	12,61 14,72
	50,0%	1536	+ -	17.826 -16.506	391.184 391.184	51.628 51.628	2,50 2,50	13,28 13,90
	62,5%	1536	+ -	16.260 -18.072	391.184 391.184	51.628 51.628	2,50 2,50	14,02 13,17
	75,0%	1536	+ -	14.694 -19.638	391.184 391.184	51.628 51.628	2,50 2,50	14,86 12,51
	87,5%	1536	+ -	13.128 -21.204	391.184 391.184	51.628 51.628	2,50 2,50	15,80 11,91
	100%	1536	+ -	11.562 -22.770	391.184 391.184	51.628 51.628	2,50 2,50	16,86 11,37
	Piano Terra	Trave 13-14-15-16-17-12						
Trave 13-14	0%	3048	+ -	23.600 0	521.563 521.563	78.560 78.560	2,50 2,50	11,90 VNR
	12,5%	3048	+ -	19.671 -733	521.563 521.563	78.560 78.560	2,50 2,50	13,07 24,87
	25,0%	3048	+ -	15.743 -4.661	521.563 521.563	78.560 78.560	2,50 2,50	14,50 20,95
	37,5%	3048	+ -	11.814 -8.590	521.563 521.563	78.560 78.560	2,50 2,50	16,27 18,09
	50,0%	3048	+ -	7.886 -12.518	521.563 521.563	78.560 78.560	2,50 2,50	18,55 15,92
	62,5%	3048	+ -	3.957 -16.447	521.563 521.563	78.560 78.560	2,50 2,50	21,56 14,22
	75,0%	3048	+ -	29 -20.375	521.563 521.563	78.560 78.560	2,50 2,50	25,74 12,84
	87,5%	3048	+ -	0 -24.304	521.563 521.563	78.560 78.560	2,50 2,50	VNR 11,71
	100,0%	3048	+ -	0 -28.166	521.563 521.563	78.560 78.560	2,50 2,50	VNR 10,78
	Trave 14-15	0%	0	+ -	23.703 0	521.602 521.602	- -	- -
12,5%		0	+ -	19.440 0	521.602 521.602	- -	- -	VNR VNR
25,0%		0	+ -	15.112 0	521.602 521.602	- -	- -	VNR VNR
37,5%		0	+ -	10.783 -1.525	521.602 521.602	- -	- -	VNR VNR
50,0%		0	+ -	6.454 -5.854	521.602 521.602	- -	- -	VNR VNR
62,5%		0	+ -	2.126 -10.182	521.602 521.602	- -	- -	VNR VNR
75,0%		0	+ -	0 -14.511	521.602 521.602	- -	- -	VNR VNR
87,5%		0	+ -	0 -18.840	521.602 521.602	- -	- -	VNR VNR
100%		0	+ -	0 -23.102	521.602 521.602	- -	- -	VNR VNR
Trave 15-16		0%	0	+ -	23.262 0	521.631 521.631	- -	- -
	12,5%	0	+ -	19.508 0	521.631 521.631	- -	- -	VNR VNR
	25,0%	0	+ -	15.689 0	521.631 521.631	- -	- -	VNR VNR
	37,5%	0	+ -	11.870 -710	521.631 521.631	- -	- -	VNR VNR
	50,0%	0	+ -	8.050 -4.530	521.631 521.631	- -	- -	VNR VNR
	62,5%	0	+ -	4.231 -8.349	521.631 521.631	- -	- -	VNR VNR
	75,0%	0	+ -	412 -12.168	521.631 521.631	- -	- -	VNR VNR
	87,5%	0	+ -	0 -15.988	521.631 521.631	- -	- -	VNR VNR
	100%	0	+ -	0 -19.795	521.631 521.631	- -	- -	VNR VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%LLI [%]	T _{Ed} [N-m]	+/-	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg ^o	CS _{v,T}
Trave 16-17	0%	2825	+ -	35.707 -11.123	521.592 521.592	78.560 78.560	2,50 2,50	9,58 17,46
	12,5%	2825	+ -	33.990 -12.840	521.592 521.592	78.560 78.560	2,50 2,50	9,89 16,51
	25,0%	2825	+ -	32.273 -14.557	521.592 521.592	78.560 78.560	2,50 2,50	10,22 15,66
	37,5%	2825	+ -	30.556 -16.274	521.592 521.592	78.560 78.560	2,50 2,50	10,58 14,89
	50,0%	2825	+ -	28.839 -17.991	521.592 521.592	78.560 78.560	2,50 2,50	10,96 14,19
	62,5%	2825	+ -	27.122 -19.708	521.592 521.592	78.560 78.560	2,50 2,50	11,37 13,56
	75,0%	2825	+ -	25.405 -21.425	521.592 521.592	78.560 78.560	2,50 2,50	11,81 12,98
	87,5%	2825	+ -	23.688 -23.142	521.592 521.592	78.560 78.560	2,50 2,50	12,29 12,45
	100,0%	2825	+ -	21.971 -24.859	521.592 521.592	78.560 78.560	2,50 2,50	12,81 11,96
	Piano Terra	Trave 18-19-20-21-22						
Trave 18-19	0%	2686	+ -	28.890 -7.566	390.801 390.801	51.682 51.682	2,50 2,50	7,94 14,02
	12,5%	2686	+ -	25.945 -10.511	390.801 390.801	51.682 51.682	2,50 2,50	8,45 12,68
	25,0%	2686	+ -	22.999 -13.457	390.801 390.801	51.682 51.682	2,50 2,50	9,02 11,57
	37,5%	2686	+ -	20.054 -16.402	390.801 390.801	51.682 51.682	2,50 2,50	9,68 10,64
	50,0%	2686	+ -	17.109 -19.347	390.801 390.801	51.682 51.682	2,50 2,50	10,44 9,85
	62,5%	2686	+ -	14.164 -22.292	390.801 390.801	51.682 51.682	2,50 2,50	11,34 9,17
	75,0%	2686	+ -	11.218 -25.238	390.801 390.801	51.682 51.682	2,50 2,50	12,40 8,58
	87,5%	2686	+ -	8.273 -28.183	390.801 390.801	51.682 51.682	2,50 2,50	13,67 8,06
	100,0%	2686	+ -	5.328 -31.128	390.801 390.801	51.682 51.682	2,50 2,50	15,24 7,60
	Trave 19-20	0%	0	+ -	25.962 0	390.873 390.873	- -	- -
12,5%		0	+ -	22.642 -2.404	390.873 390.873	- -	- -	VNR VNR
25,0%		0	+ -	19.321 -5.725	390.873 390.873	- -	- -	VNR VNR
37,5%		0	+ -	16.000 -9.046	390.873 390.873	- -	- -	VNR VNR
50,0%		0	+ -	12.680 -12.366	390.873 390.873	- -	- -	VNR VNR
62,5%		0	+ -	9.359 -15.687	390.873 390.873	- -	- -	VNR VNR
75,0%		0	+ -	6.039 -19.007	390.873 390.873	- -	- -	VNR VNR
87,5%		0	+ -	2.718 -22.328	390.873 390.873	- -	- -	VNR VNR
100%		0	+ -	0 -25.649	390.873 390.873	- -	- -	VNR VNR
Trave 20-21		0%	1569	+ -	27.244 -2.320	390.764 390.764	51.682 51.682	2,50 2,50
	12,5%	1569	+ -	24.328 -5.236	390.764 390.764	51.682 51.682	2,50 2,50	10,80 22,85
	25,0%	1569	+ -	21.412 -8.152	390.764 390.764	51.682 51.682	2,50 2,50	11,74 19,52
	37,5%	1569	+ -	18.495 -11.069	390.764 390.764	51.682 51.682	2,50 2,50	12,87 17,04
	50,0%	1569	+ -	15.579 -13.985	390.764 390.764	51.682 51.682	2,50 2,50	14,24 15,12
	62,5%	1569	+ -	12.662 -16.902	390.764 390.764	51.682 51.682	2,50 2,50	15,93 13,58
	75,0%	1569	+ -	9.746 -19.818	390.764 390.764	51.682 51.682	2,50 2,50	18,08 12,33
	87,5%	1569	+ -	6.830 -22.734	390.764 390.764	51.682 51.682	2,50 2,50	20,90 11,29
	100%	1569	+ -	3.913 -25.651	390.764 390.764	51.682 51.682	2,50 2,50	24,77 10,42
	Trave 21-22	0%	4551	+ -	65.502 -51.954	390.764 390.764	51.682 51.682	2,50 2,50
12,5%		4551	+ -	64.312 -53.144	390.764 390.764	51.682 51.682	2,50 2,50	3,96 4,46
25,0%		4551	+ -	63.122 -54.334	390.764 390.764	51.682 51.682	2,50 2,50	4,01 4,40
37,5%		4551	+ -	61.932 -55.524	390.764 390.764	51.682 51.682	2,50 2,50	4,06 4,35

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%LLI [%]	T _{Ed} [N-m]	+/-	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg ^o	CS _{v,T}
	50,0%	4551	+ -	60.742 -56.714	390.764 390.764	51.682 51.682	2,50 2,50	4,11 4,29
	62,5%	4551	+ -	59.552 -57.904	390.764 390.764	51.682 51.682	2,50 2,50	4,16 4,23
	75,0%	4551	+ -	58.362 -59.094	390.764 390.764	51.682 51.682	2,50 2,50	4,21 4,18
	87,5%	4551	+ -	57.172 -60.284	390.764 390.764	51.682 51.682	2,50 2,50	4,27 4,13
	100%	4551	+ -	55.982 -61.474	390.764 390.764	51.682 51.682	2,50 2,50	4,32 4,08
Piano Terra	Trave 1-6-13-18							
Trave 1-6	0%	2183	+ -	67.806 0	391.489 391.489	51.690 51.690	2,50 2,50	4,64 VNR
	12,5%	2183	+ -	54.910 0	391.489 391.489	51.690 51.690	2,50 2,50	5,48 VNR
	25,0%	2183	+ -	42.014 -10.808	391.489 391.489	51.690 51.690	2,50 2,50	6,69 14,32
	37,5%	2183	+ -	29.117 -23.705	391.489 391.489	51.690 51.690	2,50 2,50	8,58 9,73
	50,0%	2183	+ -	16.221 -36.601	391.489 391.489	51.690 51.690	2,50 2,50	11,95 7,37
	62,5%	2183	+ -	3.325 -49.497	391.489 391.489	51.690 51.690	2,50 2,50	19,71 5,93
	75,0%	2183	+ -	0 -62.394	391.489 391.489	51.690 51.690	2,50 2,50	VNR 4,96
	87,5%	2183	+ -	0 -75.290	391.489 391.489	51.690 51.690	2,50 2,50	VNR 4,26
	100%	2183	+ -	0 -88.186	391.489 391.489	51.690 51.690	2,50 2,50	VNR 3,74
Trave 6-13	0%	0	+ -	81.631 0	391.770 391.770	- -	- -	VNR VNR
	12,5%	0	+ -	65.464 0	391.770 391.770	- -	- -	VNR VNR
	25,0%	0	+ -	49.297 0	391.770 391.770	- -	- -	VNR VNR
	37,5%	0	+ -	33.131 -737	391.770 391.770	- -	- -	VNR VNR
	50,0%	0	+ -	16.964 -16.904	391.770 391.770	- -	- -	VNR VNR
	62,5%	0	+ -	797 -33.071	391.770 391.770	- -	- -	VNR VNR
	75,0%	0	+ -	0 -49.237	391.770 391.770	- -	- -	VNR VNR
	87,5%	0	+ -	0 -65.404	391.770 391.770	- -	- -	VNR VNR
	100%	0	+ -	0 -81.571	391.770 391.770	- -	- -	VNR VNR
Trave 13-18	0%	2753	+ -	88.096 0	391.492 391.492	51.690 51.690	2,50 2,50	3,59 VNR
	12,5%	2753	+ -	75.199 0	391.492 391.492	51.690 51.690	2,50 2,50	4,08 VNR
	25,0%	2753	+ -	62.302 0	391.492 391.492	51.690 51.690	2,50 2,50	4,71 VNR
	37,5%	2753	+ -	49.405 -3.211	391.492 391.492	51.690 51.690	2,50 2,50	5,57 16,27
	50,0%	2753	+ -	36.508 -16.108	391.492 391.492	51.690 51.690	2,50 2,50	6,83 10,59
	62,5%	2753	+ -	23.611 -29.005	391.492 391.492	51.690 51.690	2,50 2,50	8,81 7,85
	75,0%	2753	+ -	10.715 -41.901	391.492 391.492	51.690 51.690	2,50 2,50	12,40 6,24
	87,5%	2753	+ -	0 -54.798	391.492 391.492	51.690 51.690	2,50 2,50	VNR 5,18
	100%	2753	+ -	0 -67.695	391.492 391.492	51.690 51.690	2,50 2,50	VNR 4,42
Piano Terra	Trave 2-7-14-19							
Trave 2-7	0%	3128	+ -	99.246 0	522.117 522.117	78.536 78.536	2,50 2,50	4,35 VNR
	12,5%	3128	+ -	73.961 0	522.117 522.117	78.536 78.536	2,50 2,50	5,51 VNR
	25,0%	3128	+ -	48.676 0	522.117 522.117	78.536 78.536	2,50 2,50	7,52 VNR
	37,5%	3128	+ -	23.392 -14.870	522.117 522.117	78.536 78.536	2,50 2,50	11,82 14,64
	50,0%	3128	+ -	0 -40.155	522.117 522.117	78.536 78.536	2,50 2,50	VNR 8,57
	62,5%	3128	+ -	0 -65.440	522.117 522.117	78.536 78.536	2,50 2,50	VNR 6,05
	75,0%	3128	+ -	0 -90.725	522.117 522.117	78.536 78.536	2,50 2,50	VNR 4,68
	87,5%	3128	+ -	0 0	522.117 522.117	78.536 78.536	2,50 2,50	VNR VNR

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _L [%]	T _{Ed} [N-m]	+/-	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg ^o	CS _{v,T}
			-	-116.010	522.117	78.536	2,50	3,82
	100%	3128	+	0	522.117	78.536	2,50	VNR
			-	-141.295	522.117	78.536	2,50	3,22
Trave 7-14	0%	0	+	139.323	522.487	-	-	VNR
			-	0	522.487	-	-	VNR
	12,5%	0	+	107.403	522.487	-	-	VNR
			-	0	522.487	-	-	VNR
	25,0%	0	+	75.484	522.487	-	-	VNR
			-	0	522.487	-	-	VNR
	37,5%	0	+	43.564	522.487	-	-	VNR
			-	0	522.487	-	-	VNR
	50,0%	0	+	11.644	522.487	-	-	VNR
			-	-11.636	522.487	-	-	VNR
	62,5%	0	+	0	522.487	-	-	VNR
			-	-43.556	522.487	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	522.487	-	-	VNR
			-	-75.476	522.487	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	522.487	-	-	VNR
			-	-107.396	522.487	-	-	VNR
	100%	0	+	0	522.487	-	-	VNR
			-	-139.315	522.487	-	-	VNR
Trave 14-19	0%	3778	+	141.363	522.130	78.536	2,50	3,14
			-	0	522.130	78.536	2,50	VNR
	12,5%	3778	+	116.078	522.130	78.536	2,50	3,70
			-	0	522.130	78.536	2,50	VNR
	25,0%	3778	+	90.793	522.130	78.536	2,50	4,50
			-	0	522.130	78.536	2,50	VNR
	37,5%	3778	+	65.509	522.130	78.536	2,50	5,76
			-	0	522.130	78.536	2,50	VNR
	50,0%	3778	+	40.224	522.130	78.536	2,50	7,99
			-	0	522.130	78.536	2,50	VNR
	62,5%	3778	+	14.939	522.130	78.536	2,50	13,03
			-	-23.575	522.130	78.536	2,50	10,72
	75,0%	3778	+	0	522.130	78.536	2,50	VNR
			-	-48.860	522.130	78.536	2,50	7,06
	87,5%	3778	+	0	522.130	78.536	2,50	VNR
			-	-74.145	522.130	78.536	2,50	5,26
	100%	3778	+	0	522.130	78.536	2,50	VNR
			-	-99.430	522.130	78.536	2,50	4,19
Piano Terra					Trave 3-8-15-20			
Trave 3-8	0%	3322	+	90.851	522.311	78.409	2,50	4,62
			-	0	522.311	78.409	2,50	VNR
	12,5%	3322	+	66.875	522.311	78.409	2,50	5,87
			-	0	522.311	78.409	2,50	VNR
	25,0%	3322	+	42.899	522.311	78.409	2,50	8,03
			-	0	522.311	78.409	2,50	VNR
	37,5%	3322	+	18.923	522.311	78.409	2,50	12,72
			-	-11.671	522.311	78.409	2,50	15,45
	50,0%	3322	+	0	522.311	78.409	2,50	VNR
			-	-35.647	522.311	78.409	2,50	9,04
	62,5%	3322	+	0	522.311	78.409	2,50	VNR
			-	-59.624	522.311	78.409	2,50	6,39
	75,0%	3322	+	0	522.311	78.409	2,50	VNR
			-	-83.600	522.311	78.409	2,50	4,94
	87,5%	3322	+	0	522.311	78.409	2,50	VNR
			-	-107.576	522.311	78.409	2,50	4,03
	100%	3322	+	0	522.311	78.409	2,50	VNR
			-	-131.552	522.311	78.409	2,50	3,40
Trave 8-15	0%	1181	+	131.791	522.715	78.409	2,50	3,74
			-	0	522.715	78.409	2,50	VNR
	12,5%	1181	+	101.406	522.715	78.409	2,50	4,78
			-	0	522.715	78.409	2,50	VNR
	25,0%	1181	+	70.873	522.715	78.409	2,50	6,64
			-	0	522.715	78.409	2,50	VNR
	37,5%	1181	+	40.191	522.715	78.409	2,50	10,88
			-	0	522.715	78.409	2,50	VNR
	50,0%	1181	+	9.361	522.715	78.409	2,50	30,33
			-	-9.237	522.715	78.409	2,50	30,55
	62,5%	1181	+	0	522.715	78.409	2,50	VNR
			-	-40.216	522.715	78.409	2,50	10,87
	75,0%	1181	+	0	522.715	78.409	2,50	VNR
			-	-71.343	522.715	78.409	2,50	6,60
	87,5%	1181	+	0	522.715	78.409	2,50	VNR
			-	-102.619	522.715	78.409	2,50	4,73
	100,0%	1181	+	0	522.715	78.409	2,50	VNR
			-	-134.043	522.715	78.409	2,50	3,68
Trave 15-20	0%	3717	+	135.908	522.370	78.409	2,50	3,25
			-	0	522.370	78.409	2,50	VNR
	12,5%	3717	+	110.921	522.370	78.409	2,50	3,85
			-	0	522.370	78.409	2,50	VNR
	25,0%	3717	+	85.934	522.370	78.409	2,50	4,72

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%LLI [%]	T _{Ed} [N-m]	+/-	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg ^o	CS _{v,T}
			-	0	522.370	78.409	2,50	VNR
	37,5%	3717	+	60.946	522.370	78.409	2,50	6,09
			-	0	522.370	78.409	2,50	VNR
	50,0%	3717	+	35.959	522.370	78.409	2,50	8,60
			-	0	522.370	78.409	2,50	VNR
	62,5%	3717	+	10.972	522.370	78.409	2,50	14,62
			-	-19.524	522.370	78.409	2,50	11,80
	75,0%	3717	+	0	522.370	78.409	2,50	VNR
			-	-44.511	522.370	78.409	2,50	7,54
	87,5%	3717	+	0	522.370	78.409	2,50	VNR
			-	-69.498	522.370	78.409	2,50	5,54
	100%	3717	+	0	522.370	78.409	2,50	VNR
			-	-94.485	522.370	78.409	2,50	4,38
Piano Terra					Trave 4-9-16-21			
Trave 4-9	0%	1691	+	71.724	391.573	51.683	2,50	4,63
			-	0	391.573	51.683	2,50	VNR
	12,5%	1691	+	54.426	391.573	51.683	2,50	5,82
			-	0	391.573	51.683	2,50	VNR
	25,0%	1691	+	37.128	391.573	51.683	2,50	7,84
			-	0	391.573	51.683	2,50	VNR
	37,5%	1691	+	19.830	391.573	51.683	2,50	12,00
			-	-11.820	391.573	51.683	2,50	15,90
	50,0%	1691	+	2.532	391.573	51.683	2,50	25,52
			-	-29.118	391.573	51.683	2,50	9,34
	62,5%	1691	+	0	391.573	51.683	2,50	VNR
			-	-46.416	391.573	51.683	2,50	6,61
	75,0%	1691	+	0	391.573	51.683	2,50	VNR
			-	-63.714	391.573	51.683	2,50	5,12
	87,5%	1691	+	0	391.573	51.683	2,50	VNR
			-	-81.012	391.573	51.683	2,50	4,17
	100%	1691	+	0	391.573	51.683	2,50	VNR
			-	-98.310	391.573	51.683	2,50	3,52
Trave 9-16	0%	0	+	96.564	391.896	-	-	VNR
			-	0	391.896	-	-	VNR
	12,5%	0	+	74.808	391.896	-	-	VNR
			-	0	391.896	-	-	VNR
	25,0%	0	+	53.052	391.896	-	-	VNR
			-	0	391.896	-	-	VNR
	37,5%	0	+	31.296	391.896	-	-	VNR
			-	0	391.896	-	-	VNR
	50,0%	0	+	9.540	391.896	-	-	VNR
			-	-9.252	391.896	-	-	VNR
	62,5%	0	+	0	391.896	-	-	VNR
			-	-31.008	391.896	-	-	VNR
	75,0%	0	+	0	391.896	-	-	VNR
			-	-52.764	391.896	-	-	VNR
	87,5%	0	+	0	391.896	-	-	VNR
			-	-74.520	391.896	-	-	VNR
	100%	0	+	0	391.896	-	-	VNR
			-	-96.276	391.896	-	-	VNR
Trave 16-21	0%	2213	+	98.422	391.584	51.683	2,50	3,40
			-	0	391.584	51.683	2,50	VNR
	12,5%	2213	+	81.124	391.584	51.683	2,50	4,00
			-	0	391.584	51.683	2,50	VNR
	25,0%	2213	+	63.826	391.584	51.683	2,50	4,86
			-	0	391.584	51.683	2,50	VNR
	37,5%	2213	+	46.528	391.584	51.683	2,50	6,19
			-	0	391.584	51.683	2,50	VNR
	50,0%	2213	+	29.230	391.584	51.683	2,50	8,51
			-	-3.224	391.584	51.683	2,50	19,59
	62,5%	2213	+	11.932	391.584	51.683	2,50	13,64
			-	-20.522	391.584	51.683	2,50	10,50
	75,0%	2213	+	0	391.584	51.683	2,50	VNR
			-	-37.820	391.584	51.683	2,50	7,17
	87,5%	2213	+	0	391.584	51.683	2,50	VNR
			-	-55.118	391.584	51.683	2,50	5,45
	100%	2213	+	0	391.584	51.683	2,50	VNR
			-	-72.416	391.584	51.683	2,50	4,39
Piano Terra					Trave 5-10-17-22			
Trave 5-10	0%	2501	+	39.779	391.362	51.656	2,50	6,66
			-	0	391.362	51.656	2,50	VNR
	12,5%	2501	+	31.742	391.362	51.656	2,50	7,72
			-	0	391.362	51.656	2,50	VNR
	25,0%	2501	+	23.704	391.362	51.656	2,50	9,18
			-	-6.598	391.362	51.656	2,50	15,32
	37,5%	2501	+	15.667	391.362	51.656	2,50	11,31
			-	-14.635	391.362	51.656	2,50	11,65
	50,0%	2501	+	7.630	391.362	51.656	2,50	14,72
			-	-22.672	391.362	51.656	2,50	9,40
	62,5%	2501	+	0	391.362	51.656	2,50	VNR
			-	-30.709	391.362	51.656	2,50	7,88

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD								
Id _{Tr}	%L _{LI} [%]	T _{Ed} [N-m]	+/-	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg θ	CS _{v,T}
	75,0%	2501	+ -	0 -38.746	391.362 391.362	51.656 51.656	2,50 2,50	VNR 6,78
	87,5%	2721	+ -	0 -47.262	391.362 391.362	51.656 51.656	2,50 2,50	VNR 5,77
	100%	3737	+ -	0 -57.479	391.362 391.362	51.656 51.656	2,50 2,50	VNR 4,56
Trave 10-17	0%	7444	+ -	90.113 0	392.127 392.127	51.656 51.656	2,50 2,50	2,67 VNR
	12,5%	3447	+ -	36.766 0	391.978 391.978	51.656 51.656	2,50 2,50	6,23 VNR
	25,0%	2202	+ -	29.461 -3.211	390.954 390.954	51.656 51.656	2,50 2,50	8,48 19,67
	37,5%	1583	+ -	25.989 -10.325	390.954 390.954	51.656 51.656	2,50 2,50	10,30 17,53
	50,0%	2340	+ -	20.550 -20.838	390.954 390.954	51.656 51.656	2,50 2,50	10,22 10,14
	62,5%	2332	+ -	11.960 -25.202	390.954 390.954	51.656 51.656	2,50 2,50	13,20 9,12
	75,0%	1804	+ -	4.491 -32.467	390.954 390.954	51.656 51.656	2,50 2,50	21,55 8,48
	87,5%	2573	+ -	0 -40.383	391.625 391.625	51.656 51.656	2,50 2,50	VNR 6,54
	100,0%	5850	+ -	0 -87.471	392.253 392.253	51.656 51.656	2,50 2,50	VNR 2,97
	Trave 17-22	0%	4233	+ -	54.341 0	391.246 391.246	51.656 51.656	2,50 2,50
12,5%		3235	+ -	45.275 0	391.246 391.246	51.656 51.656	2,50 2,50	5,61 VNR
25,0%		2205	+ -	36.131 0	391.246 391.246	51.656 51.656	2,50 2,50	7,41 VNR
37,5%		2205	+ -	29.093 -403	391.246 391.246	51.656 51.656	2,50 2,50	8,54 22,87
50,0%		2205	+ -	22.055 -7.441	391.246 391.246	51.656 51.656	2,50 2,50	10,10 16,21
62,5%		2205	+ -	15.017 -14.479	391.246 391.246	51.656 51.656	2,50 2,50	12,34 12,55
75,0%		2205	+ -	7.979 -21.517	391.246 391.246	51.656 51.656	2,50 2,50	15,85 10,24
87,5%		2205	+ -	941 -28.555	391.246 391.246	51.656 51.656	2,50 2,50	22,18 8,65
100%		2205	+ -	0 -35.593	391.246 391.246	51.656 51.656	2,50 2,50	VNR 7,48

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.
+/-	[+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
V_{Ed,2}	Taglio di progetto in direzione 2.
V_{Rcd}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
T_{Rcd}	Momento resistente del calcestruzzo.
Ctgθ	Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.
CS_{v,T}	Coefficiente di sicurezza per taglio e torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo									Trazione acciaio						
	Compressione calcestruzzo rinforzo									Trazione acciaio/FRP rinforzo						
	IdCmb	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]					[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]		
Piano Terra																
Trave: Trave 1-2																
0%	RAR	0,521	14,94	0	7.104	0	28.68	SI	RAR	5,819	360,00	0	7.104	0	61.86	SI
	QPR	0,461	11,21	0	6.286	0	24.31	SI								
25,0%	RAR	0,272	14,94	0	-3.789	0	54.91	SI	RAR	3,189	360,00	0	-3.789	0	NS	SI
	QPR	0,256	11,21	0	-3.563	0	43.78	SI								
50,0%	RAR	0,447	14,94	0	-6.227	0	33.41	SI	RAR	5,242	360,00	0	-6.227	0	68.68	SI
	QPR	0,424	11,21	0	-5.902	0	26.43	SI								
75,0%	RAR	0,068	14,94	0	-946	0	NS	SI	RAR	0,797	360,00	0	-946	0	NS	SI
	QPR	0,052	11,21	0	-731	0	NS	SI								
100,0%	RAR	0,929	14,94	0	12.672	0	16.08	SI	RAR	10,381	360,00	0	12.672	0	34.67	SI
	QPR	0,876	11,21	0	11.951	0	12.78	SI								
Trave: Trave 2-3																
0%	RAR	1,035	14,94	0	14.121	0	14.43	SI	RAR	11,568	360,00	0	14.121	0	31.12	SI
	QPR	0,965	11,21	0	13.158	0	11.61	SI								
25,0%	RAR	0,130	14,94	0	-1.773	0	NS	SI	RAR	1,589	360,00	0	-1.773	0	NS	SI
	QPR	0,116	11,21	0	-1.578	0	96.95	SI								
50,0%	RAR	0,549	14,94	0	-7.181	0	27.20	SI	RAR	6,503	360,00	0	-7.181	0	55.35	SI
	QPR	0,518	11,21	0	-6.767	0	21.65	SI								

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]		
Piano Terra									Trave 5-10-17-22							
Trave: Trave 5-10																
0%	RAR	0,351	14,94	0	4.384	0	42.58	SI	RAR	4,018	360,00	0	4.384	0	89.60	SI
	QPR	0,278	11,21	0	3.478	0	40.26	SI								
25,0%	RAR	1,324	14,94	0	-16.553	0	11.28	SI	RAR	15,168	360,00	0	-16.553	0	23.73	SI
	QPR	1,109	11,21	0	-13.859	0	10.10	SI								
50,0%	RAR	1,385	14,94	0	-17.313	0	10.78	SI	RAR	15,865	360,00	0	-17.313	0	22.69	SI
	QPR	1,152	11,21	0	-14.398	0	9.72	SI								
75,0%	RAR	0,186	14,94	0	2.325	0	80.32	SI	RAR	2,130	360,00	0	2.325	0	NS	SI
	QPR	0,149	11,21	0	1.860	0	75.31	SI								
100%	RAR	4,480	14,94	0	42.113	0	3.33	SI	RAR	120,312	360,00	0	42.113	0	2.99	SI
	QPR	3,811	11,21	0	35.818	0	2.94	SI								
Trave: Trave 10-17																
0%	RAR	4,134	14,94	0	38.860	0	3.61	SI	RAR	111,019	360,00	0	38.860	0	3.24	SI
	QPR	3,569	11,21	0	33.543	0	3.13	SI								
25,0%	RAR	0,468	14,94	0	-5.755	0	31.89	SI	RAR	5,559	360,00	0	-5.755	0	64.76	SI
	QPR	0,404	11,21	0	-4.962	0	27.74	SI								
50,0%	RAR	1,599	14,94	0	-19.647	0	9.34	SI	RAR	18,978	360,00	0	-19.647	0	18.96	SI
	QPR	1,409	11,21	0	-17.313	0	7.95	SI								
75,0%	RAR	0,729	14,94	0	-8.950	0	20.50	SI	RAR	8,646	360,00	0	-8.950	0	41.63	SI
	QPR	0,633	11,21	0	-7.773	0	17.70	SI								
100,0%	RAR	4,717	14,94	0	38.541	0	3.16	SI	RAR	143,563	360,00	0	38.541	0	2.50	SI
	QPR	4,093	11,21	0	33.441	0	2.73	SI								
Trave: Trave 17-22																
0%	RAR	4,552	14,94	0	40.238	0	3.28	SI	RAR	119,878	360,00	0	40.238	0	3.00	SI
	QPR	3,898	11,21	0	34.456	0	2.87	SI								
25,0%	RAR	0,256	14,94	0	3.091	0	58.32	SI	RAR	2,755	360,00	0	3.091	0	NS	SI
	QPR	0,214	11,21	0	2.579	0	52.41	SI								
50,0%	RAR	1,165	14,94	0	-14.840	0	12.82	SI	RAR	14,202	360,00	0	-14.840	0	25.34	SI
	QPR	0,974	11,21	0	-12.411	0	11.50	SI								
75,0%	RAR	1,165	14,94	0	-15.097	0	12.82	SI	RAR	13,707	360,00	0	-15.097	0	26.26	SI
	QPR	0,979	11,21	0	-12.692	0	11.44	SI								
100%	RAR	0,177	14,94	0	2.240	0	84.44	SI	RAR	1,972	360,00	0	2.240	0	NS	SI
	QPR	0,137	11,21	0	1.736	0	81.69	SI								
Piano Terra									Trave 11-12							
Trave: Trave 11-12																
0%	RAR	1,595	14,94	0	7.923	0	9.36	SI	RAR	13,246	360,00	0	7.923	0	27.17	SI
	QPR	1,351	11,21	0	6.711	0	8.29	SI								
25,0%	RAR	0,659	14,94	0	-3.369	0	22.66	SI	RAR	5,921	360,00	0	-3.369	0	60.80	SI
	QPR	0,564	11,21	0	-2.882	0	19.87	SI								
50,0%	RAR	1,158	14,94	0	-5.696	0	12.89	SI	RAR	10,008	360,00	0	-5.696	0	35.97	SI
	QPR	0,995	11,21	0	-4.895	0	11.25	SI								
75,0%	RAR	0,639	14,94	0	-3.144	0	23.36	SI	RAR	5,524	360,00	0	-3.144	0	65.17	SI
	QPR	0,544	11,21	0	-2.677	0	20.58	SI								
100%	RAR	1,447	14,94	0	7.115	0	10.32	SI	RAR	12,502	360,00	0	7.115	0	28.79	SI
	QPR	1,221	11,21	0	6.006	0	9.17	SI								

LEGENDA:

- %LLI** 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).
- IdCmb** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- σ_{cc}** Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
- σ_{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.
- σ_{td,amm}** Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
- CS** Coefficiente di Sicurezza (= σ_{cd,amm}/σ_{cc} ; σ_{td,amm}/σ_{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
- Verificato** [SI] = La verifica è soddisfatta (σ_{cc} ≤ σ_{cd,amm} ; σ_{at} ≤ σ_{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ_{cc} > σ_{cd,amm} ; σ_{at} > σ_{td,amm}).

Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione														
%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato	
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]			
Piano Terra									Trave 1-2-3-4-5					
Trave: Trave 1-2									AA= PCA					
0%	FRQ	0	6.387	0	0,46	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	6.286	0	0,45	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	0	477	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	422	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25,0%	FRQ	0	-3.601	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	-3.563	0	0,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	0	-5.714	0	0,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	-5.672	0	0,42	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50,0%	FRQ	0	-5.956	0	0,44	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	-5.902	0	0,43	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLT	Idcmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
37,5%	QPR	0	-42.602	0	2,54	2,13	4,4879 E-04	536	359	0,161	0,300	1,86	SI
	FRQ	0	-53.473	0	3,19	2,13	5,6409 E-04	536	359	0,202	0,400	1,98	SI
50,0%	QPR	0	-51.540	0	3,08	2,13	5,4294 E-04	536	359	0,195	0,300	1,54	SI
	FRQ	0	-48.879	0	2,92	2,13	5,1491 E-04	536	359	0,185	0,400	2,17	SI
62,5%	QPR	0	-47.108	0	2,81	2,13	4,9625 E-04	536	359	0,178	0,300	1,69	SI
	FRQ	0	-30.413	0	1,82	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
75,0%	QPR	0	-29.307	0	1,75	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	0	1.926	0	0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	0	1.864	0	0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	0	48.138	0	2,54	2,13	2,4621 E-04	536	250	0,062	0,400	6,50	SI
100%	QPR	0	46.404	0	2,45	2,13	2,3734 E-04	536	250	0,059	0,300	5,06	SI
	FRQ	0	108.222	0	5,72	2,13	7,2883 E-04	536	250	0,182	0,400	2,20	SI
	QPR	0	104.313	0	5,51	2,13	6,9551 E-04	536	250	0,174	0,300	1,73	SI
Trave: Trave 7-14								AA= PCA					
0%	FRQ	0	114.104	0	6,13	2,13	8,3293 E-04	536	257	0,214	0,400	1,87	SI
	QPR	0	109.974	0	5,90	2,13	7,9536 E-04	536	257	0,204	0,300	1,47	SI
12,5%	FRQ	0	36.723	0	1,97	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	35.399	0	1,90	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-18.550	0	1,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-17.870	0	1,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-51.715	0	3,09	2,13	5,1798 E-04	536	348	0,180	0,400	2,22	SI
	QPR	0	-49.833	0	2,97	2,13	4,9913 E-04	536	348	0,174	0,300	1,73	SI
50,0%	FRQ	0	-62.771	0	3,75	2,13	6,905 E-04	536	348	0,240	0,400	1,66	SI
	QPR	0	-60.489	0	3,61	2,13	6,524 E-04	536	348	0,227	0,300	1,32	SI
62,5%	FRQ	0	-51.718	0	3,09	2,13	5,1802 E-04	536	348	0,180	0,400	2,22	SI
	QPR	0	-49.838	0	2,97	2,13	4,9918 E-04	536	348	0,174	0,300	1,73	SI
75,0%	FRQ	0	-18.557	0	1,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-17.881	0	1,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	36.712	0	1,92	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	35.383	0	1,85	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	114.090	0	5,96	2,13	7,5399 E-04	536	247	0,186	0,400	2,15	SI
	QPR	0	109.953	0	5,75	2,13	7,1981 E-04	536	247	0,178	0,300	1,69	SI
Trave: Trave 14-19								AA= PCA					
0%	FRQ	0	107.974	0	5,60	2,13	6,82 E-04	536	244	0,166	0,400	2,40	SI
	QPR	0	104.069	0	5,40	2,13	6,5069 E-04	536	244	0,159	0,300	1,89	SI
12,5%	FRQ	0	47.921	0	2,49	2,13	2,3054 E-04	536	244	0,056	0,400	7,11	SI
	QPR	0	46.190	0	2,40	2,13	2,2221 E-04	536	244	0,054	0,300	5,54	SI
25,0%	FRQ	0	1.740	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.681	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-30.569	0	1,84	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-29.460	0	1,77	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-49.004	0	2,95	2,13	4,9086 E-04	536	348	0,171	0,400	2,34	SI
	QPR	0	-47.230	0	2,84	2,13	4,7309 E-04	536	348	0,165	0,300	1,82	SI
62,5%	FRQ	0	-53.568	0	3,23	2,13	5,369 E-04	536	348	0,187	0,400	2,14	SI
	QPR	0	-51.632	0	3,11	2,13	5,1717 E-04	536	348	0,180	0,300	1,67	SI
75,0%	FRQ	0	-44.258	0	2,62	2,13	4,433 E-04	536	348	0,154	0,400	2,59	SI
	QPR	0	-42.664	0	2,53	2,13	4,2733 E-04	536	348	0,149	0,300	2,02	SI
87,5%	FRQ	0	-21.076	0	1,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-20.327	0	1,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	15.978	0	0,93	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	15.380	0	0,89	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Trave 3-8-15-20					
Trave: Trave 3-8								AA= PCA					

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _L	Id _{cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
0%	FRQ	0	14.400	0	0,84	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	13.863	0	0,80	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-20.475	0	1,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-19.747	0	1,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-42.197	0	2,50	2,13	4,2227 E-04	533	341	0,144	0,400	2,78	SI
	QPR	0	-40.680	0	2,41	2,13	4,0709 E-04	533	341	0,139	0,300	2,16	SI
37,5%	FRQ	0	-50.767	0	3,05	2,13	5,0805 E-04	533	341	0,173	0,400	2,31	SI
	QPR	0	-48.936	0	2,94	2,13	4,8973 E-04	533	341	0,167	0,300	1,80	SI
50,0%	FRQ	0	-46.183	0	2,77	2,13	4,6218 E-04	533	341	0,158	0,400	2,54	SI
	QPR	0	-44.515	0	2,67	2,13	4,4548 E-04	533	341	0,152	0,300	1,97	SI
62,5%	FRQ	0	-28.447	0	1,71	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-27.416	0	1,65	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	2.443	0	0,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2.361	0	0,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	46.485	0	2,49	2,13	2,5339 E-04	533	253	0,064	0,400	6,24	SI
	QPR	0	44.815	0	2,40	2,13	2,4429 E-04	533	253	0,062	0,300	4,85	SI
100%	FRQ	0	103.681	0	5,55	2,13	7,3775 E-04	533	253	0,187	0,400	2,14	SI
	QPR	0	99.946	0	5,35	2,13	7,0382 E-04	533	253	0,178	0,300	1,68	SI
Trave: Trave 8-15								AA= PCA					
0%	FRQ	0	109.487	0	5,86	2,13	7,905 E-04	533	253	0,200	0,400	2,00	SI
	QPR	0	105.534	0	5,65	2,13	7,5459 E-04	533	253	0,191	0,300	1,57	SI
12,5%	FRQ	0	35.168	0	1,88	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	33.903	0	1,81	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-18.057	0	1,04	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-17.396	0	1,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-50.084	0	3,01	2,13	5,0121 E-04	533	341	0,171	0,400	2,34	SI
	QPR	0	-48.265	0	2,90	2,13	4,8301 E-04	533	341	0,165	0,300	1,82	SI
50,0%	FRQ	0	-60.810	0	3,50	2,13	6,5888 E-04	533	341	0,225	0,400	1,78	SI
	QPR	0	-58.604	0	3,37	2,13	6,2207 E-04	533	341	0,212	0,300	1,41	SI
62,5%	FRQ	0	-50.133	0	2,89	2,13	5,0188 E-04	533	341	0,171	0,400	2,34	SI
	QPR	0	-48.314	0	2,78	2,13	4,8368 E-04	533	341	0,165	0,300	1,82	SI
75,0%	FRQ	0	-17.949	0	1,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-17.296	0	1,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	35.845	0	1,91	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	34.548	0	1,84	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	111.352	0	5,95	2,13	8,009 E-04	533	252	0,202	0,400	1,98	SI
	QPR	0	107.319	0	5,73	2,13	7,6455 E-04	533	252	0,193	0,300	1,56	SI
Trave: Trave 15-20								AA= PCA					
0%	FRQ	0	106.361	0	5,68	2,13	7,5592 E-04	533	252	0,191	0,400	2,10	SI
	QPR	0	102.518	0	5,47	2,13	7,2128 E-04	533	252	0,182	0,300	1,65	SI
12,5%	FRQ	0	47.021	0	2,51	2,13	2,543 E-04	533	252	0,064	0,400	6,24	SI
	QPR	0	45.325	0	2,42	2,13	2,4513 E-04	533	252	0,062	0,300	4,85	SI
25,0%	FRQ	0	1.393	0	0,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.344	0	0,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-30.534	0	1,84	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-29.425	0	1,77	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-48.748	0	2,93	2,13	4,8786 E-04	533	341	0,166	0,400	2,40	SI
	QPR	0	-46.982	0	2,83	2,13	4,7018 E-04	533	341	0,160	0,300	1,87	SI
62,5%	FRQ	0	-53.253	0	3,20	2,13	5,3294 E-04	533	341	0,182	0,400	2,20	SI
	QPR	0	-51.327	0	3,09	2,13	5,1367 E-04	533	341	0,175	0,300	1,71	SI
75,0%	FRQ	0	-44.049	0	2,62	2,13	4,408 E-04	533	341	0,150	0,400	2,66	SI
	QPR	0	-42.460	0	2,52	2,13	4,249 E-04	533	341	0,145	0,300	2,07	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LT}	Id _{cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
87,5%	FRQ	0	-21.136	0	1,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-20.382	0	1,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	15.486	0	0,90	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	14.909	0	0,87	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Trave 4-9-16-21					
Trave: Trave 4-9								AA= PCA					
0%	FRQ	0	14.699	0	1,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	14.149	0	1,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	-11.225	0	0,88	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-10.835	0	0,85	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-27.661	0	2,16	2,13	3,6917 E-04	400	343	0,126	0,400	3,16	SI
	QPR	0	-26.672	0	2,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-34.608	0	2,70	2,13	4,6188 E-04	400	343	0,158	0,400	2,53	SI
	QPR	0	-33.363	0	2,61	2,13	4,4527 E-04	400	343	0,153	0,300	1,97	SI
50,0%	FRQ	0	-32.067	0	2,51	2,13	4,2797 E-04	400	343	0,147	0,400	2,73	SI
	QPR	0	-30.908	0	2,42	2,13	4,125 E-04	400	343	0,141	0,300	2,12	SI
62,5%	FRQ	0	-20.037	0	1,57	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-19.306	0	1,51	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	1.488	0	0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.442	0	0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	32.489	0	2,22	2,13	1,9798 E-04	400	237	0,047	0,400	8,54	SI
	QPR	0	31.336	0	2,14	2,13	1,9095 E-04	400	237	0,045	0,300	6,64	SI
100%	FRQ	0	72.985	0	4,98	2,13	5,659 E-04	400	237	0,134	0,400	2,99	SI
	QPR	0	70.377	0	4,80	2,13	5,3941 E-04	400	237	0,128	0,300	2,35	SI
Trave: Trave 9-16								AA= PCA					
0%	FRQ	0	77.893	0	5,31	2,13	6,1575 E-04	400	237	0,146	0,400	2,74	SI
	QPR	0	75.089	0	5,12	2,13	5,8727 E-04	400	237	0,139	0,300	2,16	SI
12,5%	FRQ	0	25.090	0	1,71	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	24.189	0	1,65	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	-12.654	0	0,96	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.197	0	0,92	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-35.339	0	2,86	2,13	4,7171 E-04	400	343	0,162	0,400	2,47	SI
	QPR	0	-34.066	0	2,76	2,13	4,5472 E-04	400	343	0,156	0,300	1,93	SI
50,0%	FRQ	0	-42.966	0	3,29	2,13	6,0005 E-04	400	343	0,206	0,400	1,95	SI
	QPR	0	-41.421	0	3,17	2,13	5,6566 E-04	400	343	0,194	0,300	1,55	SI
62,5%	FRQ	0	-35.534	0	2,72	2,13	4,7444 E-04	400	343	0,163	0,400	2,46	SI
	QPR	0	-34.259	0	2,62	2,13	4,5742 E-04	400	343	0,157	0,300	1,91	SI
75,0%	FRQ	0	-13.044	0	1,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-12.582	0	0,96	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	24.506	0	1,72	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	23.611	0	1,66	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	77.114	0	5,41	2,13	6,8066 E-04	400	247	0,168	0,400	2,38	SI
	QPR	0	74.320	0	5,21	2,13	6,4903 E-04	400	247	0,160	0,300	1,87	SI
Trave: Trave 16-21								AA= PCA					
0%	FRQ	0	72.349	0	5,08	2,13	6,2671 E-04	400	247	0,155	0,400	2,59	SI
	QPR	0	69.771	0	4,90	2,13	5,975 E-04	400	247	0,147	0,300	2,03	SI
12,5%	FRQ	0	32.014	0	2,25	2,13	2,1753 E-04	400	247	0,054	0,400	7,45	SI
	QPR	0	30.883	0	2,17	2,13	2,0985 E-04	400	247	0,052	0,300	5,79	SI
25,0%	FRQ	0	1.186	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.142	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	-20.191	0	1,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-19.453	0	1,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-32.061	0	2,53	2,13	4,2786 E-04	400	343	0,147	0,400	2,73	SI
	QPR	0	-30.901	0	2,44	2,13	4,1238 E-04	400	343	0,141	0,300	2,12	SI
62,5%	FRQ	0	-34.442	0	2,72	2,13	4,5964 E-04	400	343	0,157	0,400	2,54	SI
	QPR	0	-33.203	0	2,62	2,13	4,431 E-	400	343	0,152	0,300	1,98	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{Lt}	Id _{cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
37,5%	FRQ	0	-4.409	0	0,90	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4.292	0	0,87	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	-5.031	0	1,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4.895	0	1,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	-4.477	0	0,91	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-4.354	0	0,89	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	-2.754	0	0,56	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.677	0	0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-108	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-95	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	6.184	0	1,26	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	6.006	0	1,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

- %L_{Lt}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Lt}), a partire dall'estremo iniziale.
- FRC** Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
- AA** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
- 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.
- σ_{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 (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
- ε_{sm}** Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
- A_e** Area efficace del calcestruzzo tesato.
- 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 ≤ W_{amm} ; [NO] = W_d > W_{amm}

VERIFICA DEFORMABILITÀ - VERIFICA SNELLEZZA (Elevazione)

Id _{Elm}	%L _{Lt} /N _{odo}	CS	L	h	K	f _{ck}	f _{yk}	A _{s,req}	A _{s,prov}	ρ	ρ'	T	T _{mp}	λ	λ _{lim}	Verificato
Piano Terra																
									Trave 1-2-3-4-5							
Trave 1-2	50,0%	9,57	510	45	1,5	24,90	450,00	283	858	0,21	0,15	NO	NO	11,33	108,47	SI
Trave 2-3	50,0%	5,97	575	45	1,5	24,90	450,00	283	603	0,21	0,15	NO	NO	12,78	76,28	SI
Trave 3-4	50,0%	7,56	454	45	1,5	24,90	450,00	283	603	0,21	0,15	NO	NO	10,09	76,28	SI
Trave 4-5	50,0%	14,20	257	45	1,5	24,90	450,00	413	1.166	0,31	0,29	NO	NO	5,71	81,11	SI
									Trave 6-7-8-9-10							
Trave 6-7	50,0%	6,36	540	45	1,5	24,90	450,00	283	603	0,21	0,15	NO	NO	12,00	76,28	SI
Trave 7-8	50,0%	9,01	595	45	1,5	24,90	450,00	200	603	0,15	0,15	NO	NO	13,22	119,08	SI
Trave 8-9	50,0%	11,31	474	45	1,5	24,90	450,00	200	603	0,15	0,15	NO	NO	10,53	119,08	SI
Trave 9-10	50,0%	11,96	287	45	1,5	24,90	450,00	283	603	0,21	0,15	NO	NO	6,38	76,28	SI
									Trave 10-11							
Trave 10-11	50,0%	31,76	127	25	1,5	24,90	450,00	148	603	0,15	0,15	NO	NO	5,06	160,76	SI
									Trave 13-14-15-16-17-12							
Trave 13-14	50,0%	6,89	540	45	1,5	24,90	450,00	283	603	0,16	0,15	NO	NO	12,00	82,67	SI
Trave 14-15	50,0%	6,75	595	45	1,5	24,90	450,00	266	603	0,15	0,15	NO	NO	13,22	89,31	SI
Trave 15-16	50,0%	7,66	525	45	1,5	24,90	450,00	266	603	0,15	0,15	NO	NO	11,67	89,31	SI
Trave 16-17	50,0%	15,76	236	45	1,5	24,90	450,00	283	603	0,16	0,15	NO	NO	5,24	82,67	SI
Trave 12-17	50,0%	14,93	115	25	1,5	24,90	450,00	283	603	0,28	0,17	NO	NO	4,59	68,47	SI
									Trave 18-19-20-21-22							
Trave 18-19	50,0%	6,73	510	45	1,5	24,90	450,00	283	603	0,21	0,15	NO	NO	11,33	76,28	SI
Trave 19-20	50,0%	5,97	575	45	1,5	24,90	450,00	283	603	0,21	0,15	NO	NO	12,78	76,28	SI
Trave 20-21	50,0%	6,80	505	45	1,5	24,90	450,00	283	603	0,21	0,15	NO	NO	11,22	76,28	SI
Trave 21-22	50,0%	15,59	206	45	1,5	24,90	450,00	509	1.367	0,38	0,38	NO	NO	4,58	71,40	SI
									Trave 1-6-13-18							
Trave 1-6	50,0%	8,04	418	45	1,5	24,90	450,00	396	911	0,29	0,15	NO	NO	9,29	74,68	SI
Trave 6-13	50,0%	5,66	524	45	1,5	24,90	450,00	396	804	0,29	0,15	NO	NO	11,64	65,93	SI
Trave 13-18	50,0%	8,04	418	45	1,5	24,90	450,00	396	911	0,29	0,15	NO	NO	9,29	74,68	SI
									Trave 2-7-14-19							
Trave 2-7	50,0%	4,29	423	45	1,5	24,90	450,00	594	763	0,33	0,15	NO	NO	9,40	40,33	SI
Trave 7-14	50,0%	2,86	534	45	1,5	24,90	450,00	707	804	0,39	0,15	NO	NO	11,87	33,96	SI
Trave 14-19	50,0%	4,46	423	45	1,5	24,90	450,00	599	804	0,33	0,15	NO	NO	9,40	41,97	SI

Verifica deformabilità - Verifica snellezza

Id _{Elm}	%LLi/Nodo	CS	L	h	K	f _{ck}	f _{yk}	A _{s,req}	A _{s,prov}	ρ	ρ'	T	Tmp	λ	λ _{lim}	Verificato
Piano Terra																
Trave 3-8	50,0%	4,81	423	45	1,5	24,90	450,00	565	804	0,31	0,15	NO	NO	9,40	45,24	SI
Trave 8-15	50,0%	3,02	534	45	1,5	24,90	450,00	679	804	0,38	0,15	NO	NO	11,87	35,79	SI
Trave 15-20	50,0%	4,52	423	45	1,5	24,90	450,00	594	804	0,33	0,15	NO	NO	9,40	42,48	SI
Piano Terra																
Trave 4-9	50,0%	5,26	423	45	1,5	24,90	450,00	396	603	0,29	0,15	NO	NO	9,40	49,45	SI
Trave 9-16	50,0%	3,25	534	45	1,5	24,90	450,00	481	603	0,36	0,15	NO	NO	11,86	38,51	SI
Trave 16-21	50,0%	5,26	423	45	1,5	24,90	450,00	396	603	0,29	0,15	NO	NO	9,40	49,45	SI
Piano Terra																
Trave 5-10	50,0%	8,21	418	45	1,5	24,90	450,00	283	603	0,21	0,15	NO	NO	9,29	76,28	SI
Trave 10-17	50,0%	5,81	524	45	1,5	24,90	450,00	226	402	0,17	0,15	NO	NO	11,64	67,69	SI
Trave 17-22	50,0%	5,47	418	45	1,5	24,90	450,00	283	402	0,21	0,15	NO	NO	9,29	50,86	SI
Piano Terra																
Trave 11-12	50,0%	10,38	387	25	1,5	24,90	450,00	148	603	0,15	0,15	NO	NO	15,48	160,76	SI

LEGENDA:

- Id_{Elm}** Identificativo dell'elemento.
- %LLi/Nodo** [%LLI] = Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (LLI), a partire dall'estremo iniziale.
- CS** [Nodo] = rappresenta l'identificativo del nodo strutturale per il quale vengono forniti i valori di verifica. Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- L** Luce di calcolo dell'elemento (coincide con la luce libera di inflessione).
- h** Altezza di calcolo dell'elemento.
- K** Coefficiente correttivo, funzione dello schema strutturale.
- f_{ck}** Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo.
- f_{yk}** Tensione caratteristica di snervamento dell'armatura.
- A_{s,req}** Area di armatura tesa richiesta allo SLU.
- A_{s,prov}** Area di armatura tesa effettivamente presente.
- ρ** Rapporto di armatura tesa.
- ρ'** Rapporto di armatura compressa.
- T** [SI] = sezione a T avente larghezza dell'ala maggiore di tre volte lo spessore dell'anima; [NO] = sezione che non soddisfa il requisito precedente.
- Tmp** [SI] = elemento caricato da tramezzi che possono subire danni a causa di inflessione eccessiva; [NO] = elemento NON caricato da tramezzi che possono subire danni a causa di inflessione eccessiva.
- λ = L/h** Rapporto di snellezza tra luce L e altezza h dell'elemento.
- λ_{lim}** Snellezza limite.
- Verificato** [SI] = λ ≤ λ_{lim} - la verifica delle inflessioni si può ritenere implicitamente soddisfatta; [NO] = λ > λ_{lim} - è necessario procedere alla verifica di inflessione mediante calcolo.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA (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 _{re}	n _f	φ	L	n _{re}	n _f	φ
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]			[m]	[m]	[m]	[cm]		[m]	[cm]		[m]		
Pilastrata: Pilastrata 1																					
Piano Terra	3.799	-86.095	111.638	1.03[S]	240.264	140.151	131.159	3.414.246	1,40	NO	20	-	10	50	1	3	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 2																					
Piano Terra	92.062	211.374	44.235	1.12[S]	270.184	169.138	175.234	3.660.110	1,32	NO	20	-	10	50	1	4	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 3																					
Piano Terra	90.254	-214.147	37.075	1.04[S]	251.925	146.785	159.258	3.414.246	1,35	NO	20	-	10	50	1	3	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 4																					
Piano Terra	11.905	226.888	37.027	1.03[S]	259.955	163.005	164.873	3.660.110	1,37	NO	20	-	10	50	1	4	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 5																					
Piano Terra	-71.720	191.197	38.482	1.07[S]	229.857	134.196	160.688	3.414.246	1,45	NO	20	-	10	50	1	3	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 6																					
Piano Terra	129.062	-273.276	29.089	1.09[S]	319.684	180.812	189.292	3.905.974	1,28	NO	20	-	10	50	1	4	20	30	1	3	20
Pilastrata: Pilastrata 7																					
Piano Terra	313.401	-153.224	27.342	1.17[S]	205.572	142.325	313.401	3.075.606	1,17	NO	20	-	10	40	1	3	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 8																					
Piano Terra	259.655	-134.892	-27.239	1.03[S]	159.085	123.437	296.267	2.583.879	1,24	NO	20	-	10	40	1	2	20	30	1	1	20
Pilastrata: Pilastrata 9																					
Piano Terra	176.533	-128.908	28.422	1.03[S]	150.966	119.533	235.371	2.583.879	1,30	NO	20	-	10	40	1	2	20	30	1	1	20
Pilastrata: Pilastrata 10																					
Piano Terra	16.749	232.585	35.645	1.01[S]	260.581	163.383	196.976	3.660.110	1,36	NO	20	-	10	50	1	4	20	30	1	2	20

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 _f	φ	L	n _{reg}	n _f	φ
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]			[m]	[m]	[m]	[cm]			[m]	[cm]		[m]	
Pilastrata: Pilastrata 11																					
Piano Terra	23.254	35.825	-99.848	1.02[S]	108.481	0	145.770	2.647.811	1,00	NO	20	-	10								
L=40, N _{reg} =1, N _f =10, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 12																					
Piano Terra (a)	-26.455	-90.611	-45.243	1.02[S]	103.992	0	141.831	2.647.811	1,00	NO	20	-	10								
L=40, N _{reg} =1, N _f =10, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 13																					
Piano Terra	129.694	273.756	30.500	1.08[S]	319.772	180.857	192.607	3.905.974	1,28	NO	20	-	10	50	1	4	20	30	1	3	20
Pilastrata: Pilastrata 14																					
Piano Terra	318.445	152.918	27.759	1.16[S]	205.364	142.195	318.445	3.075.606	1,17	NO	20	-	10	40	1	3	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 15																					
Piano Terra	274.826	134.334	27.777	1.03[S]	160.525	123.075	308.482	2.583.879	1,23	NO	20	-	10	40	1	2	20	30	1	1	20
Pilastrata: Pilastrata 16																					
Piano Terra (a)	178.983	127.775	-29.210	1.03[S]	151.211	119.717	256.069	2.583.879	1,29	NO	20	-	10	40	1	2	20	30	1	1	20
Pilastrata: Pilastrata 17																					
Piano Terra	15.816	-230.932	34.348	1.03[S]	260.451	163.311	179.774	3.660.110	1,36	NO	20	-	10	50	1	4	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 18																					
Piano Terra	3.921	-85.612	-111.434	1.04[S]	240.284	140.156	131.003	3.414.246	1,40	NO	20	-	10	50	1	3	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 19																					
Piano Terra	92.512	210.775	-44.472	1.12[S]	270.240	169.168	175.069	3.660.110	1,32	NO	20	-	10	50	1	4	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 20																					
Piano Terra	102.820	211.036	-37.904	1.06[S]	253.594	147.735	162.255	3.414.246	1,34	NO	20	-	10	50	1	3	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 21																					
Piano Terra	-23.999	-225.069	-36.325	1.03[S]	255.304	160.210	202.487	3.660.110	1,39	NO	20	-	10	50	1	4	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 22																					
Piano Terra	-106.493	191.169	-39.026	1.04[S]	224.996	131.403	184.503	3.414.246	1,47	NO	20	-	10	50	1	3	20	30	1	2	20

LEGENDA:

- Lv** Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- 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}** Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
- M_{Ed,x}**
- M_{Ed,y}**
- M_{Rd,x}** Momento Resistente intorno ad X e Y.
- M_{Rd,y}**
- φ_{ve}, φ_{vi}** 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.
- φ_{st}**
- L, n_{reg}** 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.
- n_f, φ**

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

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

Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	N _{Ed}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{Rd,f}		V _{Rd,j}		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}	R _f
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y		
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata 1																	
Piano Terra	80.381	58.788	42.552	3,74	275.557	300.301	338.832	410.286	0	0	0	0	-	0,15708	0,10472	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 2																	
Piano Terra	103.354	61.746	86.829	2,96	281.168	306.416	451.776	410.286	0	0	0	0	-	0,20944	0,10472	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 3																	
Piano Terra	106.573	54.721	81.089	2,87	280.441	305.623	338.832	410.286	0	0	0	0	-	0,15708	0,10472	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 4																	
Piano Terra	116.011	49.633	59.152	2,61	277.661	302.594	451.776	410.286	0	0	0	0	-	0,20944	0,10472	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 5																	
Piano Terra	95.533	45.980	23.326	3,12	273.121	297.646	338.832	410.286	0	0	0	0	-	0,15708	0,10472	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 6																	

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

Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	N _{Ed}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{Rd,f}		V _{Rd,j}		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}	R _f
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y		
					[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]		
Piano Terra	136.824	40.983	112.227	2,27	284.387	309.923	451.776	410.286	0	0	0	0	-	0,209 44	0,104 72	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 7																	
Piano Terra	80.482	38.847	220.179	3,20	244.034	257.730	338.832	318.087	0	0	0	0	-	0,157 08	0,104 72	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 8																	
Piano Terra	71.039	39.697	208.088	3,61	242.502	256.111	338.832	318.087	0	0	0	0	-	0,157 08	0,104 72	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 9																	
Piano Terra	66.788	42.201	149.064	3,72	235.022	248.212	338.832	318.087	0	0	0	0	-	0,157 08	0,104 72	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 10																	
Piano Terra	126.624	50.379	77.275	2,41	279.957	305.096	451.776	410.286	0	0	0	0	-	0,209 44	0,104 72	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 11																	
Piano Terra	47.139	54.919	38.767	6,59	310.789	310.789	0	318.087	0	0	0	0	-	0,104 72	0,104 72	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 12																	
Piano Terra (a)	48.388	52.176	36.135	6,41	310.341	310.341	0	318.087	0	0	0	0	-	0,104 72	0,104 72	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 13																	
Piano Terra	137.294	43.958	113.430	2,26	284.539	310.090	451.776	410.286	0	0	0	0	-	0,209 44	0,104 72	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 14																	
Piano Terra	80.247	40.240	224.623	3,22	244.597	258.324	338.832	318.087	0	0	0	0	-	0,157 08	0,104 72	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 15																	
Piano Terra	70.607	40.644	219.602	3,65	243.961	257.652	338.832	318.087	0	0	0	0	-	0,157 08	0,104 72	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 16																	
Piano Terra (a)	66.334	44.267	153.758	3,75	235.617	248.840	338.832	318.087	0	0	0	0	-	0,157 08	0,104 72	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 17																	
Piano Terra	125.809	51.692	70.500	2,42	279.099	304.161	451.776	410.286	0	0	0	0	-	0,209 44	0,104 72	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 18																	
Piano Terra	80.324	58.656	42.532	3,74	275.555	300.298	338.832	410.286	0	0	0	0	-	0,157 08	0,104 72	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 19																	
Piano Terra	103.069	61.812	86.765	2,97	281.160	306.407	451.776	410.286	0	0	0	0	-	0,209 44	0,104 72	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 20																	
Piano Terra	104.129	55.266	85.079	2,94	280.946	306.174	338.832	410.286	0	0	0	0	-	0,157 08	0,104 72	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 21																	
Piano Terra	116.196	49.132	59.761	2,60	277.738	302.678	451.776	410.286	0	0	0	0	-	0,209 44	0,104 72	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 22																	
Piano Terra	97.488	45.854	18.710	3,05	272.536	297.008	338.832	410.286	0	0	0	0	-	0,157 08	0,104 72	15	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.
- N_{Ed}** Sforzo normale sollecitante di progetto
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- V_{Rcd}** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V_{Rsd,s}** Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- V_{Rd,f}** Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- V_{Rd,j}** Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.
- 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)

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 _{re} g	n _r	φ	L	n _{re} g	n _r	φ
													[cm]			[m]	[cm]			[m]
Pilastrata: Pilastrata 1																				
Piano Terra	41.114	-42.992	51.219	4.17[S]	289.945	170.194	93.844	4.519.0 03	1,45	20	-	10	50	1	3	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 2																				
Piano Terra	121.493	-38.691	-60.753	4.11[S]	323.295	202.196	144.524	4.801.7 47	1,38	20	-	10	50	1	4	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 3																				

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 _{reg}	n _f	φ	L	n _{reg}	n _f	φ
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]		[m]	[m]	[m]	[cm]		[m]	[cm]		[m]		
Piano Terra	114.623	-77.401	88	3.87[S]	300.285	176.114	132.746	4.519.003	1,00	20	-	10	50	1	3	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 4																				
Piano Terra	121.530	95.506	21.123	4.35[S]	323.295	202.204	121.530	4.801.747	1,38	20	-	10	50	1	4	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 5																				
Piano Terra	9.334	70.477	-49	4.04[S]	285.419	167.595	90.664	4.519.003	1,00	20	-	10	50	1	3	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 6																				
Piano Terra	140.023	95.709	59	3.93[S]	376.679	214.866	171.474	5.084.490	1,00	20	-	10	50	1	4	20	30	1	3	20
Pilastrata: Pilastrata 7																				
Piano Terra	301.320	-65.113	12.112	4.51[S]	243.773	172.968	301.320	4.011.043	1,27	20	-	10	40	1	3	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 8																				
Piano Terra	284.949	-53.217	-11.773	4.51[S]	189.045	148.874	284.949	3.445.557	1,32	20	-	10	40	1	2	20	30	1	1	20
Pilastrata: Pilastrata 9																				
Piano Terra	191.931	-54.908	12.808	4.29[S]	179.358	141.551	215.338	3.445.557	1,38	20	-	10	40	1	2	20	30	1	1	20
Pilastrata: Pilastrata 10																				
Piano Terra	67.944	105.228	17.320	4.06[S]	316.170	197.970	145.781	4.801.747	1,40	20	-	10	50	1	4	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 11																				
Piano Terra	40.664	18.292	-50.307	2.46[S]	131.763	0	94.268	3.541.455	1,00	20	-	10								
L=40, N _{reg} =1, N _f =10, Ø=20																				
Pilastrata: Pilastrata 12																				
Piano Terra (a)	36.181	17.377	47.376	2.60[S]	131.342	0	90.540	3.541.455	1,00	20	-	10								
L=40, N _{reg} =1, N _f =10, Ø=20																				
Pilastrata: Pilastrata 13																				
Piano Terra	170.965	123.674	13.487	4.06[S]	380.787	217.129	173.434	5.084.490	1,34	20	-	10	50	1	4	20	30	1	3	20
Pilastrata: Pilastrata 14																				
Piano Terra	306.047	64.934	12.211	4.51[S]	244.225	172.871	306.047	4.011.043	1,27	20	-	10	40	1	3	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 15																				
Piano Terra	298.138	52.694	12.082	4.53[S]	190.387	149.890	298.138	3.445.557	1,32	20	-	10	40	1	2	20	30	1	1	20
Pilastrata: Pilastrata 16																				
Piano Terra (a)	196.118	54.711	-13.285	4.27[S]	179.798	141.889	226.304	3.445.557	1,37	20	-	10	40	1	2	20	30	1	1	20
Pilastrata: Pilastrata 17																				
Piano Terra	61.957	-105.508	16.016	4.11[S]	315.375	197.493	133.633	4.801.747	1,41	20	-	10	50	1	4	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 18																				
Piano Terra	41.171	-42.726	-51.075	4.19[S]	289.958	170.201	93.753	4.519.003	1,45	20	-	10	50	1	3	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 19																				
Piano Terra	121.358	-38.107	60.875	4.12[S]	323.281	202.189	144.433	4.801.747	1,38	20	-	10	50	1	4	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 20																				
Piano Terra	113.270	88.892	-27	3.37[S]	300.096	176.009	136.588	4.519.003	1,00	20	-	10	50	1	3	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 21																				
Piano Terra	54.074	-73.303	-51	4.28[S]	314.317	196.858	138.121	4.801.747	1,00	20	-	10	50	1	4	20	30	1	2	20
Pilastrata: Pilastrata 22																				
Piano Terra	-19.780	81.031	-20.544	4.86[S]	281.235	165.197	97.790	4.519.003	1,48	20	-	10	50	1	3	20	30	1	2	20

LEGENDA:

- Lv** Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- N_{Ed,max}** Massimo sforzo di compressione.
- N_R** Sforzo Normale resistente.
- α** Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.
- N_{Ed}** Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
- M_{Ed,X}**
- M_{Ed,Y}**
- M_{Rd,X}** Momento Resistente intorno ad X e Y.
- M_{Rd,Y}**
- φ_{ve}, φ_{vi}** 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.
- φ_{st}**
- L, n_{reg}** 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.
- n_f, φ**

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}	N _{Ed}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{Rd,f}		V _{Rd,j}		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y	
	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm]
Pilastrata: Pilastrata 1																
Piano Terra	34.770	28.109	42.552	5,78	413.3 36	450.4 52	162.3 57	294.892	0	0	0	0	-	0,15708	0,10472	15
Pilastrata: Pilastrata 2																
Piano Terra	44.016	30.958	86.829	5,24	421.7 52	459.6 24	162.3 57	294.892	0	0	0	0	-	0,20944	0,10472	15
Pilastrata: Pilastrata 3																
Piano Terra	45.421	26.307	81.089	6,17	420.6 61	458.4 35	162.3 57	294.892	0	0	0	0	-	0,15708	0,10472	15
Pilastrata: Pilastrata 4																
Piano Terra	49.044	24.462	59.152	6,01	416.4 91	453.8 90	162.3 57	294.892	0	0	0	0	-	0,20944	0,10472	15
Pilastrata: Pilastrata 5																
Piano Terra	40.592	21.674	23.326	7,26	409.6 81	446.4 69	162.3 57	294.892	0	0	0	0	-	0,15708	0,10472	15
Pilastrata: Pilastrata 6																
Piano Terra	62.757	16.999	112.227	4,70	426.5 80	464.8 85	162.3 57	294.892	0	0	0	0	-	0,20944	0,10472	15
Pilastrata: Pilastrata 7																
Piano Terra	34.695	15.508	220.179	6,59	366.0 51	386.5 94	162.3 57	228.624	0	0	0	0	-	0,15708	0,10472	15
Pilastrata: Pilastrata 8																
Piano Terra	28.563	15.799	208.088	8,00	363.7 52	384.1 67	162.3 57	228.624	0	0	0	0	-	0,15708	0,10472	15
Pilastrata: Pilastrata 9																
Piano Terra	28.901	16.932	149.064	7,91	352.5 33	372.3 18	162.3 57	228.624	0	0	0	0	-	0,15708	0,10472	15
Pilastrata: Pilastrata 10																
Piano Terra	56.426	20.730	77.275	5,23	419.9 36	457.6 45	162.3 57	294.892	0	0	0	0	-	0,20944	0,10472	15
Pilastrata: Pilastrata 11																
Piano Terra	19.626	26.596	38.767	8,60	466.1 84	466.1 84	228.6 24	228.624	0	0	0	0	-	0,10472	0,10472	15
Pilastrata: Pilastrata 12																
Piano Terra (a)	19.998	25.236	36.135	9,06	465.5 11	465.5 11	228.6 24	228.624	0	0	0	0	-	0,10472	0,10472	15
Pilastrata: Pilastrata 13																
Piano Terra	63.083	18.347	113.430	4,67	426.8 09	465.1 34	162.3 57	294.892	0	0	0	0	-	0,20944	0,10472	15
Pilastrata: Pilastrata 14																
Piano Terra	34.558	16.000	224.623	6,62	366.8 96	387.4 87	162.3 57	228.624	0	0	0	0	-	0,15708	0,10472	15
Pilastrata: Pilastrata 15																
Piano Terra	28.159	16.044	219.602	8,12	365.9 41	386.4 79	162.3 57	228.624	0	0	0	0	-	0,15708	0,10472	15
Pilastrata: Pilastrata 16																
Piano Terra (a)	28.802	18.140	153.758	7,94	353.4 25	373.2 60	162.3 57	228.624	0	0	0	0	-	0,15708	0,10472	15
Pilastrata: Pilastrata 17																
Piano Terra	56.525	20.935	70.500	5,22	418.6 48	456.2 41	162.3 57	294.892	0	0	0	0	-	0,20944	0,10472	15
Pilastrata: Pilastrata 18																
Piano Terra	34.697	28.009	42.532	5,80	413.3 32	450.4 47	162.3 57	294.892	0	0	0	0	-	0,15708	0,10472	15
Pilastrata: Pilastrata 19																
Piano Terra	43.777	31.012	86.765	5,24	421.7 40	459.6 11	162.3 57	294.892	0	0	0	0	-	0,20944	0,10472	15
Pilastrata: Pilastrata 20																
Piano Terra	44.080	26.827	85.079	6,05	421.4 20	459.2 61	162.3 57	294.892	0	0	0	0	-	0,15708	0,10472	15
Pilastrata: Pilastrata 21																
Piano Terra	49.468	24.228	59.761	5,96	416.6 07	454.0 17	162.3 57	294.892	0	0	0	0	-	0,20944	0,10472	15
Pilastrata: Pilastrata 22																
Piano Terra	41.293	21.610	18.710	7,14	408.8 04	445.5 13	162.3 57	294.892	0	0	0	0	-	0,15708	0,10472	15

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.
- N_{Ed}** Sforzo normale sollecitante di progetto
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- V_{Rcd}** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V_{Rsd,s}** Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- V_{Rd,f}** Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- V_{Rd,j}** Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.

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

Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	N _{Ed}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{Rd,f}		V _{Rd,j}		V _{Rd,s}	A _{Sw}		S _{Asw}
					X	Y	X	Y	X	Y	X	Y		X	Y	
					[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	

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)

Pilastrini - verifiche delle tensioni di esercizio

Lv	Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
		Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
		Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				
Pilastrato: Pilastrato 1																	
Piano Terra																	
	RAR	2,299	14,94	61.376	5.270	18.170	6.49	SI	RAR	15,49 ₅	360,00	61.382	5.489	18.026	23.23	SI	
	QPR	1,940	11,21	52.066	5.196	14.903	5.77	SI									
Pilastrato: Pilastrato 2																	
Piano Terra																	
	RAR	4,113	14,94	126.166	1.871	29.214	3.63	SI	RAR	44,47 ₄	360,00	126.282	1.520	29.399	8.09	SI	
	QPR	2,694	11,21	106.579	1.219	23.806	4.15	SI									
Pilastrato: Pilastrato 3																	
Piano Terra																	
	RAR	4,315	14,94	118.497	-2.203	28.148	3.46	SI	RAR	50,32 ₅	360,00	118.497	-2.203	28.148	7.15	SI	
	QPR	2,743	11,21	99.876	-2.159	22.670	4.08	SI									
Pilastrato: Pilastrato 4																	
Piano Terra																	
	RAR	2,578	14,94	86.588	-1.716	23.215	5.79	SI	RAR	15,29 ₉	360,00	86.326	-2.159	22.916	23.53	SI	
	QPR	2,101	11,21	72.976	-1.609	18.687	5.33	SI									
Pilastrato: Pilastrato 5																	
Piano Terra																	
	RAR	1,251	14,94	34.220	37	11.405	11.94	SI	RAR	8,003	360,00	34.220	37	11.405	44.98	SI	
	QPR	1,024	11,21	29.071	-60	9.271	10.94	SI									
Pilastrato: Pilastrato 6																	
Piano Terra																	
	RAR	1,536	14,94	169.091	-5.727	6.052	9.72	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	1,286	11,21	140.693	-4.727	5.143	8.71	SI									
Pilastrato: Pilastrato 7																	
Piano Terra																	
	RAR	2,551	14,94	341.386	-7.266	1.184	5.85	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	2,063	11,21	280.802	-5.900	714	5.43	SI									
Pilastrato: Pilastrato 8																	
Piano Terra																	
	RAR	2,786	14,94	322.992	-8.149	-1.035	5.36	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	2,257	11,21	265.631	-6.181	-952	4.96	SI									
Pilastrato: Pilastrato 9																	
Piano Terra																	
	RAR	2,132	14,94	230.580	-7.295	834	7.00	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	1,713	11,21	189.965	-5.565	658	6.53	SI									
Pilastrato: Pilastrato 10																	
Piano Terra																	
	RAR	1,104	14,94	110.397	-6.319	-3.174	13.53	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	0,954	11,21	96.117	-5.792	-2.523	11.74	SI									
Pilastrato: Pilastrato 11																	
Piano Terra																	
	RAR	1,830	14,94	56.811	-5.359	12.008	8.16	SI	RAR	11,03 ₉	360,00	56.811	-5.359	12.008	32.61	SI	
	QPR	1,570	11,21	48.950	-4.989	10.105	7.13	SI									
Pilastrato: Pilastrato 12																	
Piano Terra																	
	RAR	1,694	14,94	53.148	-4.069	-11.447	8.81	SI	RAR	9,852	360,00	53.148	-4.069	-11.447	36.54	SI	
	QPR	1,447	11,21	45.749	-3.850	-9.610	7.74	SI									
Pilastrato: Pilastrato 13																	
Piano Terra																	
	RAR	1,607	14,94	170.156	5.818	6.739	9.29	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	1,346	11,21	141.830	4.788	5.730	8.32	SI									
Pilastrato: Pilastrato 14																	
Piano Terra																	
	RAR	2,528	14,94	345.924	7.109	870	5.91	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	2,044	11,21	285.294	5.764	425	5.48	SI									
Pilastrato: Pilastrato 15																	
Piano Terra																	
	RAR	2,659	14,94	338.869	6.981	65	5.61	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	2,141	11,21	279.324	5.239	-14	5.23	SI									
Pilastrato: Pilastrato 16																	
Piano Terra																	
	RAR	2,449	14,94	236.076	7.073	-3.342	6.10	SI	RAR	0,000	360,00	0	0	0	-	SI	
	QPR	1,989	11,21	195.095	5.406	-2.801	5.63	SI									
Pilastrato: Pilastrato 17																	

Pilastri - verifiche delle tensioni di esercizio

Lv Tp _{rnf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
Piano Terra																
	RAR	1,049	14,94	100.152	8.460	-1.851	14.24	SI	RAR	0,367	360,00	97.482	9.593	-1.234	NS	SI
	QPR	0,903	11,21	87.581	7.609	-1.341	12.41	SI								
Pilastrata: Pilastrata 18																
Piano Terra																
	RAR	2,303	14,94	61.352	5.342	-18.169	6.48	SI	RAR	15,549	360,00	61.364	5.569	-18.029	23.15	SI
	QPR	1,943	11,21	52.049	5.253	-14.908	5.76	SI								
Pilastrata: Pilastrata 19																
Piano Terra																
	RAR	4,113	14,94	126.095	1.634	-29.360	3.63	SI	RAR	44,583	360,00	126.210	1.267	-29.543	8.07	SI
	QPR	2,693	11,21	106.512	973	-23.935	4.16	SI								
Pilastrata: Pilastrata 20																
Piano Terra																
	RAR	4,409	14,94	124.395	-740	-29.604	3.38	SI	RAR	51,450	360,00	124.395	-740	-29.604	6.99	SI
	QPR	2,809	11,21	104.825	-821	-23.859	3.98	SI								
Pilastrata: Pilastrata 21																
Piano Terra																
	RAR	2,673	14,94	87.484	-3.823	-23.019	5.59	SI	RAR	16,341	360,00	87.156	-4.263	-22.715	22.03	SI
	QPR	2,190	11,21	73.831	-3.522	-18.533	5.11	SI								
Pilastrata: Pilastrata 22																
Piano Terra																
	RAR	1,097	14,94	27.796	353	-9.931	13.62	SI	RAR	7,306	360,00	27.796	353	-9.931	49.27	SI
	QPR	0,898	11,21	23.592	335	-8.069	12.47	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.
- σ_{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.
- σ_{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)

Pilastri - verifica allo stato limite di fessurazione													
Lv	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Pilastrata: Pilastrata 1													
Piano Terra													
-	FRQ	53.609	5.211	15.433	1,50	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	52.066	5.196	14.903	1,46	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 2													
Piano Terra													
-	FRQ	109.850	1.269	24.716	1,82	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	106.579	1.219	23.806	1,75	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 3													
Piano Terra													
-	FRQ	102.958	-2.166	23.536	1,89	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	99.876	-2.159	22.670	1,82	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 4													
Piano Terra													
-	FRQ	75.224	-1.626	19.399	1,51	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	72.976	-1.609	18.687	1,45	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 5													
Piano Terra													
-	FRQ	29.925	-48	9.604	0,78	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	29.071	-60	9.271	0,75	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 6													
Piano Terra													
-	FRQ	140.724	-4.717	5.207	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	140.693	-4.727	5.143	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 7													
Piano Terra													
-	FRQ	280.801	-5.895	804	-0,95	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	280.802	-5.900	714	-0,96	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 8													
Piano Terra													
-	FRQ	265.617	-6.356	-947	-0,91	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	265.631	-6.181	-952	-0,92	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

Pilastri - verifica allo stato limite di fessurazione

Lv	Id _{cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Pilastrata: Pilastrata 9													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	189.954	-5.727	664	-0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	189.965	-5.565	658	-0,56	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 10													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	96.646	-6.055	-2.503	0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	96.117	-5.792	-2.523	0,10	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 11													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	50.398	-5.006	10.381	1,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	48.950	-4.989	10.105	1,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 12													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	47.115	-3.845	-9.884	0,94	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	45.749	-3.850	-9.610	0,92	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 13													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	141.863	4.782	5.801	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	141.830	4.788	5.730	0,14	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 14													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	285.292	5.760	521	-1,01	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	285.294	5.764	425	-1,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 15													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	279.310	5.411	-9	-1,19	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	279.324	5.239	-14	-1,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 16													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	195.087	5.567	-2.797	-0,33	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	195.095	5.406	-2.801	-0,35	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 17													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	87.550	7.580	-1.442	0,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	87.581	7.609	-1.341	0,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 18													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	53.592	5.270	-15.436	1,51	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	52.049	5.253	-14.908	1,46	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 19													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	109.783	1.023	-24.847	1,82	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	106.512	973	-23.935	1,75	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 20													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	108.066	-807	-24.770	1,91	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	104.825	-821	-23.859	1,84	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 21													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	76.088	-3.570	-19.239	1,59	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	73.831	-3.522	-18.533	1,53	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 22													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	24.286	332	-8.355	0,70	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	23.592	335	-8.069	0,68	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	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.
- AA** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
- 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.
- σ_{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.
- σ_t** N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
- ε_{sm}** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
- A_e** Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
- Δ_{sm}** Area efficace del calcestruzzo teso.
- W_d** Distanza media tra le fessure.
- W_{amm}** Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
- CS** Valore ammissibile di apertura delle fessure.
- Verificato** Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).

SOLETTE (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA (Elevazione)

Solette (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
Piano Terra Soletta 11-12-17-10																			

Solette (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		0	8.973	0,061 58	0,061 58	5,37		0	12.51 8	0,061 58	0,061 58	3,85		0	7.524	0,061 58	0,061 58	6,40
S	S		0	16.41 2	0,061 58	0,061 58	2,93		0	26.08 7	0,061 58	0,061 58	1,85		0	3.764	0,061 58	0,061 58	12,80
	I		0	18.07 9	0,061 58	0,061 58	2,66		0	29.41 4	0,061 58	0,061 58	1,64		0	19.71 9	0,061 58	0,061 58	2,44
P	S	00252	0	4.622	0,061 58	0,061 58	10,4 2	00253	0	4.815	0,061 58	0,061 58	10,0 0	00254	0	5.765	0,061 58	0,061 58	8,35
	I		0	6.406	0,061 58	0,061 58	7,52		0	2.146	0,061 58	0,061 58	22,4 4		0	6.837	0,061 58	0,061 58	7,04
S	S		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-		0	0	0,061 58	0,061 58	-
	I		0	16.02 4	0,061 58	0,061 58	3,22		0	17.59 2	0,061 58	0,061 58	2,93		0	18.11 0	0,061 58	0,061 58	2,66
P	S	00255	0	5.115	0,061 58	0,061 58	9,42	00256	0	12.62 7	0,061 58	0,061 58	3,81	00257	0	9.053	0,061 58	0,061 58	5,32
	I		0	8.056	0,061 58	0,061 58	5,98		0	11.33 5	0,061 58	0,061 58	4,25		0	13.49 9	0,061 58	0,061 58	3,57
S	S		0	10.90 6	0,061 58	0,061 58	4,42		0	23.22 9	0,061 58	0,061 58	2,07		0	20.55 6	0,061 58	0,061 58	2,34
	I		0	17.86 9	0,061 58	0,061 58	2,70		0	28.60 4	0,061 58	0,061 58	1,68		0	11.47 6	0,061 58	0,061 58	4,20
P	S	00797	0	46.94 4	0,061 58	0,061 58	1,03	00798	0	39.60 0	0,061 58	0,061 58	1,22	00799	0	17.69 2	0,061 58	0,061 58	2,72
	I		0	34.37 2	0,061 58	0,061 58	1,40		0	28.37 8	0,061 58	0,061 58	1,70		0	22.98 0	0,061 58	0,061 58	2,10
S	S		0	35.00 3	0,061 58	0,061 58	1,38		0	35.44 0	0,061 58	0,061 58	1,36		0	26.85 9	0,061 58	0,061 58	1,79
	I		0	12.37 8	0,061 58	0,061 58	3,89		0	13.84 6	0,061 58	0,061 58	3,48		0	11.00 5	0,061 58	0,061 58	4,38
P	S	00800	0	13.22 4	0,061 58	0,061 58	3,64												
	I		0	19.76 9	0,061 58	0,061 58	2,44												
S	S		0	25.35 4	0,061 58	0,061 58	1,90												
	I		0	10.05 8	0,061 58	0,061 58	4,79												

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.
- A_{df}** Armatura disponibile per la flessione
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- N_{Ed}, M_{Ed}** Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} < 0: compressione).

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

Solette (CA) - 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]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	
Piano Terra																
Soletta 11-12-17-10																
P	S	0007 0	0	14.568	0,06158	3,36	0007 1	0	5.221	0,06158	9,37	0007 2	0	4.931	0,06158	9,92
	I		0	8.096	0,06158	6,04		0	2.798	0,06158	17,4 9		0	0	0,06158	-
S	S		0	20.012	0,06158	2,44		0	1.461	0,06158	33,4 9		0	0	0,06158	-
	I		0	17.078	0,06158	2,86		0	15.331	0,06158	3,19		0	16.029	0,06158	3,05
P	S	0007 3	0	3.893	0,06158	12,5 7	0007 4	0	3.610	0,06158	13,5 5	0007 5	0	4.258	0,06158	11,49
	I		0	0	0,06158	-		0	0	0,06158	-		0	0	0,06158	-
S	S		0	0	0,06158	-		0	0	0,06158	-		0	0	0,06158	-
	I		0	15.123	0,06158	3,24		0	15.532	0,06158	3,15		0	13.592	0,06158	3,60
P	S	0007 6	0	2.950	0,06158	16,5 8	0007 7	0	7.809	0,06158	6,27	0007 8	0	18.027	0,06158	2,71
	I		0	2.427	0,06158	20,1 6		0	3.851	0,06158	12,7 0		0	17.923	0,06158	2,73
S	S		0	0	0,06158	-		0	11.862	0,06158	4,12		0	20.198	0,06158	2,42
	I		0	11.314	0,06158	4,32		0	8.966	0,06158	5,46		0	8.030	0,06158	6,09
P	S	0007 9	0	5.745	0,06158	8,52	0008 0	0	1.685	0,06158	29,0 4	0008 1	0	7.501	0,06158	6,52
	I		0	11.946	0,06158	4,10		0	9.468	0,06158	5,17		0	1.244	0,06158	39,33
S	S		0	11.388	0,06158	4,30		0	14.933	0,06158	3,28		0	16.292	0,06158	3,00
	I		0	513	0,06158	95,3 7		0	1.665	0,06158	29,3 8		0	0	0,06158	-
P	S	0008 2	0	3.469	0,06158	14,1 0	0008 3	0	646	0,06158	75,7 3	0008 4	0	1.156	0,06158	42,32
	I		0	3.021	0,06158	16,1		0	2.894	0,06158	16,9		0	2.311	0,06158	21,17

Solette (CA) - 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]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	
						9						1				
S	S		0	7.379	0,06158	6,63		0	1.058	0,06158	46,24		0	0	0,06158	-
	I		0	7.316	0,06158	6,69		0	11.176	0,06158	4,38		0	16.709	0,06158	2,93
P	S	00085	0	2.707	0,06158	18,07	00086	0	2.079	0,06158	23,53	00087	0	2.444	0,06158	20,02
	I		0	3.591	0,06158	13,62		0	3.556	0,06158	13,76		0	3.364	0,06158	14,54
S	S		0	0	0,06158	-		0	0	0,06158	-		0	0	0,06158	-
	I		0	17.289	0,06158	2,83		0	20.572	0,06158	2,38		0	17.904	0,06158	2,73
P	S	00088	0	912	0,06158	53,65	00089	0	2.083	0,06158	23,49	00090	0	8.090	0,06158	6,05
	I		0	5.090	0,06158	9,61		0	5.143	0,06158	9,51		0	8.638	0,06158	5,66
S	S		0	0	0,06158	-		0	4.598	0,06158	10,64		0	10.755	0,06158	4,55
	I		0	14.390	0,06158	3,40		0	13.242	0,06158	3,69		0	8.244	0,06158	5,93
P	S	00091	0	18.472	0,06158	2,65	00092	0	3.600	0,06158	13,59	00093	0	2.439	0,06158	20,06
	I		0	15.906	0,06158	3,08		0	6.366	0,06158	7,69		0	9.135	0,06158	5,36
S	S		0	24.041	0,06158	2,04		0	11.276	0,06158	4,34		0	11.096	0,06158	4,41
	I		0	751	0,06158	65,15		0	0	0,06158	-		0	0	0,06158	-
P	S	00094	0	13.714	0,06158	3,57	00244	0	8.110	0,06158	6,03	00245	0	422	0,06158	NS
	I		0	12.970	0,06158	3,77		0	9.225	0,06158	5,30		0	2.457	0,06158	19,91
S	S		0	13.571	0,06158	3,61		0	11.182	0,06158	4,38		0	12.224	0,06158	4,00
	I		0	1.366	0,06158	35,82		0	2.656	0,06158	18,42		0	0	0,06158	-
P	S	00246	0	6.570	0,06158	7,45	00247	0	7.979	0,06158	6,13	00248	0	1.770	0,06158	27,64
	I		0	8.923	0,06158	5,48		0	7.661	0,06158	6,39		0	7.244	0,06158	6,75
S	S		0	14.144	0,06158	3,46		0	14.165	0,06158	3,45		0	11.036	0,06158	4,43
	I		0	0	0,06158	-		0	6.727	0,06158	7,27		0	0	0,06158	-
P	S	00249	0	0	0,06158	-	00250	0	4.413	0,06158	11,09	00251	0	1.044	0,06158	46,86
	I		0	2.425	0,06158	20,18		0	4.459	0,06158	10,97		0	2.567	0,06158	19,06
S	S		0	3.843	0,06158	12,73		0	4.885	0,06158	10,02		0	0	0,06158	-
	I		0	5.510	0,06158	8,88		0	8.211	0,06158	5,96		0	10.961	0,06158	4,46
P	S	00252	0	1.159	0,06158	42,21	00253	0	2.786	0,06158	17,56	00254	0	2.140	0,06158	22,86
	I		0	2.943	0,06158	16,62		0	116	0,06158	NS		0	3.212	0,06158	15,23
S	S		0	0	0,06158	-		0	0	0,06158	-		0	0	0,06158	-
	I		0	11.586	0,06158	4,22		0	12.374	0,06158	3,95		0	12.990	0,06158	3,77
P	S	00255	0	2.215	0,06158	22,09	00256	0	5.458	0,06158	8,96	00257	0	2.379	0,06158	20,57
	I		0	5.156	0,06158	9,49		0	4.165	0,06158	11,75		0	6.824	0,06158	7,17
S	S		0	2.729	0,06158	17,93		0	8.836	0,06158	5,54		0	11.171	0,06158	4,38
	I		0	9.692	0,06158	5,05		0	14.211	0,06158	3,44		0	2.091	0,06158	23,40
P	S	00797	0	21.664	0,06158	2,26	00798	0	19.058	0,06158	2,57	00799	0	4.680	0,06158	10,45
	I		0	9.092	0,06158	5,38		0	7.835	0,06158	6,24		0	9.968	0,06158	4,91
S	S		0	21.350	0,06158	2,29		0	17.499	0,06158	2,80		0	13.276	0,06158	3,69
	I		0	0	0,06158	-		0	0	0,06158	-		0	0	0,06158	-
P	S	00800	0	2.078	0,06158	23,54										
	I		0	8.623	0,06158	5,67										
S	S		0	15.349	0,06158	3,19										
	I		0	52	0,06158	NS										

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 se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- N_{Ed}, M_{Ed}** Sollecitazioni di progetto.

SOLETTE (CA) - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

SOLETTE (CA) - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp _{mf}	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verificato
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]					[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]			
Piano Terra		Soletta 11-12-17-10													

SOLETTE (CA) - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp _{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id _{cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verificato	Id _{cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verificato
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]					[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]			
00074	P	RAR	0,299	14,94	0	3.516	49,93	SI	RAR	3,411	360,00	0	3.516	NS	SI
		QPR	0,241	11,21	0	2.837	46,41	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1,225	14,94	0	-14.392	12,20	SI	RAR	13,963	360,00	0	-14.392	25,78	SI
		QPR	1,053	11,21	0	-12.379	10,64	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.
- σ_{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.
- σ_{td,amm}** Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
- N_{Ed}** Sollecitazioni di progetto.
- M_{Ed}**
- CS** Coefficiente di Sicurezza (= σ_{cd,amm}/σ_{cc} ; σ_{td,amm}/σ_{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
- Verificato** [SI] = La verifica è soddisfatta (σ_{cc} ≤ σ_{cd,amm} ; σ_{at} ≤ σ_{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ_{cc} > σ_{cd,amm} ; σ_{at} > σ_{td,amm}).
- Nota** Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

SOLETTE (CA) - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

SOLETTE (CA) - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	Id _{cmb}	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
Piano Terra			Soletta 11-12-17-10				AA = PCA						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
00074	P	FRQ	-	2.946	0,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-	2.837	0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-	-12.723	1,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-	-12.379	1,05	2,13	0 E-01	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] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
- Id_{cmb}** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- N_{Ed}, M_{Ed}** Sollecitazioni di progetto.
- σ_{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 (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
- ε_{sm}** Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
- 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 ≤ W_{amm} ; [NO] = W_d > W_{amm}

VERIFICA DEFORMABILITÀ - VERIFICA SNELLEZZA (Elevazione)

Verifica deformabilità - Verifica snellezza

Id _{Elm}	%LLi/Nodo	CS	L	h	K	f _{ck}	f _{yk}	A _{s,req}	A _{s,prov}	ρ	ρ'	T	T _{mp}	λ	λ _{lim}	Verificato
Piano Terra																
Soletta 11-12-17-10	77	1,91	501	25	1,5	24,90	450,00	526	616	0,21	0,23	NO	NO	20,04	38,19	SI

LEGENDA:

- Id_{Elm}** Identificativo dell'elemento.
- %LLi/Nodo** [%LLi] = Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (LLI), a partire dall'estremo iniziale.
[Nodo] = rappresenta l'identificativo del nodo strutturale per il quale vengono forniti i valori di verifica.
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- L** Luce di calcolo dell'elemento (coincide con la luce libera di inflessione).
- h** Altezza di calcolo dell'elemento.
- K** Coefficiente correttivo, funzione dello schema strutturale.
- f_{ck}** Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo.
- f_{yk}** Tensione caratteristica di snervamento dell'armatura.
- A_{s,req}** Area di armatura tesa richiesta allo SLU.
- A_{s,prov}** Area di armatura tesa effettivamente presente.
- ρ** Rapporto di armatura tesa.
- ρ'** Rapporto di armatura compressa.
- T** [SI] = sezione a T avente larghezza dell'ala maggiore di tre volte lo spessore dell'anima; [NO] = sezione che non soddisfa il requisito precedente.
- T_{mp}** [SI] = elemento caricato da tramezzi che possono subire danni a causa di inflessione eccessiva; [NO] = elemento NON caricato da tramezzi che possono subire danni a causa di inflessione eccessiva.
- λ = L/h** Rapporto di snellezza tra luce L e altezza h dell'elemento.

Verifica deformabilità - Verifica snellezza																
Id _{Elm}	%LLi/Nodo	CS	L	h	K	f _{ck}	f _{yk}	A _{s,req}	A _{s,prov}	ρ	ρ'	T	Tmp	λ	λ _{lim}	Verificato
			[cm]	[cm]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[mm ²]	[mm ²]	[%]	[%]					

λ_{lim} Snellezza limite.
Verificato [SI] = λ ≤ λ_{lim} - la verifica delle inflessioni si può ritenere implicitamente soddisfatta; [NO] = λ > λ_{lim} - è necessario procedere alla verifica di inflessione mediante calcolo.

PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTA		
a)	la configurazione in pianta è compatta ossia la distribuzione di masse e rigidità è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e il contorno di ogni orizzontamento è convesso; il requisito può ritenersi soddisfatto, anche in presenza di rientranze in pianta, quando esse non influenzano significativamente la rigidità nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento;	SI
b)	il rapporto tra i lati del rettangolo circoscritto alla pianta di ogni orizzontamento è inferiore a 4;	SI
c)	ciascun orizzontamento ha una rigidità nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidità degli elementi strutturali verticali da potersi assumere che la sua deformazione in pianta influenzi in modo trascurabile la distribuzione delle azioni sismiche tra questi ultimi e ha resistenza sufficiente a garantire l'efficacia di tale distribuzione;	SI
La struttura è regolare in pianta.		
REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA		
d)	tutti i sistemi resistenti alle azioni orizzontali si estendono per tutta l'altezza della costruzione o, se sono presenti parti aventi differenti altezze, fino alla sommità della rispettiva parte dell'edificio;	SI
e)	massa e rigidità rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25%, la rigidità non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidità si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o di pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base;	SI
f)	nelle strutture intelaiate, il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti diversi (tale rapporto, calcolato per un generico orizzontamento, non deve differire più del 30% dall'analogo rapporto calcolato per l'orizzontamento adiacente); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti;	SI
g)	eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengano con continuità da un orizzontamento al successivo; oppure avvengano in modo che il rientro di un orizzontamento non superi il 10% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante, né il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro orizzontamenti, per il quale non sono previste limitazioni di restringimento;	SI
La struttura è regolare in altezza.		

Piani - Verifiche Regolarità											
Id _{Piano}	Q _{Lv}	H _{Lv}	Rd _{Tmp}	Ir _{Tmp}	M _{SLU}	K _{SLU}		R _{eff}		R _{ric}	
						X	Y	X	Y	X	Y
	[m]	[m]			[N·s ² /m]	[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]
Piano Terra	0,00	4,11	NO	NO	299.029	642.430	534.720	0	0	0	0

LEGENDA:

Id_{Piano} Identificativo del livello o piano.
Q_{Lv} Quota del livello o piano.
H_{Lv} Altezza del livello o piano.
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.
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.
M_{SLU} Massa eccitabile della struttura allo S.L. Ultimo, nelle direzioni X, Y, Z.
K_{SLU} Valori delle Rigidità di Piano, valutate allo SLU, riferite agli assi X ed Y del riferimento globale.
R_{eff} Valori delle Resistenze Effettive di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
R_{ric} Valori delle Resistenze Richieste di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
(*) Vedi tabelle "Livelli o Piani" o "Solai e Balconi".

EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)

Effetti delle non linearità geometriche per sisma										
Id _{Piano}	Q _{Lv}	H _{Lv}	δ _{d,x}	δ _{d,y}	P _{θ,x}	P _{θ,y}	T _{θ,x}	T _{θ,y}	θ _x	θ _y
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Piano Terra	0,00	4,11	2,1737	2,6115	2.933.437	2.933.437	1.396.429	1.396.429	1,11 E-02	1,33 E-02

LEGENDA:

Id_{Piano} Identificativo del livello o piano.
H_{Lv} Altezza del livello o piano.
δ_{d,x}, δ_{d,y} Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.
P_{θ,x}, P_{θ,y} Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "θ".
T_{θ,x}, T_{θ,y} Valori del tagliante di piano utilizzati per il calcolo di "θ".
θ_x, θ_y Coefficienti "θ" del piano.
Nota Le forze sismiche orizzontali agenti sui piani caratterizzati da valori di θ compresi tra 0,1 e 0,2, sono state incrementate del fattore "1/(1-θ)", per portare in conto gli effetti del secondo ordine.

PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI - SLO (Elevazione)

PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI - SLO									
Id _{Piano}	Q _{Lv}	H _{Lv}	δ _{amm,SLO}	δ _{d,SLO}		Δδ _{SLO}		C _{lg} T _{tmp}	Note
				X	Y	X	Y		
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		
Piano Terra	0,00	4,11	1,3700	0,5503	0,6804	0,8197	0,6896	RF	Verificato

LEGENDA:

Id_{Piano} Identificativo del livello o piano.

PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI - SLO

IdPiano	Q _{Lv} [m]	H _{Lv} [m]	δ _{amm,SLO} [cm]	δ _{d,SLO}		Δδ _{SLO}		C _{lgT} mp	Note
				X [cm]	Y [cm]	X [cm]	Y [cm]		

Q_{Lv} Quota del livello o piano.
H_{Lv} Altezza del livello o piano.
δ_{amm,SLO} Spostamento Differenziale ammissibile per SLO.
δ_{d,SLO} Spostamento Differenziale di progetto allo SLO.
Δδ_{SLO} Differenza fra spostamento limite e quello di calcolo nelle direzioni X e Y.
C_{lgT}mp Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.

SOLAI/BALCONI (CA) - VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione)

IdCmp	%L _{Lt} [%]	Tp	M _{Ed,X,s} [N-m]	M _{Ed,X,i} [N-m]	SOLAI/BALCONI (CA) - VERIFICHE ALLO SLU			
					A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	CS _i
Piano Terra					Sezione: Solai 1.1			
TrS1.1_1	0%	■	14.755	6.373	2,36	0,00	1.36	-
	12,5%	I	0	14.473	2,36	0,00	-	-
	25,0%	I	0	19.324	0,00	0,00	-	-
	37,5%	I	0	20.925	0,00	0,00	-	-
	50,0%	I	0	20.824	0,79	0,00	-	-
	62,5%	I	1.821	18.387	0,79	0,00	3.76	-
	75,0%	I	6.600	12.701	5,50	0,00	6.85	-
	87,5%	I	14.008	3.766	5,50	0,00	3.22	-
	100%	■	23.450	0	5,50	0,00	1.92	-
TrS1.1_2	0%	■	23.637	0	5,50	0,00	1.91	-
	12,5%	I	13.331	2.553	5,50	0,00	3.39	-
	25,0%	I	6.780	10.965	5,50	0,00	6.67	-
	37,5%	I	3.095	15.620	0,79	0,00	2.21	-
	50,0%	I	1.024	23.653	0,79	0,00	6.68	-
	62,5%	I	1.201	15.845	0,79	0,00	5.70	-
	75,0%	I	3.479	11.535	3,93	0,00	9.47	-
	87,5%	I	10.016	3.700	3,93	0,00	3.28	-
	100%	■	19.837	0	3,93	0,00	1.66	-
TrS1.1_3	0%	■	20.086	0	3,93	0,00	1.64	-
	12,5%	I	12.309	4.721	3,93	0,00	2.67	-
	25,0%	I	6.783	10.736	3,93	0,00	4.85	-
	37,5%	I	2.749	13.681	0,79	0,00	2.49	-
	50,0%	I	0	18.652	0,79	0,00	-	-
	62,5%	I	0	13.115	0,00	0,00	-	-
	75,0%	I	0	9.243	1,57	0,00	-	-
	87,5%	I	6.366	3.252	3,14	0,00	4.18	-
	100%	■	13.989	0	3,14	0,00	1.90	-
TrS1.1_4	0%	■	14.451	13	3,14	0,00	1.84	-
	12,5%	I	13.836	2.103	3,14	0,00	1.92	-
	25,0%	I	11.007	3.560	1,57	0,00	1.23	-
	37,5%	I	8.681	4.386	1,57	0,00	1.56	-
	50,0%	I	6.617	4.579	1,57	0,00	2.05	-
	62,5%	I	4.817	4.556	1,57	0,00	2.81	-
	75,0%	I	3.279	4.519	1,57	0,00	4.13	-
	87,5%	I	2.004	3.901	1,57	0,00	6.77	-
	100%	■	3.213	2.651	1,57	0,00	4.22	-
Piano Terra					Sezione: Solai 1.2			
TrS1.2_1	0%	■	14.755	6.409	2,36	0,00	1.36	-
	12,5%	I	0	14.572	2,36	0,00	-	-
	25,0%	I	0	19.486	0,00	0,00	-	-
	37,5%	I	0	21.150	0,00	0,00	-	-
	50,0%	I	0	21.064	0,79	0,00	-	-
	62,5%	I	1.727	18.690	0,79	0,00	3.96	-
	75,0%	I	6.489	13.067	5,50	0,00	6.96	-
	87,5%	I	13.846	4.195	5,50	0,00	3.26	-
	100%	■	23.275	0	5,50	0,00	1.94	-
TrS1.2_2	0%	■	23.486	0	5,50	0,00	1.92	-
	12,5%	I	13.247	2.581	5,50	0,00	3.41	-
	25,0%	I	6.831	10.896	5,50	0,00	6.62	-
	37,5%	I	3.449	15.470	0,79	0,00	1.98	-
	50,0%	I	1.681	23.653	0,79	0,00	4.07	-
	62,5%	I	2.370	15.590	0,79	0,00	2.89	-
	75,0%	I	4.951	11.199	4,71	0,00	7.90	-
	87,5%	I	11.202	3.174	4,71	0,00	3.49	-
	100%	■	21.155	0	4,71	0,00	1.85	-
TrS1.2_3	0%	■	21.166	0	4,71	0,00	1.84	-
	12,5%	I	13.555	4.554	4,71	0,00	2.88	-
	25,0%	I	7.281	11.812	4,71	0,00	5.37	-
	37,5%	I	2.991	16.348	0,79	0,00	2.29	-
	50,0%	I	0	18.164	0,79	0,00	-	-
	62,5%	I	0	18.202	0,00	0,00	-	-
	75,0%	I	0	16.825	0,00	0,00	-	-
	87,5%	I	0	12.728	1,57	0,00	-	-
	100%	■	12.502	5.909	1,57	0,00	1.08	-
Piano Terra					Sezione: Solai 1.3			
TrS1.3_1	0%	■	14.755	6.335	2,36	0,00	1.36	-
	12,5%	I	0	14.375	2,36	0,00	-	-
	25,0%	I	0	19.166	0,00	0,00	-	-

SOLAI/BALCONI (CA) - VERIFICHE ALLO SLU

Id _{Cmp}	%L _{LI}	Tp	M _{Ed,X,s}	M _{Ed,X,i}	A _{S,s}	A _{S,i}	CS _s	CS _i
	[%]		[N-m]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]		
	37,5%	I	0	20.708	0,00	0,00	-	-
	50,0%	I	0	20.592	0,79	0,00	-	-
	62,5%	I	1.927	18.096	0,79	0,00	3.55	-
	75,0%	I	6.724	12.350	5,50	0,00	6.72	-
	87,5%	I	14.171	3.355	5,50	0,00	3.19	-
	100%	■	23.626	0	5,50	0,00	1.91	-
TrS1.3_2	0%	■	23.794	0	5,50	0,00	1.90	-
	12,5%	I	13.418	2.521	5,50	0,00	3.37	-
	25,0%	I	6.731	11.044	5,50	0,00	6.71	-
	37,5%	I	2.753	15.792	0,79	0,00	2.48	-
	50,0%	I	391	23.653	0,79	0,00	17.51	-
	62,5%	I	73	16.137	0,79	0,00	93.83	-
	75,0%	I	2.076	11.920	0,79	0,00	3.29	-
	87,5%	I	8.669	4.243	3,93	0,00	3.80	-
	100%	■	18.339	0	3,93	0,00	1.79	-
TrS1.3_3	0%	■	18.795	0	3,93	0,00	1.75	-
	12,5%	I	12.649	4.202	3,93	0,00	2.60	-
	25,0%	I	7.857	9.049	1,57	0,00	1.72	-
	37,5%	I	4.333	11.398	0,79	0,00	1.58	-
	50,0%	I	1.848	15.381	0,79	0,00	3.70	-
	62,5%	I	401	11.037	0,79	0,00	17.08	-
	75,0%	I	790	8.052	0,79	0,00	8.67	-
	87,5%	I	6.088	3.141	2,36	0,00	3.31	-
	100%	■	11.718	0	2,36	0,00	1.72	-
TrS1.3_4	0%	■	12.190	476	1,57	0,00	1.11	-
	12,5%	I	10.649	3.542	1,57	0,00	1.27	-
	25,0%	I	7.552	5.672	1,57	0,00	1.79	-
	37,5%	I	5.307	6.868	0,79	0,00	1.29	-
	50,0%	I	3.450	7.129	0,79	0,00	1.98	-
	62,5%	I	1.982	7.135	0,79	0,00	3.45	-
	75,0%	I	902	6.845	0,79	0,00	7.59	-
	87,5%	I	212	5.621	0,79	0,00	32.31	-
	100,0%	■	4.563	3.462	0,79	0,00	1.50	-
Piano Terra			Sezione: Solai 1.4					
TrS1.4_1	0%	■	3.987	3.672	0,79	0,00	1.71	-
	12,5%	I	0	5.875	0,79	0,00	-	-
	25,0%	I	0	7.275	0,00	0,00	-	-
	37,5%	I	0	7.869	0,00	0,00	-	-
	50,0%	I	0	7.892	0,00	0,00	-	-
	62,5%	I	0	7.869	0,00	0,00	-	-
	75,0%	I	0	7.274	0,00	0,00	-	-
	87,5%	I	0	5.874	0,79	0,00	-	-
	100,0%	■	3.987	3.669	0,79	0,00	1.71	-
Piano Terra			Sezione: Balconi 1.5					
TrB1.5_1	0%	■	69	0	1,57	1,57	NS	-
	12,6%	■	128	0	1,57	1,57	62.19	-
	24,9%	■	206	0	1,57	1,57	38.64	-
	37,5%	■	301	0	1,57	1,57	26.44	-
	50,1%	■	414	0	1,57	1,57	19.22	-
	62,4%	■	545	0	1,57	1,57	14.60	-
	75,0%	■	325	0	1,57	1,57	24.49	-
	87,6%	■	442	0	1,57	1,57	18.01	-
	99,9%	■	577	0	1,57	1,57	13.79	-
Piano Terra			Sezione: Balconi 1.6					
TrB1.6_1	0%	■	1.072	0	1,57	1,57	7.42	-
	12,5%	■	821	0	1,57	1,57	9.69	-
	25,0%	■	603	0	1,57	1,57	13.20	-
	37,5%	■	829	0	1,57	1,57	9.60	-
	50,0%	■	611	0	1,57	1,57	13.02	-
	62,4%	■	425	0	1,57	1,57	18.73	-
	74,9%	■	273	0	1,57	1,57	29.16	-
	87,4%	■	155	0	1,57	1,57	51.36	-
	99,9%	■	70	0	1,57	1,57	NS	-
Piano Terra			Sezione: Balconi 1.7					
TrB1.7_1	0%	■	4.889	0	1,57	1,57	1.62	-
	12,5%	■	4.832	0	1,57	1,57	1.64	-
	25,0%	■	3.693	0	1,57	1,57	2.15	-
	37,5%	■	2.708	0	1,57	1,57	2.93	-
	50,0%	■	1.875	0	1,57	1,57	4.24	-
	62,5%	■	1.194	0	1,57	1,57	6.66	-
	75,0%	■	667	0	1,57	1,57	11.93	-
	87,5%	■	292	0	1,57	1,57	27.26	-
	100%	■	70	0	1,57	1,57	NS	-

LEGENDA:

- Id_{Cmp}** Identificativo della campata. Tr =Travetto; [S] = Solaio, [B] = Balcone; [X.X_Y] = X.X identificativo della sezione di calcolo del solaio/balcone, _Y 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.
- Tp** Tipo di sezione verificata.
- 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

SOLAI/BALCONI (CA) - verifiche delle tensioni di esercizio

Table with columns for load percentage (%LLI), concrete stress (Compressione calcestruzzo), reinforcement concrete stress (Compressione calcestruzzo rinforzo), steel stress (Trazione acciaio), and FRP/steel reinforcement stress (Trazione acciaio/FRP rinforzo). Rows include load levels (0%, 25%, 50%, 75%, 100%) for various slabs (Piano Terra, Sezione: Solai 1.3, 1.4, Balconi 1.5, 1.6).

SOLAI/BALCONI (CA) - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	Id _{cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
74,9%	QPR	0	93	0	0,05	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	0	41	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,4%	QPR	0	41	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	0	10	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
99,9%	QPR	0	10	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	0	0	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	0	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Sezione: Balconi 1.7					
Campata TrB1.7_1								AA= PCA					
0%	FRQ	0	3.001	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.001	0	1,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	2.298	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2.298	0	1,13	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	1.688	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.688	0	0,83	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	1.173	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.173	0	0,58	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	751	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	751	0	0,37	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	422	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	422	0	0,21	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	188	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	188	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	47	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	47	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	0	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	0	0	0,00	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

- %LLI** 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] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
- 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.
- σ_{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.
- σ_t** N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
- ε_{sm}** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
- A_e** Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
- Δ_{sm}** Area efficace del calcestruzzo teso.
- W_d** Distanza media tra le fessure.
- W_{amm}** Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
- CS** Valore ammissibile di apertura delle fessure.
- Verificato** Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).

VERIFICA DEFORMABILITÀ - VERIFICA SNELLEZZA (Elevazione)

Id _{Elm}	%LLI/Nodo	CS	Verifica deformabilità - Verifica snellezza													
			L	h	K	f _{ck}	f _{yk}	A _{s,req}	A _{s,prov}	ρ	ρ'	T	Tmp	λ	λ _{lim}	Verificato
			[cm]	[cm]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[mm ²]	[mm ²]	[%]	[%]					
Piano Terra			Sezione: Balconi 1.5													
TrB1.5_1	99,9%	5,47	61	15	0,4	24,90	450,00	113	157	0,15	0,00	NO	NO	4,08	22,28	SI
Piano Terra			Sezione: Balconi 1.6													
TrB1.6_1	99,9%	4,33	77	15	0,4	24,90	450,00	113	157	0,15	0,00	NO	NO	5,14	22,28	SI
Piano Terra			Sezione: Balconi 1.7													
TrB1.7_1	100%	2,42	138	15	0,4	24,90	450,00	113	157	0,15	0,00	NO	NO	9,20	22,28	SI

LEGENDA:

- Id_{Elm}** Identificativo dell'elemento.
- %LLI/Nodo** [%LLI] = Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (LLI), a partire dall'estremo iniziale.
- CS** [Nodo] = rappresenta l'identificativo del nodo strutturale per il quale vengono forniti i valori di verifica.
- L** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- h** Luce di calcolo dell'elemento (coincide con la luce libera di inflessione).
- K** Altezza di calcolo dell'elemento.
- f_{ck}** Coefficiente correttivo, funzione dello schema strutturale.
- f_{yk}** Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo.
- A_{s,req}** Tensione caratteristica di snervamento dell'armatura.
- A_{s,prov}** Area di armatura tesa richiesta allo SLU.
- ρ** Area di armatura tesa effettivamente presente.
- ρ'** Rapporto di armatura tesa.
- T** Rapporto di armatura compressa.
- Tmp** [SI] = sezione a T avente larghezza dell'ala maggiore di tre volte lo spessore dell'anima; [NO] = sezione che non soddisfa il requisito precedente.
- λ = L/h** [SI] = elemento caricato da tramezzi che possono subire danni a causa di inflessione eccessiva; [NO] = elemento NON caricato da tramezzi che possono subire danni a causa di inflessione eccessiva.
- λ_{lim}** Rapporto di snellezza tra luce L e altezza h dell'elemento.

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU														
Id _{Tr}	%L _{LI}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg θ	u _m	A	t	A _{sw}	A _{s,l}	A _{f,t}	R _f
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	100%	15.482	1,19	60.736	25.953	18.398	2,50	1.356	112.346	111	0,00704	6,16	0,94	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 se CS \geq 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
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.
u_m	Perimetro medio del nucleo resistente.
A	Area racchiusa dalla fibra media del profilo periferico (u _m).
t	Spessore della sezione cava.
A_{sw}	Area delle staffe strettamente necessaria per la torsione.
A_{s,l}	Area barre longitudinali di parete esecutive.
A_{f,t}	Area di ferri a flessione strettamente necessaria per torsione.
R_f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE (Fondazione)

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _{LI}	T _{Ed}	+/-	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg θ	CS _{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		
Fondazione	Trave 10-11							
Trave 10-11	0%	16804	+	29.800	396.476	60.736	2,50	2,84
			-	-96.480	396.476	60.736	2,50	1,92
	12,5%	17497	+	40.857	396.476	60.736	2,50	2,56
			-	-91.015	396.476	60.736	2,50	1,93
	25,0%	17923	+	49.050	396.476	60.736	2,50	2,39
			-	-83.110	396.476	60.736	2,50	1,98
	37,5%	18492	+	56.165	396.476	60.736	2,50	2,24
			-	-74.541	396.476	60.736	2,50	2,03
	50,0%	20747	+	68.462	396.476	60.736	2,50	1,94
			-	-71.502	396.476	60.736	2,50	1,92
62,5%	17923	+	68.575	396.476	60.736	2,50	2,14	
		-	-56.523	396.476	60.736	2,50	2,28	
75,0%	18492	+	78.853	396.476	60.736	2,50	1,99	
		-	-51.853	396.476	60.736	2,50	2,30	
87,5%	19444	+	88.576	396.476	60.736	2,50	1,84	
		-	-46.686	396.476	60.736	2,50	2,28	
100,0%	21428	+	99.719	396.476	60.736	2,50	1,65	
		-	-42.959	396.476	60.736	2,50	2,17	
Fondazione	Trave 12-17							
Trave 12-17	0%	19516	+	41.787	396.290	60.736	2,50	2,34
			-	-91.529	396.290	60.736	2,50	1,81
	12,5%	18093	+	48.082	396.290	60.736	2,50	2,39
			-	-84.212	396.290	60.736	2,50	1,96
	25,0%	17535	+	57.583	396.290	60.736	2,50	2,30
			-	-80.043	396.290	60.736	2,50	2,04
	37,5%	17245	+	66.439	396.290	60.736	2,50	2,21
			-	-75.137	396.290	60.736	2,50	2,11
	50,0%	16952	+	72.593	396.290	60.736	2,50	2,16
			-	-67.379	396.290	60.736	2,50	2,23
62,5%	16793	+	78.486	396.290	60.736	2,50	2,11	
		-	-59.140	396.290	60.736	2,50	2,35	
75,0%	16779	+	87.252	396.290	60.736	2,50	2,01	
		-	-53.490	396.290	60.736	2,50	2,43	
87,5%	16832	+	95.039	396.290	60.736	2,50	1,93	
		-	-46.537	396.290	60.736	2,50	2,53	
100,0%	17029	+	101.052	396.290	60.736	2,50	1,87	
		-	-37.484	396.290	60.736	2,50	2,67	
Fondazione	Trave 11-12							
Trave 11-12	0%	18138	+	71.447	400.559	60.736	2,50	2,10
			-	-139.609	400.559	60.736	2,50	1,55
	12,5%	12261	+	43.745	400.559	60.736	2,50	3,21
			-	-77.951	400.559	60.736	2,50	2,52
	25,0%	9122	+	31.374	400.559	60.736	2,50	4,38
			-	-45.102	400.559	60.736	2,50	3,81
	37,5%	6450	+	19.993	400.559	60.736	2,50	6,41
			-	-24.005	400.559	60.736	2,50	6,02
	50,0%	5607	+	22.421	400.559	60.736	2,50	6,74
			-	-22.451	400.559	60.736	2,50	6,74
62,5%	7413	+	40.304	400.559	60.736	2,50	4,49	
		-	-36.308	400.559	60.736	2,50	4,70	
75,0%	10257	+	66.393	400.559	60.736	2,50	2,99	
		-	-52.555	400.559	60.736	2,50	3,33	
87,5%	10257	+	76.740	400.559	60.736	2,50	2,77	
		-	-42.208	400.559	60.736	2,50	3,65	
100%	15482	+	143.743	400.559	60.736	2,50	1,63	
		-	-74.965	400.559	60.736	2,50	2,26	

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLU								
Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	T _{Ed} [N-m]	+/-	V _{Ed,2} [N]	V _{Rcd} [N]	T _{Rcd} [N-m]	Ctg θ	CS _{v,T}

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{L1}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{L1}), a partire dall'estremo iniziale.
- T_{Ed}** Momento torcente di progetto.
- +/-** [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
- V_{Ed,2}** Taglio di progetto in direzione 2.
- V_{Rcd}** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- T_{Rcd}** Momento resistente del calcestruzzo.
- Ctg θ** Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.
- CS_{v,T}** Coefficiente di sicurezza per taglio e torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

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

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N-m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N-m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
Fondazione						Trave 10-11						
Trave 10-11	0%	0	11.100	0	21.641	4,62	4,62	7.81[S]	VNR	4.00[S]	VNR	NO
	12,5%	0	10.091	0	19.618	4,62	4,62	8.59[S]	VNR	4.41[S]	VNR	NO
	25,0%	0	9.466	0	17.249	4,62	4,62	9.15[S]	VNR	5.02[S]	VNR	NO
	37,5%	0	10.377	0	14.754	4,62	4,62	8.35[S]	VNR	5.87[S]	VNR	NO
	50,0%	0	13.422	0	14.010	4,62	4,62	6.45[S]	VNR	6.18[S]	VNR	NO
	62,5%	0	8.056	0	7.571	4,62	4,62	10.76[S]	VNR	11.45[S]	VNR	NO
	75,0%	0	10.321	0	6.892	4,62	4,62	8.40[S]	VNR	12.58[S]	VNR	NO
	87,5%	0	11.975	0	11.185	4,62	4,62	7.24[S]	VNR	7.75[S]	VNR	NO
	100,0%	0	12.861	0	19.873	4,62	4,62	6.74[S]	VNR	4.36[S]	VNR	NO
Fondazione						Trave 12-17						
Trave 12-17	0%	0	14.492	0	18.548	4,62	4,62	5.98[S]	VNR	4.67[S]	VNR	NO
	12,5%	0	12.654	0	16.681	4,62	4,62	6.85[S]	VNR	5.19[S]	VNR	NO
	25,0%	0	10.358	0	14.414	4,62	4,62	8.37[S]	VNR	6.01[S]	VNR	NO
	37,5%	0	8.241	0	11.857	4,62	4,62	10.52[S]	VNR	7.31[S]	VNR	NO
	50,0%	0	8.292	0	14.966	4,62	4,62	10.45[S]	VNR	5.79[S]	VNR	NO
	62,5%	0	6.922	0	9.780	4,62	4,62	12.52[S]	VNR	8.86[S]	VNR	NO
	75,0%	0	7.567	0	9.120	4,62	4,62	11.45[S]	VNR	9.50[S]	VNR	NO
	87,5%	0	7.757	0	10.298	4,62	4,62	11.17[S]	VNR	8.41[S]	VNR	NO
	100,0%	0	9.123	0	17.983	4,62	4,62	9.50[S]	VNR	4.82[S]	VNR	NO
Fondazione						Trave 11-12						
Trave 11-12	0%	0	30.199	0	44.699	4,62	6,16	2.86[S]	VNR	2.56[S]	VNR	NO
	12,5%	0	18.812	0	31.308	4,62	4,62	4.60[S]	VNR	2.76[S]	VNR	NO
	25,0%	0	15.427	0	9.395	4,62	4,62	5.62[S]	VNR	9.22[S]	VNR	NO
	37,5%	0	12.393	0	0	4,62	4,62	6.99[S]	VNR	-	VNR	NO
	50,0%	0	12.782	0	0	4,62	4,62	6.78[S]	VNR	-	VNR	NO
	62,5%	0	15.852	0	1.828	4,62	4,62	5.46[S]	VNR	47.43[S]	VNR	NO
	75,0%	0	18.776	0	16.404	4,62	4,62	4.61[S]	VNR	5.28[S]	VNR	NO
	87,5%	0	21.198	0	24.514	4,62	4,62	4.09[S]	VNR	3.53[S]	VNR	NO
	100%	0	30.136	0	44.856	4,62	6,16	2.87[S]	VNR	2.55[S]	VNR	NO

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{L1}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{L1}), 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}** Sollecitazioni di progetto per armatura superiore (N_{Ed} > 0: compressione).
- M_{Ed,3,s}**
- N_{Ed,i}** Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore (N_{Ed} > 0: compressione).
- M_{Ed,3,i}**
- A_{s,s}** Armatura a flessione superiore e inferiore.
- A_{s,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 (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	+/-	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	V _{Rd,j} [N]	Ctg θ
Fondazione						Trave 10-11						
Trave 10-11	0%	+	0	-	594.714	317.507	16.964	0	0	0	0	2,50
		-	-59.527	5,33	594.714	317.507	16.964	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	2.512	NS	594.714	316.070	16.964	0	0	0	0	2,50
		-	-52.670	6,00	594.714	316.070	16.964	0	0	0	0	2,50
	25,0%	+	10.794	29,20	594.714	315.187	16.964	0	0	0	0	2,50
		-	-44.854	7,03	594.714	315.187	16.964	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	19.566	16,05	594.714	314.008	16.964	0	0	0	0	2,50
		-	-37.942	8,28	594.714	314.008	16.964	0	0	0	0	2,50
	50,0%	+	29.156	10,61	594.714	309.333	16.964	0	0	0	0	2,50
		-	-32.196	9,61	594.714	309.333	16.964	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	33.602	9,38	594.714	315.187	16.964	0	0	0	0	2,50
		-	-21.550	14,63	594.714	315.187	16.964	0	0	0	0	2,50
	75,0%	+	42.254	7,43	594.714	314.008	16.964	0	0	0	0	2,50
		-	-15.254	20,59	594.714	314.008	16.964	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg Θ	u _m	A	t	R _f
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	
	50,0%	2.932	10,18	91.103	29.846	31.671	2,50	1.356	112.346	111	NO
	75,0%	4.698	3,87	91.103	29.846	18.178	2,50	1.356	112.346	111	NO
	100%	6.698	3,16	91.103	29.846	21.158	2,50	1.356	112.346	111	NO

LEGENDA:

Id_{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L_{Lt}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{Lt}), a partire dall'estremo iniziale.
T_{Ed}	Momento torcente di progetto.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS \geq 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
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.
u_m	Perimetro medio del nucleo resistente.
A	Area racchiusa dalla fibra media del profilo periferico (u _m).
t	Spessore della sezione cava.
R_f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICA COMPOSTA TAGLIO/TORSIONE ALLO SLD (Fondazione)

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD									
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	+/-	V _{Ed,2}	V _{Rcd}	T _{Rcd}	Ctg Θ	CS _{v,T}	
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]			
Fondazione									
Trave 10-11									
	0%	8318	+ -	0 -59.527	594.714 594.714	91.103 91.103	2,50 2,50	VNR	5,22
	12,5%	8311	+ -	2.512 -52.670	594.714 594.714	91.103 91.103	2,50 2,50	10,48	5,56
	25,0%	8429	+ -	10.794 -44.854	594.714 594.714	91.103 91.103	2,50 2,50	9,04	5,95
	37,5%	8602	+ -	19.566 -37.942	594.714 594.714	91.103 91.103	2,50 2,50	7,85	6,32
	50,0%	9375	+ -	29.156 -32.196	594.714 594.714	91.103 91.103	2,50 2,50	6,58	6,37
	62,5%	8429	+ -	33.602 -21.550	594.714 594.714	91.103 91.103	2,50 2,50	6,71	7,77
	75,0%	8602	+ -	42.254 -15.254	594.714 594.714	91.103 91.103	2,50 2,50	6,04	8,33
	87,5%	8922	+ -	50.661 -8.771	594.714 594.714	91.103 91.103	2,50 2,50	5,46	8,87
	100,0%	9612	+ -	59.598 -2.838	594.714 594.714	91.103 91.103	2,50 2,50	4,86	9,07
Fondazione									
Trave 12-17									
	0%	9728	+ -	4.519 -54.261	594.435 594.435	91.103 91.103	2,50 2,50	8,74	5,05
	12,5%	9252	+ -	9.851 -45.981	594.435 594.435	91.103 91.103	2,50 2,50	8,47	5,59
	25,0%	9083	+ -	17.561 -40.021	594.435 594.435	91.103 91.103	2,50 2,50	7,74	5,99
	37,5%	9094	+ -	24.890 -33.588	594.435 594.435	91.103 91.103	2,50 2,50	7,06	6,40
	50,0%	9192	+ -	31.363 -26.149	594.435 594.435	91.103 91.103	2,50 2,50	6,51	6,90
	62,5%	8981	+ -	38.464 -19.118	594.435 594.435	91.103 91.103	2,50 2,50	6,12	7,65
	75,0%	9024	+ -	46.119 -12.357	594.435 594.435	91.103 91.103	2,50 2,50	5,66	8,34
	87,5%	9094	+ -	53.490 -4.988	594.435 594.435	91.103 91.103	2,50 2,50	5,27	9,24
	100,0%	9248	+ -	60.172 0	594.435 594.435	91.103 91.103	2,50 2,50	4,93	VNR
Fondazione									
Trave 11-12									
	0%	7719	+ -	10.689 -78.851	600.839 600.839	91.103 91.103	2,50 2,50	9,75	4,63
	12,5%	5466	+ -	9.566 -43.772	600.839 600.839	91.103 91.103	2,50 2,50	13,17	7,53
	25,0%	4265	+ -	9.796 -23.524	600.839 600.839	91.103 91.103	2,50 2,50	15,84	11,63
	37,5%	3246	+ -	7.413 -11.425	600.839 600.839	91.103 91.103	2,50 2,50	20,85	18,30
	50,0%	2932	+ -	9.597 -9.627	600.839 600.839	91.103 91.103	2,50 2,50	20,77	20,74
	62,5%	3612	+ -	18.693 -14.697	600.839 600.839	91.103 91.103	2,50 2,50	14,13	15,60
	75,0%	4698	+ -	32.996 -19.158	600.839 600.839	91.103 91.103	2,50 2,50	9,39	11,98
	87,5%	4698	+ -	43.343 -8.811	600.839 600.839	91.103 91.103	2,50 2,50	8,08	15,10
	100%	6698	+ -	80.314 -11.536	600.839 600.839	91.103 91.103	2,50 2,50	4,83	10,79

Travi (CA) - Verifica composta taglio e torsione SLD

Id_{Tr}	%L_{Lt}	T_{Ed}	+/-	V_{Ed,2}	V_{Rcd}	T_{Rcd}	Ctgθ	CS_{v,T}
	[%]	[N-m]		[N]	[N]	[N-m]		

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{Lt}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Lt}), a partire dall'estremo iniziale.
- T_{Ed}** Momento torcente di progetto.
- +/-** [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
- V_{Ed,2}** Taglio di progetto in direzione 2.
- V_{Rcd}** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- T_{Rcd}** Momento resistente del calcestruzzo.
- Ctg θ** Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.
- CS_{v,T}** Coefficiente di sicurezza per taglio e torsione ([NS] = Non Significativo per valori di CS ≥ 100 ; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)

%L _{Lt}	T _{pmf}	Compressione calcestruzzo								Travi - verifiche delle tensioni di esercizio							
		Compressione calcestruzzo rinforzo								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/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
Fondazione				Trave 10-11													
Trave: Trave 10-11																	
0%	RAR	0,362	14,94	0	-6.832	0	41.29	SI	RAR	4,342	360,00	0	-6.832	0	82.91	SI	
	QPR	0,309	11,21	0	-5.839	0	36.23	SI									
25,0%	RAR	0,145	14,94	0	2.731	0	NS	SI	RAR	1,736	360,00	0	2.731	0	NS	SI	
	QPR	0,112	11,21	0	2.106	0	NS	SI									
50,0%	RAR	0,298	14,94	0	5.630	0	50.11	SI	RAR	3,578	360,00	0	5.630	0	NS	SI	
	QPR	0,266	11,21	0	5.021	0	42.13	SI									
75,0%	RAR	0,192	14,94	0	3.628	0	77.75	SI	RAR	2,306	360,00	0	3.628	0	NS	SI	
	QPR	0,165	11,21	0	3.119	0	67.83	SI									
100,0%	RAR	0,239	14,94	0	-4.522	0	62.39	SI	RAR	2,873	360,00	0	-4.522	0	NS	SI	
	QPR	0,186	11,21	0	-3.506	0	60.34	SI									
Fondazione				Trave 12-17													
Trave: Trave 12-17																	
0%	RAR	0,150	14,94	0	-2.839	0	99.37	SI	RAR	1,804	360,00	0	-2.839	0	NS	SI	
	QPR	0,107	11,21	0	-2.028	0	NS	SI									
25,0%	RAR	0,192	14,94	0	3.624	0	77.84	SI	RAR	2,303	360,00	0	3.624	0	NS	SI	
	QPR	0,167	11,21	0	3.148	0	67.21	SI									
50,0%	RAR	0,262	14,94	0	4.953	0	56.95	SI	RAR	3,148	360,00	0	4.953	0	NS	SI	
	QPR	0,233	11,21	0	4.391	0	48.18	SI									
75,0%	RAR	0,115	14,94	0	2.162	0	NS	SI	RAR	1,374	360,00	0	2.162	0	NS	SI	
	QPR	0,085	11,21	0	1.612	0	NS	SI									
100,0%	RAR	0,327	14,94	0	-6.176	0	45.67	SI	RAR	3,925	360,00	0	-6.176	0	91.72	SI	
	QPR	0,283	11,21	0	-5.346	0	39.57	SI									
Fondazione				Trave 11-12													
Trave: Trave 11-12																	
0%	RAR	0,627	14,94	0	-11.969	0	23.82	SI	RAR	7,382	360,00	0	-11.969	0	48.76	SI	
	QPR	0,549	11,21	0	-10.477	0	20.41	SI									
25,0%	RAR	0,428	14,94	0	8.074	0	34.94	SI	RAR	5,131	360,00	0	8.074	0	70.16	SI	
	QPR	0,380	11,21	0	7.171	0	29.50	SI									
50,0%	RAR	0,572	14,94	0	10.793	0	26.13	SI	RAR	6,859	360,00	0	10.793	0	52.48	SI	
	QPR	0,507	11,21	0	9.576	0	22.09	SI									
75,0%	RAR	0,428	14,94	0	8.088	0	34.87	SI	RAR	5,140	360,00	0	8.088	0	70.03	SI	
	QPR	0,380	11,21	0	7.172	0	29.50	SI									
100%	RAR	0,631	14,94	0	-12.043	0	23.67	SI	RAR	7,427	360,00	0	-12.043	0	48.46	SI	
	QPR	0,557	11,21	0	-10.640	0	20.10	SI									

LEGENDA:

- %L_{Lt}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Lt}), a partire dall'estremo iniziale.
- Rinf.** Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
- FRC** Spostamento massimo (freccia) dell'elemento 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 ($\sigma_{cc} \leq \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \leq \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).

Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)

%L _{Lt}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ϵ_{sm}	A _e	Travi - verifica allo stato limite di fessurazione					Verificato
									Δ_{sm}	W _d	W _{amm}	CS		
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]			
Fondazione								Trave 10-11						
Trave: Trave 10-11								AA= PCA						
0%	FRQ	0	-6.035	0	0,32	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	0	-5.839	0	0,31	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI	

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LT}	Id _{cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	FRQ	0	-1.338	0	0,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.222	0	0,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	2.252	0	0,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	2.106	0	0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	4.298	0	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	4.177	0	0,22	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	5.106	0	0,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	5.021	0	0,27	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	4.727	0	0,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	4.664	0	0,25	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	3.193	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.119	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	476	0	0,03	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	395	0	0,02	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	-3.729	0	0,20	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-3.506	0	0,19	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Trave 12-17					
Trave: Trave 12-17								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-2.206	0	0,12	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-2.028	0	0,11	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	1.121	0	0,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.049	0	0,06	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	3.212	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.148	0	0,17	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	4.322	0	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	4.265	0	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	4.472	0	0,24	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	4.391	0	0,23	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	3.624	0	0,19	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	3.513	0	0,19	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	1.744	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.612	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	-1.432	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-1.333	0	0,07	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100,0%	FRQ	0	-5.510	0	0,29	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-5.346	0	0,28	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Trave 11-12					
Trave: Trave 11-12								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-10.729	0	0,55	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-10.477	0	0,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	0	1.676	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.631	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
25,0%	FRQ	0	7.304	0	0,39	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	7.171	0	0,38	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	0	9.326	0	0,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	9.145	0	0,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
50,0%	FRQ	0	9.769	0	0,52	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	9.576	0	0,51	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	0	9.341	0	0,49	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	9.156	0	0,48	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
75,0%	FRQ	0	7.315	0	0,39	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	7.172	0	0,38	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	0	1.628	0	0,09	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	1.581	0	0,08	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	0	-10.859	0	0,56	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	0	-10.640	0	0,55	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

- %L_{LT}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LT}), a partire dall'estremo iniziale.
- FRC** Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
- AA** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
- 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.
- σ_{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 (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
- ε_{sm}** Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
- 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 ≤ W_{amm}; [NO] = W_d > W_{amm}

PLATEE (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA (Fondazione)

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
Fondazione																			
Platea 1																			
P	S	00023	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00024	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00025	0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	74.15 6	0,076 97	0,076 97	1,87		0	86.51 5	0,076 97	0,076 97	1,60		0	108.2 84	0,076 97	0,076 97	1,28
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	77.58 9	0,076 97	0,076 97	1,78		0	84.69 7	0,076 97	0,076 97	1,63		0	107.2 60	0,076 97	0,076 97	1,29
P	S	00026	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00027	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00028	0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	115.7 82	0,076 97	0,076 97	1,20		0	114.0 52	0,076 97	0,076 97	1,21		0	117.1 80	0,076 97	0,076 97	1,18
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	113.3 56	0,076 97	0,076 97	1,22		0	112.3 80	0,076 97	0,076 97	1,23		0	114.7 69	0,076 97	0,076 97	1,21
P	S	00029	0	57.85 1	0,076 97	0,076 97	2,29	00030	0	56.82 6	0,076 97	0,076 97	2,33	00031	0	55.52 8	0,076 97	0,076 97	2,39
	I		0	57.96 8	0,076 97	0,076 97	2,28		0	56.48 8	0,076 97	0,076 97	2,34		0	54.93 5	0,076 97	0,076 97	2,41
S	S		0	41.88 0	0,076 97	0,076 97	3,16		0	40.61 7	0,076 97	0,076 97	3,26		0	38.30 2	0,076 97	0,076 97	3,46
	I		0	43.29 8	0,076 97	0,076 97	3,06		0	42.54 5	0,076 97	0,076 97	3,11		0	40.99 4	0,076 97	0,076 97	3,23
P	S	00032	0	55.38 6	0,076 97	0,076 97	2,39	00033	0	25.05 3	0,076 97	0,076 97	5,31	00034	0	5.676 0	0,076 97	0,076 97	23,33
	I		0	54.77 6	0,076 97	0,076 97	2,42		0	86.71 3	0,153 94	0,153 94	2,98		0	66.87 0	0,076 97	0,076 97	1,98
S	S		0	38.20 6	0,076 97	0,076 97	3,47		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	9.534 0	0,076 97	0,076 97	13,89
	I		0	40.91 0	0,076 97	0,076 97	3,24		0	28.08 6	0,076 97	0,076 97	4,72		0	44.49 8	0,076 97	0,076 97	2,98
P	S	00035	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00036	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00037	0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	40.09 1	0,076 97	0,076 97	3,45		0	39.90 1	0,076 97	0,076 97	3,47		0	84.18 9	0,153 94	0,153 94	3,07
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	413 0	0,076 97	0,076 97	NS
	I		0	83.04 2	0,153 94	0,153 94	3,27		0	82.53 9	0,153 94	0,153 94	3,28		0	47.52 6	0,076 97	0,076 97	2,79
P	S	00038	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00039	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00040	0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	67.69 3	0,076 97	0,076 97	1,96		0	80.76 3	0,153 94	0,153 94	3,20		0	67.62 3	0,076 97	0,076 97	1,96
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	172	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	30.94 3	0,076 97	0,076 97	4,47		0	45.35 2	0,076 97	0,076 97	2,92		0	30.98 6	0,076 97	0,076 97	4,47
P	S	00041	0	1.394 0	0,076 97	0,076 97	95,0 1	00042	0	3.522 0	0,076 97	0,076 97	37,6 0	00043	0	15.30 9	0,076 97	0,076 97	8,65
	I		0	15.07 8	0,076 97	0,076 97	8,78		0	20.01 7	0,076 97	0,076 97	6,62		0	43.14 4	0,076 97	0,076 97	3,07
S	S		0	22.34 2	0,076 97	0,076 97	5,93		0	15.74 5	0,076 97	0,076 97	8,41		0	5.364 0	0,076 97	0,076 97	24,69
	I		0	32.53 3	0,076 97	0,076 97	4,07		0	28.47 7	0,076 97	0,076 97	4,65		0	26.43 0	0,076 97	0,076 97	5,01
P	S	00044	0	15.11 1	0,076 97	0,076 97	8,76	00049	0	45.76 5	0,076 97	0,076 97	2,90	00050	0	24.06 1	0,076 97	0,076 97	5,52
	I		0	42.93 7	0,076 97	0,076 97	3,08		0	43.86 2	0,153 94	0,153 94	5,89		0	27.59 4	0,153 94	0,153 94	9,37
S	S		0	5.351 0	0,076 97	0,076 97	24,7 5		0	76.78 5	0,153 94	0,153 94	3,39		0	62.66 4	0,153 94	0,153 94	4,16
	I		0	26.40 4	0,076 97	0,076 97	5,02		0	98.65 2	0,153 94	0,153 94	2,64		0	93.98 3	0,153 94	0,153 94	2,77
P	S	00101	0	16.32 2	0,076 97	0,076 97	8,11	00102	0	22.51 5	0,076 97	0,076 97	5,88	00103	0	3.301	0,076 97	0,076 97	40,12
	I		0	19.08 5	0,076 97	0,076 97	6,94		0	22.29 6	0,076 97	0,076 97	5,94		0	2.792	0,076 97	0,076 97	47,44
S	S		0	80.08 4	0,076 97	0,076 97	1,65		0	73.79 4	0,076 97	0,076 97	1,79		0	57.51 0	0,076 97	0,076 97	2,30
	I		0	77.30 9	0,076 97	0,076 97	1,71		0	47.92 9	0,076 97	0,076 97	2,76		0	23.28 3	0,076 97	0,076 97	5,69
P	S	00104	0	3.950	0,076 97	0,076 97	33,5 3	00105	0	8.824	0,076 97	0,076 97	15,0 1	00106	0	4.773	0,076 97	0,076 97	27,75
	I		0	5.395	0,076 97	0,076 97	24,5 5		0	4.851	0,076 97	0,076 97	27,3 0		0	1.965	0,076 97	0,076 97	67,40
S	S		0	47.79 4	0,076 97	0,076 97	2,77		0	38.14 0	0,076 97	0,076 97	3,47		0	32.58 4	0,076 97	0,076 97	4,06
	I		0	10.52 2	0,076 97	0,076 97	12,5 9		0	3.004	0,076 97	0,076 97	44,0 9		0	2.036	0,076 97	0,076 97	65,05
P	S	00107	0	2.574	0,076	0,076	51,4	00108	0	8.498	0,076	0,076	15,5	00109	0	9.217	0,076	0,076	14,37

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		0	6.276	0,076 97	0,076 97	5		0	9.061	0,076 97	0,076 97	9		0	9.685	0,076 97	0,076 97	13,68
S	S		0	31.27 2	0,076 97	0,076 97	4,24		0	38.27 1	0,076 97	0,076 97	3,46		0	99.10 6	0,076 97	0,076 97	1,34
	I		0	7.399	0,076 97	0,076 97	17,9		0	32.56 6	0,076 97	0,076 97	4,07		0	136.6 62	0,153 94	0,153 94	1,89
P	S	00110	0	12.56 1	0,076 97	0,076 97	10,5 4	00111	0	4.137	0,076 97	0,076 97	32,0 1	00112	0	5.686	0,076 97	0,076 97	23,29
	I		0	12.72 5	0,076 97	0,076 97	10,4 1		0	8.246	0,076 97	0,076 97	16,0 6		0	8.058	0,076 97	0,076 97	16,44
S	S		0	11.35 9	0,076 97	0,076 97	11,7 0		0	121.5 47	0,076 97	0,076 97	1,09		0	40.85 5	0,076 97	0,076 97	3,24
	I		0	118.5 76	0,153 94	0,153 94	2,18		0	165.9 11	0,153 94	0,153 94	1,56		0	39.45 9	0,076 97	0,076 97	3,36
P	S	00113	0	4.459	0,076 97	0,076 97	29,7 0	00114	0	5.166	0,076 97	0,076 97	25,6 4	00115	0	2.518	0,076 97	0,076 97	52,60
	I		0	5.178	0,076 97	0,076 97	25,5 8		0	1.284	0,076 97	0,076 97	NS		0	344	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		0	29.31 7	0,076 97	0,076 97	4,52		0	20.70 6	0,076 97	0,076 97	6,40		0	24.29 7	0,076 97	0,076 97	5,70
	I		0	10.16 2	0,076 97	0,076 97	13,0 3		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00116	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00117	0	2.502	0,076 97	0,076 97	52,9 4	00118	0	5.067	0,076 97	0,076 97	26,14
	I		0	3.429	0,076 97	0,076 97	38,6 2		0	338	0,076 97	0,076 97	NS		0	1.211	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		0	26.85 3	0,076 97	0,076 97	5,16		0	24.26 8	0,076 97	0,076 97	5,70		0	20.50 5	0,076 97	0,076 97	6,46
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00119	0	4.429	0,076 97	0,076 97	29,9 0	00120	0	5.668	0,076 97	0,076 97	23,3 7	00121	0	3.933	0,076 97	0,076 97	33,68
	I		0	5.139	0,076 97	0,076 97	25,7 7		0	8.029	0,076 97	0,076 97	16,5 0		0	7.987	0,076 97	0,076 97	16,58
S	S		0	29.17 4	0,076 97	0,076 97	4,54		0	40.69 7	0,076 97	0,076 97	3,25		0	121.3 77	0,076 97	0,076 97	1,10
	I		0	10.07 4	0,076 97	0,076 97	13,1 5		0	39.26 9	0,076 97	0,076 97	3,37		0	165.3 62	0,153 94	0,153 94	1,56
P	S	00122	0	12.42 3	0,076 97	0,076 97	10,6 6	00123	0	9.147	0,076 97	0,076 97	14,4 8	00124	0	8.462	0,076 97	0,076 97	15,65
	I		0	12.63 3	0,076 97	0,076 97	10,4 8		0	9.588	0,076 97	0,076 97	13,8 1		0	9.031	0,076 97	0,076 97	14,67
S	S		0	9.002	0,076 97	0,076 97	14,7 7		0	99.04 2	0,076 97	0,076 97	1,34		0	38.15 0	0,076 97	0,076 97	3,47
	I		0	115.1 19	0,153 94	0,153 94	2,25		0	136.3 16	0,153 94	0,153 94	1,90		0	32.45 7	0,076 97	0,076 97	4,08
P	S	00125	0	2.402	0,076 97	0,076 97	55,1 4	00126	0	4.629	0,076 97	0,076 97	28,6 1	00127	0	8.746	0,076 97	0,076 97	15,14
	I		0	6.077	0,076 97	0,076 97	21,7 9		0	1.845	0,076 97	0,076 97	71,7 9		0	4.799	0,076 97	0,076 97	27,60
S	S		0	30.93 9	0,076 97	0,076 97	4,28		0	32.25 4	0,076 97	0,076 97	4,11		0	37.75 4	0,076 97	0,076 97	3,51
	I		0	7.180	0,076 97	0,076 97	18,4 5		0	1.839	0,076 97	0,076 97	72,0 2		0	2.742	0,076 97	0,076 97	48,30
P	S	00128	0	3.992	0,076 97	0,076 97	33,1 8	00129	0	3.561	0,076 97	0,076 97	37,1 9	00130	0	22.47 3	0,076 97	0,076 97	5,89
	I		0	5.436	0,076 97	0,076 97	24,3 6		0	3.053	0,076 97	0,076 97	43,3 8		0	22.25 9	0,076 97	0,076 97	5,95
S	S		0	47.64 7	0,076 97	0,076 97	2,78		0	57.38 9	0,076 97	0,076 97	2,31		0	73.73 7	0,076 97	0,076 97	1,80
	I		0	10.48 0	0,076 97	0,076 97	12,6 4		0	23.23 5	0,076 97	0,076 97	5,70		0	47.90 9	0,076 97	0,076 97	2,76
P	S	00131	0	16.27 4	0,076 97	0,076 97	8,14	00132	0	89.87 9	0,076 97	0,076 97	1,47	00133	0	112.0 85	0,076 97	0,076 97	1,18
	I		0	19.04 6	0,076 97	0,076 97	6,95		0	121.0 13	0,076 97	0,076 97	1,09		0	102.6 74	0,076 97	0,076 97	1,29
S	S		0	80.27 1	0,076 97	0,076 97	1,65		0	23.41 1	0,076 97	0,076 97	5,66		0	16.70 0	0,076 97	0,076 97	7,93
	I		0	77.52 3	0,076 97	0,076 97	1,71		0	24.33 4	0,076 97	0,076 97	5,44		0	14.18 2	0,076 97	0,076 97	9,34
P	S	00134	0	56.03 4	0,076 97	0,076 97	2,36	00135	0	49.67 1	0,076 97	0,076 97	2,67	00136	0	31.68 8	0,076 97	0,076 97	4,18
	I		0	32.37 1	0,076 97	0,076 97	4,09		0	17.70 3	0,076 97	0,076 97	7,48		0	4.217	0,076 97	0,076 97	31,41
S	S		0	12.11 9	0,076 97	0,076 97	10,9 3		0	3.384	0,076 97	0,076 97	39,1 4		0	9.306	0,076 97	0,076 97	14,23
	I		0	8.742	0,076 97	0,076 97	15,1 5		0	6.322	0,076 97	0,076 97	20,9 5		0	5.063	0,076 97	0,076 97	26,16
P	S	00137	0	27.84 4	0,076 97	0,076 97	4,76	00138	0	30.09 9	0,076 97	0,076 97	4,40	00139	0	20.44 0	0,076 97	0,076 97	6,48
	I		0	929	0,076 97	0,076 97	NS		0	1.414	0,076 97	0,076 97	93,6		0	353	0,076 97	0,076 97	NS

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
					97	97					97	97	7						
S	S		0	6.105	0,076 97	0,076 97	21,6 9		0	824	0,076 97	0,076 97	NS	0	7.240	0,076 97	0,076 97		18,29
	I		0	2.726	0,076 97	0,076 97	48,5 9		0	3.771	0,076 97	0,076 97	35,1 2	0	3.259	0,076 97	0,076 97		40,64
P	S	00140	0	27.07 2	0,076 97	0,076 97	4,89	00141	0	26.23 5	0,076 97	0,076 97	5,05	00142	0	81.28 8	0,076 97	0,076 97	1,63
	I		0	9.032	0,076 97	0,076 97	14,6 6		0	22.65 6	0,076 97	0,076 97	5,85	0	109.7 46	0,076 97	0,076 97		1,21
S	S		0	2.617	0,076 97	0,076 97	50,6 1		0	7.773	0,076 97	0,076 97	17,0 4	0	15.10 1	0,076 97	0,076 97		8,77
	I		0	4.371	0,076 97	0,076 97	30,3 0		0	6.753	0,076 97	0,076 97	19,6 1	0	13.34 8	0,076 97	0,076 97		9,92
P	S	00143	0	27.94 5	0,076 97	0,076 97	4,76	00144	0	115.4 53	0,076 97	0,076 97	1,15	00145	0	32.01 4	0,076 97	0,076 97	4,14
	I		0	123.2 01	0,153 94	0,153 94	2,10		0	156.4 28	0,153 94	0,153 94	1,65	0	33.32 3	0,076 97	0,076 97		3,97
S	S		0	21.54 3	0,076 97	0,076 97	6,15		0	4.397	0,076 97	0,076 97	30,1 2	0	2.923	0,076 97	0,076 97		45,31
	I		0	20.22 3	0,076 97	0,076 97	6,55		0	8.585	0,076 97	0,076 97	15,4 3	0	6.948	0,076 97	0,076 97		19,06
P	S	00146	0	17.18 7	0,076 97	0,076 97	7,71	00147	0	16.65 2	0,076 97	0,076 97	7,95	00148	0	22.76 5	0,076 97	0,076 97	5,82
	I		0	7.074	0,076 97	0,076 97	18,7 2		0	0	0,076 97	0,076 97	-	0	0	0,076 97	0,076 97		-
S	S		0	10.00 0	0,076 97	0,076 97	13,2 4		0	6.651	0,076 97	0,076 97	19,9 1	0	301	0,076 97	0,076 97		NS
	I		0	5.745	0,076 97	0,076 97	23,0 5		0	2.823	0,076 97	0,076 97	46,9 2	0	3.042	0,076 97	0,076 97		43,54
P	S	00149	0	17.46 2	0,076 97	0,076 97	7,58	00150	0	17.48 3	0,076 97	0,076 97	7,58	00151	0	21.41 1	0,076 97	0,076 97	6,19
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	0	0	0,076 97	0,076 97		-
S	S		0	4.545	0,076 97	0,076 97	29,1 4		0	4.104	0,076 97	0,076 97	32,2 7	0	80	0,076 97	0,076 97		NS
	I		0	1.280	0,076 97	0,076 97	NS		0	1.120	0,076 97	0,076 97	NS	0	2.768	0,076 97	0,076 97		47,85
P	S	00152	0	15.96 7	0,076 97	0,076 97	8,29	00153	0	24.15 2	0,076 97	0,076 97	5,48	00154	0	30.08 2	0,076 97	0,076 97	4,40
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	11.14 1	0,076 97	0,076 97	11,8 9	0	32.04 8	0,076 97	0,076 97		4,13
S	S		0	5.759	0,076 97	0,076 97	23,0 0		0	3.466	0,076 97	0,076 97	38,2 1	0	7.579	0,076 97	0,076 97		17,48
	I		0	2.340	0,076 97	0,076 97	56,6 0		0	4.238	0,076 97	0,076 97	31,2 5	0	8.007	0,076 97	0,076 97		16,54
P	S	00155	0	125.9 97	0,076 97	0,076 97	1,05	00156	0	90.88 4	0,076 97	0,076 97	1,46	00157	0	35.25 3	0,076 97	0,076 97	3,76
	I		0	165.9 44	0,153 94	0,153 94	1,56		0	186.9 80	0,153 94	0,153 94	1,38	0	48.70 2	0,076 97	0,076 97		2,72
S	S		0	15.76 9	0,076 97	0,076 97	8,40		0	23.70 6	0,076 97	0,076 97	5,59	0	17.51 4	0,076 97	0,076 97		7,56
	I		0	23.50 8	0,076 97	0,076 97	5,63		0	25.71 9	0,076 97	0,076 97	5,15	0	21.35 1	0,076 97	0,076 97		6,20
P	S	00158	0	31.15 3	0,076 97	0,076 97	4,25	00159	0	29.73 7	0,076 97	0,076 97	4,45	00160	0	20.76 6	0,076 97	0,076 97	6,38
	I		0	23.23 0	0,076 97	0,076 97	5,70		0	9.806	0,076 97	0,076 97	13,5 1	0	0	0,076 97	0,076 97		-
S	S		0	6.265	0,076 97	0,076 97	21,1 4		0	2.451	0,076 97	0,076 97	54,0 4	0	6.434	0,076 97	0,076 97		20,59
	I		0	4.731	0,076 97	0,076 97	27,9 9		0	3.571	0,076 97	0,076 97	37,0 9	0	2.483	0,076 97	0,076 97		53,34
P	S	00161	0	26.90 7	0,076 97	0,076 97	4,92	00162	0	20.02 6	0,076 97	0,076 97	6,61	00163	0	19.80 8	0,076 97	0,076 97	6,69
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-	0	3.336	0,076 97	0,076 97		39,70
S	S		0	420	0,076 97	0,076 97	NS		0	6.021	0,076 97	0,076 97	22,0 0	0	8.475	0,076 97	0,076 97		15,63
	I		0	3.285	0,076 97	0,076 97	40,3 2		0	2.256	0,076 97	0,076 97	58,7 1	0	4.094	0,076 97	0,076 97		32,35
P	S	00164	0	43.74 3	0,076 97	0,076 97	3,03	00165	0	75.27 5	0,076 97	0,076 97	1,76	00166	0	53.60 6	0,076 97	0,076 97	2,47
	I		0	33.12 8	0,076 97	0,076 97	4,00		0	85.11 9	0,076 97	0,076 97	1,56	0	123.4 48	0,076 97	0,076 97		1,07
S	S		0	3.692	0,076 97	0,076 97	35,8 7		0	24.65 1	0,076 97	0,076 97	5,37	0	9.341	0,076 97	0,076 97		14,18
	I		0	5.795	0,076 97	0,076 97	22,8 5		0	30.27 9	0,076 97	0,076 97	4,37	0	9.252	0,076 97	0,076 97		14,32
P	S	00167	0	99.47 0	0,076 97	0,076 97	1,33	00168	0	17.74 8	0,076 97	0,076 97	7,46	00169	0	43.05 2	0,076 97	0,076 97	3,08
	I		0	110.3 13	0,076 97	0,076 97	1,20		0	7.840	0,076 97	0,076 97	16,8 9	0	20.06 0	0,076 97	0,076 97		6,60
S	S		0	24.58	0,076	0,076	5,39		0	11.54	0,076	0,076	11,4	0	4.577	0,076	0,076		28,94

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	NEd	MEd	As	Aaf	CS	Nodo	NEd	MEd	As	Aaf	CS	Nodo	NEd	MEd	As	Aaf	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	[cm/cm]	
	I		0	0 26.77 7	0,076 97	0,076 97	4,95		0	8.515	0,076 97	0,076 97	7 15,5 5		0	7.625	0,076 97	0,076 97	17,37
P	S	00170	0	62.44 6	0,076 97	0,076 97	2,12	00171	0	134.8 25	0,153 94	0,153 94	1,92	00172	0	82.45 2	0,076 97	0,076 97	1,61
	I		0	44.13 3	0,076 97	0,076 97	3,00		0	124.4 0.2	0,076 97	0,076 97	1,07		0	99.69 2	0,076 97	0,076 97	1,33
S	S		0	15.43 5	0,076 97	0,076 97	8,58		0	19.16 8	0,076 97	0,076 97	6,91		0	25.10 4	0,076 97	0,076 97	5,28
	I		0	10.84 7	0,076 97	0,076 97	12,2 1		0	16.47 4	0,076 97	0,076 97	8,04		0	26.72 7	0,076 97	0,076 97	4,96
P	S	00173	0	30.40 0	0,076 97	0,076 97	4,36	00174	0	5.199	0,076 97	0,076 97	25,4 7	00175	0	6.300	0,076 97	0,076 97	21,02
	I		0	37.03 0	0,076 97	0,076 97	3,58		0	8.746	0,076 97	0,076 97	15,1 4		0	4.279	0,076 97	0,076 97	30,95
S	S		0	59.03 7	0,076 97	0,076 97	2,24		0	33.67 1	0,076 97	0,076 97	3,93		0	22.87 0	0,076 97	0,076 97	5,79
	I		0	96.29 5	0,076 97	0,076 97	1,38		0	42.09 4	0,076 97	0,076 97	3,15		0	17.46 6	0,076 97	0,076 97	7,58
P	S	00176	0	7.070	0,076 97	0,076 97	18,7 3	00177	0	2.032	0,076 97	0,076 97	65,1 8	00178	0	2.998	0,076 97	0,076 97	44,18
	I		0	5.751	0,076 97	0,076 97	23,0 3		0	3.207	0,076 97	0,076 97	41,3 0		0	2.873	0,076 97	0,076 97	46,10
S	S		0	24.64 8	0,076 97	0,076 97	5,37		0	39.15 5	0,076 97	0,076 97	3,38		0	50.05 4	0,076 97	0,076 97	2,65
	I		0	10.48 9	0,076 97	0,076 97	12,6 3		0	16.99 0	0,076 97	0,076 97	7,80		0	24.66 2	0,076 97	0,076 97	5,37
P	S	00179	0	12.27 9	0,076 97	0,076 97	10,7 9	00180	0	17.16 7	0,076 97	0,076 97	7,72	00181	0	3.724	0,076 97	0,076 97	35,57
	I		0	11.72 0	0,076 97	0,076 97	11,3 0		0	16.98 2	0,076 97	0,076 97	7,80		0	5.710	0,076 97	0,076 97	23,20
S	S		0	52.86 0	0,076 97	0,076 97	2,51		0	59.03 3	0,076 97	0,076 97	2,24		0	75.02 7	0,076 97	0,076 97	1,77
	I		0	26.79 1	0,076 97	0,076 97	4,94		0	35.52 0	0,076 97	0,076 97	3,73		0	57.57 9	0,076 97	0,076 97	2,30
P	S	00182	0	16.16 4	0,076 97	0,076 97	8,19	00183	0	78.60 2	0,076 97	0,076 97	1,68	00184	0	132.2 92	0,153 94	0,153 94	1,95
	I		0	17.81 0	0,076 97	0,076 97	7,44		0	91.87 6	0,076 97	0,076 97	1,44		0	121.9 43	0,076 97	0,076 97	1,09
S	S		0	69.56 0	0,076 97	0,076 97	1,90		0	24.52 0	0,076 97	0,076 97	5,40		0	18.19 9	0,076 97	0,076 97	7,28
	I		0	65.84 8	0,076 97	0,076 97	2,01		0	26.47 5	0,076 97	0,076 97	5,00		0	15.71 5	0,076 97	0,076 97	8,43
P	S	00185	0	54.20 7	0,076 97	0,076 97	2,44	00186	0	31.00 0	0,076 97	0,076 97	4,27	00187	0	34.34 9	0,076 97	0,076 97	3,86
	I		0	40.84 0	0,076 97	0,076 97	3,24		0	19.50 5	0,076 97	0,076 97	6,79		0	43.44 5	0,076 97	0,076 97	3,05
S	S		0	16.77 0	0,076 97	0,076 97	7,90		0	4.836	0,076 97	0,076 97	27,3 9		0	12.14 0	0,076 97	0,076 97	10,91
	I		0	11.95 2	0,076 97	0,076 97	11,0 8		0	6.634	0,076 97	0,076 97	19,9 6		0	16.40 9	0,076 97	0,076 97	8,07
P	S	00188	0	39.84 0	0,076 97	0,076 97	3,34	00189	0	137.3 31	0,153 94	0,153 94	1,90	00190	0	32.06 6	0,076 97	0,076 97	4,13
	I		0	109.7 62	0,153 94	0,153 94	2,35		0	150.2 53	0,153 94	0,153 94	1,73		0	24.84 3	0,076 97	0,076 97	5,33
S	S		0	7.918	0,076 97	0,076 97	16,7 3		0	23.29 9	0,076 97	0,076 97	5,68		0	9.186	0,076 97	0,076 97	14,42
	I		0	7.913	0,076 97	0,076 97	16,7 4		0	26.10 7	0,076 97	0,076 97	5,07		0	7.156	0,076 97	0,076 97	18,51
P	S	00191	0	24.59 4	0,076 97	0,076 97	5,39	00192	0	18.42 6	0,076 97	0,076 97	7,19	00193	0	20.97 5	0,076 97	0,076 97	6,31
	I		0	4.080	0,076 97	0,076 97	32,4 6		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	1.534	0,076 97	0,076 97	86,3 4		0	7.082	0,076 97	0,076 97	18,7 0		0	5.261	0,076 97	0,076 97	25,17
	I		0	4.465	0,076 97	0,076 97	29,6 6		0	3.120	0,076 97	0,076 97	42,4 5		0	1.777	0,076 97	0,076 97	74,53
P	S	00194	0	25.69 7	0,076 97	0,076 97	5,15	00195	0	19.85 3	0,076 97	0,076 97	6,67	00196	0	27.24 7	0,076 97	0,076 97	4,86
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	8.908	0,076 97	0,076 97	14,87
S	S		0	296	0,076 97	0,076 97	NS		0	5.679	0,076 97	0,076 97	23,3 2		0	2.310	0,076 97	0,076 97	57,34
	I		0	3.079	0,076 97	0,076 97	43,0 2		0	2.112	0,076 97	0,076 97	62,7 1		0	3.314	0,076 97	0,076 97	39,97
P	S	00197	0	28.91 7	0,076 97	0,076 97	4,58	00198	0	33.14 1	0,076 97	0,076 97	4,00	00199	0	88.59 5	0,076 97	0,076 97	1,50
	I		0	22.41 2	0,076 97	0,076 97	5,91		0	48.48 8	0,076 97	0,076 97	2,73		0	189.5 44	0,153 94	0,153 94	1,36
S	S		0	5.884	0,076 97	0,076 97	22,5 1		0	17.05 4	0,076 97	0,076 97	7,77		0	23.18 3	0,076 97	0,076 97	5,71
	I		0	4.539	0,076 97	0,076 97	29,1		0	21.17	0,076 97	0,076 97	6,26		0	25.24	0,076 97	0,076 97	5,25

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
					97	97	8			0	97	97				6	97	97	
P	S	00200	0	121.8 82	0,076 97	0,076 97	1,09	00201	0	29.70 9	0,076 97	0,076 97	4,46	00202	0	24.64 0	0,076 97	0,076 97	5,38
	I		0	165.1 32	0,153 94	0,153 94	1,57		0	32.42 3	0,076 97	0,076 97	4,08		0	11.57 3	0,076 97	0,076 97	11,44
S	S		0	15.52 6	0,076 97	0,076 97	8,53		0	7.525	0,076 97	0,076 97	17,6 0		0	3.465	0,076 97	0,076 97	38,22
	I		0	23.53 7	0,076 97	0,076 97	5,63		0	8.025	0,076 97	0,076 97	16,5 0		0	4.193	0,076 97	0,076 97	31,59
P	S	00203	0	16.37 6	0,076 97	0,076 97	8,09	00204	0	22.04 7	0,076 97	0,076 97	6,01	00205	0	17.99 9	0,076 97	0,076 97	7,36
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	5.868	0,076 97	0,076 97	22,5 7		0	21	0,076 97	0,076 97	NS		0	4.186	0,076 97	0,076 97	31,64
	I		0	2.294	0,076 97	0,076 97	57,7 4		0	2.772	0,076 97	0,076 97	47,7 8		0	1.085	0,076 97	0,076 97	NS
P	S	00206	0	17.91 2	0,076 97	0,076 97	7,39	00207	0	23.08 3	0,076 97	0,076 97	5,74	00208	0	16.85 6	0,076 97	0,076 97	7,86
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	4.659	0,076 97	0,076 97	28,4 3		0	263	0,076 97	0,076 97	NS		0	6.780	0,076 97	0,076 97	19,53
	I		0	1.304	0,076 97	0,076 97	NS		0	3.040	0,076 97	0,076 97	43,5 7		0	2.906	0,076 97	0,076 97	45,58
P	S	00209	0	17.22 7	0,076 97	0,076 97	7,69	00210	0	31.99 9	0,076 97	0,076 97	4,14	00211	0	115.0 23	0,076 97	0,076 97	1,16
	I		0	6.956	0,076 97	0,076 97	19,0 4		0	33.21 8	0,076 97	0,076 97	3,99		0	156.1 45	0,153 94	0,153 94	1,66
S	S		0	10.02 6	0,076 97	0,076 97	13,2 1		0	2.905	0,076 97	0,076 97	45,5 9		0	4.413	0,076 97	0,076 97	30,01
	I		0	5.728	0,076 97	0,076 97	23,1 2		0	6.961	0,076 97	0,076 97	19,0 3		0	8.576	0,076 97	0,076 97	15,44
P	S	00212	0	28.15 8	0,076 97	0,076 97	4,72	00213	0	81.22 7	0,076 97	0,076 97	1,63	00214	0	26.18 7	0,076 97	0,076 97	5,06
	I		0	123.3 38	0,153 94	0,153 94	2,10		0	109.5 12	0,076 97	0,076 97	1,21		0	22.58 2	0,076 97	0,076 97	5,87
S	S		0	21.52 5	0,076 97	0,076 97	6,15		0	15.06 4	0,076 97	0,076 97	8,79		0	7.764	0,076 97	0,076 97	17,06
	I		0	20.23 7	0,076 97	0,076 97	6,54		0	13.33 9	0,076 97	0,076 97	9,93		0	6.727	0,076 97	0,076 97	19,69
P	S	00215	0	27.02 8	0,076 97	0,076 97	4,90	00216	0	20.41 2	0,076 97	0,076 97	6,49	00217	0	30.09 9	0,076 97	0,076 97	4,40
	I		0	8.979	0,076 97	0,076 97	14,7 5		0	335	0,076 97	0,076 97	NS		0	1.428	0,076 97	0,076 97	92,75
S	S		0	2.605	0,076 97	0,076 97	50,8 4		0	7.236	0,076 97	0,076 97	18,3 0		0	795	0,076 97	0,076 97	NS
	I		0	4.369	0,076 97	0,076 97	30,3 1		0	3.255	0,076 97	0,076 97	40,6 9		0	3.743	0,076 97	0,076 97	35,38
P	S	00218	0	27.84 9	0,076 97	0,076 97	4,76	00219	0	31.76 0	0,076 97	0,076 97	4,17	00220	0	49.74 2	0,076 97	0,076 97	2,66
	I		0	945	0,076 97	0,076 97	NS		0	4.294	0,076 97	0,076 97	30,8 4		0	17.78 1	0,076 97	0,076 97	7,45
S	S		0	6.179	0,076 97	0,076 97	21,4 3		0	9.300	0,076 97	0,076 97	14,2 4		0	3.320	0,076 97	0,076 97	39,89
	I		0	2.805	0,076 97	0,076 97	47,2 2		0	5.066	0,076 97	0,076 97	26,1 4		0	6.256	0,076 97	0,076 97	21,17
P	S	00221	0	56.08 4	0,076 97	0,076 97	2,36	00222	0	111.9 89	0,076 97	0,076 97	1,18	00223	0	89.50 7	0,076 97	0,076 97	1,48
	I		0	32.42 3	0,076 97	0,076 97	4,08		0	102.6 02	0,076 97	0,076 97	1,29		0	120.6 45	0,076 97	0,076 97	1,10
S	S		0	12.21 5	0,076 97	0,076 97	10,8 4		0	16.70 4	0,076 97	0,076 97	7,93		0	23.37 3	0,076 97	0,076 97	5,67
	I		0	8.845	0,076 97	0,076 97	14,9 7		0	14.17 9	0,076 97	0,076 97	9,34		0	24.29 1	0,076 97	0,076 97	5,45
P	S	00224	0	16.13 6	0,076 97	0,076 97	8,21	00225	0	3.511	0,076 97	0,076 97	37,7 2	00226	0	16.16 3	0,076 97	0,076 97	8,19
	I		0	17.93 9	0,076 97	0,076 97	7,38		0	5.658	0,076 97	0,076 97	23,4 1		0	16.22 8	0,076 97	0,076 97	8,16
S	S		0	66.88 4	0,076 97	0,076 97	1,98		0	72.48 6	0,076 97	0,076 97	1,83		0	56.78 3	0,076 97	0,076 97	2,33
	I		0	63.90 7	0,076 97	0,076 97	2,07		0	55.17 7	0,076 97	0,076 97	2,40		0	32.85 9	0,076 97	0,076 97	4,03
P	S	00227	0	12.20 0	0,076 97	0,076 97	10,8 6	00228	0	1.866	0,076 97	0,076 97	70,9 8	00229	0	1.344	0,076 97	0,076 97	98,54
	I		0	10.97 3	0,076 97	0,076 97	12,0 7		0	1.833	0,076 97	0,076 97	72,2 6		0	2.320	0,076 97	0,076 97	57,09
S	S		0	47.87 1	0,076 97	0,076 97	2,77		0	44.40 3	0,076 97	0,076 97	2,98		0	35.51 7	0,076 97	0,076 97	3,73
	I		0	22.15 8	0,076 97	0,076 97	5,98		0	19.37 5	0,076 97	0,076 97	6,84		0	13.51 0	0,076 97	0,076 97	9,80
P	S	00230	0	6.839	0,076	0,076	19,3	00231	0	7.541	0,076	0,076	17,5	00232	0	4.301	0,076	0,076	30,79

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	A _s [cm ² /cm]	A _{df} [cm ² /cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	A _s [cm ² /cm]	A _{df} [cm ² /cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	A _s [cm ² /cm]	A _{df} [cm ² /cm]	CS
	I		0	5.179	0,076 97	0,076 97	7 25,5 7		0	4.612	0,076 97	0,076 97	6 28,7 2		0	7.709	0,076 97	0,076 97	17,18
S	S		0	22.20 6	0,076 97	0,076 97	5,96		0	19.95 3	0,076 97	0,076 97	6,64		0	32.33 2	0,076 97	0,076 97	4,10
	I		0	7.688	0,076 97	0,076 97	17,2 3		0	14.80 5	0,076 97	0,076 97	8,95		0	41.67 1	0,076 97	0,076 97	3,18
P	S	00233	0	23.35 7	0,076 97	0,076 97	5,67	00234	0	45.41 4	0,076 97	0,076 97	2,92	00235	0	8.694	0,076 97	0,076 97	15,23
	I		0	29.00 8	0,076 97	0,076 97	4,57		0	56.00 6	0,076 97	0,076 97	2,36		0	9.338	0,076 97	0,076 97	14,18
S	S		0	75.90 2	0,076 97	0,076 97	1,74		0	3.384	0,076 97	0,076 97	39,1 4		0	33.21 6	0,076 97	0,076 97	3,99
	I		0	121.8 49	0,076 97	0,076 97	1,09		0	15.25 2	0,076 97	0,076 97	8,68		0	27.04 7	0,076 97	0,076 97	4,90
P	S	00236	0	1.264	0,076 97	0,076 97	NS	00237	0	275	0,076 97	0,076 97	NS	00238	0	1.311	0,076 97	0,076 97	NS
	I		0	2.525	0,076 97	0,076 97	52,4 5		0	354	0,076 97	0,076 97	NS		0	1.315	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		0	22.21 1	0,076 97	0,076 97	5,96		0	15.77 7	0,076 97	0,076 97	8,39		0	13.52 5	0,076 97	0,076 97	10,24
	I		0	9.722	0,076 97	0,076 97	13,6 2		0	762	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00239	0	775	0,076 97	0,076 97	NS	00240	0	1.736	0,076 97	0,076 97	76,2 9	00241	0	1.178	0,076 97	0,076 97	NS
	I		0	914	0,076 97	0,076 97	NS		0	1.437	0,076 97	0,076 97	92,1 7		0	2.449	0,076 97	0,076 97	54,08
S	S		0	13.48 5	0,076 97	0,076 97	10,2 7		0	14.83 3	0,076 97	0,076 97	8,93		0	21.30 9	0,076 97	0,076 97	6,22
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	1.364	0,076 97	0,076 97	97,1 0		0	10.57 9	0,076 97	0,076 97	12,52
P	S	00242	0	7.118	0,076 97	0,076 97	18,6 1	00243	0	39.14 7	0,076 97	0,076 97	3,38	00258	0	40.56 2	0,076 97	0,076 97	3,27
	I		0	7.958	0,076 97	0,076 97	16,6 4		0	47.70 6	0,076 97	0,076 97	2,78		0	45.81 5	0,076 97	0,076 97	2,89
S	S		0	32.85 4	0,076 97	0,076 97	4,03		0	10.18 8	0,076 97	0,076 97	13,0 0		0	71.53 5	0,076 97	0,076 97	1,85
	I		0	29.49 5	0,076 97	0,076 97	4,49		0	25.48 2	0,076 97	0,076 97	5,20		0	54.09 5	0,076 97	0,076 97	2,45
P	S	00259	0	62.21 1	0,076 97	0,076 97	2,13	00260	0	38.08 4	0,076 97	0,076 97	3,48	00261	0	23.57 7	0,076 97	0,076 97	5,62
	I		0	46.50 6	0,076 97	0,076 97	2,85		0	13.07 1	0,076 97	0,076 97	10,1 3		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	45.05 6	0,076 97	0,076 97	2,94		0	19.75 6	0,076 97	0,076 97	6,70		0	12.82 7	0,076 97	0,076 97	10,33
	I		0	31.47 0	0,076 97	0,076 97	4,21		0	10.18 9	0,076 97	0,076 97	13,0 0		0	4.503	0,076 97	0,076 97	29,41
P	S	00262	0	19.43 5	0,076 97	0,076 97	6,81	00263	0	16.77 0	0,076 97	0,076 97	7,90	00264	0	27.01 8	0,076 97	0,076 97	4,90
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	3.554	0,076 97	0,076 97	37,2 7		0	35.03 2	0,076 97	0,076 97	3,78
S	S		0	10.90 9	0,076 97	0,076 97	12,1 4		0	14.19 7	0,076 97	0,076 97	9,33		0	31.86 1	0,076 97	0,076 97	4,16
	I		0	2.909	0,076 97	0,076 97	45,5 3		0	5.106	0,076 97	0,076 97	25,9 4		0	20.01 6	0,076 97	0,076 97	6,62
P	S	00265	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00266	0	26.03 2	0,076 97	0,076 97	5,09	00267	0	12.97 1	0,076 97	0,076 97	10,21
	I		0	36.32 0	0,076 97	0,076 97	3,65		0	33.92 3	0,076 97	0,076 97	3,90		0	782	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		0	45.53 2	0,076 97	0,076 97	2,91		0	32.45 1	0,076 97	0,076 97	4,08		0	13.78 7	0,076 97	0,076 97	9,61
	I		0	30.98 3	0,076 97	0,076 97	4,27		0	21.59 2	0,076 97	0,076 97	6,13		0	4.586	0,076 97	0,076 97	28,88
P	S	00268	0	14.95 8	0,076 97	0,076 97	8,85	00269	0	15.79 8	0,076 97	0,076 97	8,76	00270	0	14.79 2	0,076 97	0,076 97	8,95
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	8.857	0,076 97	0,076 97	14,9 5		0	7.526	0,076 97	0,076 97	17,6 0		0	8.627	0,076 97	0,076 97	15,35
	I		0	1.564	0,076 97	0,076 97	84,6 8		0	409	0,076 97	0,076 97	NS		0	971	0,076 97	0,076 97	NS
P	S	00271	0	15.73 5	0,076 97	0,076 97	8,42	00272	0	28.60 4	0,076 97	0,076 97	4,63	00273	0	26.27 4	0,076 97	0,076 97	5,04
	I		0	5.485	0,076 97	0,076 97	24,1 5		0	42.22 6	0,076 97	0,076 97	3,14		0	67.85 2	0,076 97	0,076 97	1,95
S	S		0	13.57 1	0,076 97	0,076 97	9,76		0	32.13 8	0,076 97	0,076 97	4,12		0	44.31 1	0,076 97	0,076 97	2,99
	I		0	4.338	0,076 97	0,076 97	30,5 3		0	19.64 3	0,076 97	0,076 97	6,74		0	30.77 5	0,076 97	0,076 97	4,30
P	S	00274	0	25.01 4	0,076 97	0,076 97	5,29	00275	0	18.64 4	0,076 97	0,076 97	7,10	00276	0	17.94 3	0,076 97	0,076 97	7,38
	I		0	26.86	0,076 97	0,076 97	4,93		0	4.051	0,076	0,076	32,6		0	0	0,076	0,076	-

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
				6	97	97					97	97					9	97	
S	S		0	19.48 2	0,076 97	0,076 97	6,80		0	10.82 5	0,076 97	0,076 97	12,2 4		0	8.955	0,076 97	0,076 97	14,79
	I		0	10.07 5	0,076 97	0,076 97	13,1 5		0	2.134	0,076 97	0,076 97	62,0 6		0	1.054	0,076 97	0,076 97	NS
P	S	00277	0	16.40 2	0,076 97	0,076 97	8,07	00278	0	14.77 2	0,076 97	0,076 97	8,97	00279	0	50.11 8	0,076 97	0,076 97	2,64
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	859	0,076 97	0,076 97	NS		0	54.52 9	0,076 97	0,076 97	2,43
S	S		0	10.47 9	0,076 97	0,076 97	12,6 4		0	14.57 7	0,076 97	0,076 97	9,09		0	34.46 3	0,076 97	0,076 97	3,84
	I		0	2.382	0,076 97	0,076 97	55,6 0		0	5.969	0,076 97	0,076 97	22,1 9		0	22.65 8	0,076 97	0,076 97	5,85
P	S	00280	0	14.86 9	0,076 97	0,076 97	8,91	00281	0	16.57 0	0,076 97	0,076 97	7,99	00282	0	66.87 6	0,076 97	0,076 97	1,98
	I		0	36.95 3	0,076 97	0,076 97	3,58		0	10.13 2	0,076 97	0,076 97	13,0 7		0	56.74 5	0,076 97	0,076 97	2,33
S	S		0	46.30 2	0,076 97	0,076 97	2,86		0	30.57 4	0,076 97	0,076 97	4,33		0	41.98 2	0,076 97	0,076 97	3,15
	I		0	32.71 7	0,076 97	0,076 97	4,05		0	19.12 2	0,076 97	0,076 97	6,93		0	28.97 9	0,076 97	0,076 97	4,57
P	S	00283	0	38.90 2	0,076 97	0,076 97	3,40	00284	0	35.69 4	0,076 97	0,076 97	3,71	00285	0	35.55 8	0,076 97	0,076 97	3,72
	I		0	40.71 0	0,076 97	0,076 97	3,25		0	27.19 6	0,076 97	0,076 97	4,87		0	17.05 9	0,076 97	0,076 97	7,76
S	S		0	63.90 0	0,076 97	0,076 97	2,07		0	45.67 1	0,076 97	0,076 97	2,90		0	29.21 4	0,076 97	0,076 97	4,53
	I		0	49.20 4	0,076 97	0,076 97	2,69		0	18.13 4	0,076 97	0,076 97	7,30		0	10.81 1	0,076 97	0,076 97	12,25
P	S	00286	0	23.29 0	0,076 97	0,076 97	5,69	00287	0	14.79 2	0,076 97	0,076 97	8,95	00288	0	11.62 8	0,076 97	0,076 97	11,39
	I		0	2.812	0,076 97	0,076 97	47,1 0		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	18.22 7	0,076 97	0,076 97	7,27		0	13.97 6	0,076 97	0,076 97	9,48		0	15.32 6	0,076 97	0,076 97	8,64
	I		0	5.000	0,076 97	0,076 97	26,4 9		0	2.105	0,076 97	0,076 97	62,9 2		0	1.633	0,076 97	0,076 97	81,10
P	S	00289	0	13.18 7	0,076 97	0,076 97	10,0 4	00290	0	8.023	0,076 97	0,076 97	16,5 1	00291	0	5.951	0,076 97	0,076 97	22,26
	I		0	10.55 5	0,076 97	0,076 97	12,5 5		0	22.05 2	0,076 97	0,076 97	6,01		0	20.15 9	0,076 97	0,076 97	6,57
S	S		0	22.01 3	0,076 97	0,076 97	6,02		0	31.33 4	0,076 97	0,076 97	4,23		0	33.84 2	0,076 97	0,076 97	3,91
	I		0	3.211	0,076 97	0,076 97	41,2 5		0	4.306	0,076 97	0,076 97	30,7 6		0	6.628	0,076 97	0,076 97	19,98
P	S	00292	0	10.43 6	0,076 97	0,076 97	12,6 9	00293	0	9.525	0,076 97	0,076 97	14,5 3	00294	0	12.36 2	0,076 97	0,076 97	11,20
	I		0	8.139	0,076 97	0,076 97	16,2 7		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	23.45 5	0,076 97	0,076 97	5,65		0	14.52 1	0,076 97	0,076 97	9,12		0	10.14 8	0,076 97	0,076 97	13,05
	I		0	4.783	0,076 97	0,076 97	27,6 9		0	1.434	0,076 97	0,076 97	92,3 6		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00295	0	12.16 8	0,076 97	0,076 97	11,3 8	00296	0	9.827	0,076 97	0,076 97	13,4 8	00297	0	12.78 2	0,076 97	0,076 97	10,36
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	12.26 5	0,076 97	0,076 97	10,80
S	S		0	9.970	0,076 97	0,076 97	13,2 8		0	14.08 4	0,076 97	0,076 97	9,40		0	22.20 8	0,076 97	0,076 97	5,96
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	348	0,076 97	0,076 97	NS		0	2.658	0,076 97	0,076 97	49,83
P	S	00298	0	3.006	0,076 97	0,076 97	44,0 6	00299	0	11.46 4	0,076 97	0,076 97	11,5 5	00300	0	12.94 8	0,076 97	0,076 97	10,23
	I		0	18.70 1	0,076 97	0,076 97	7,08		0	21.49 2	0,076 97	0,076 97	6,16		0	7.815	0,076 97	0,076 97	16,95
S	S		0	30.31 7	0,076 97	0,076 97	4,37		0	28.74 5	0,076 97	0,076 97	4,61		0	20.40 6	0,076 97	0,076 97	6,49
	I		0	2.945	0,076 97	0,076 97	44,9 7		0	3.516	0,076 97	0,076 97	37,6 7		0	2.514	0,076 97	0,076 97	52,68
P	S	00301	0	13.13 7	0,076 97	0,076 97	10,0 8	00302	0	12.56 8	0,076 97	0,076 97	10,5 4	00303	0	10.20 1	0,076 97	0,076 97	13,57
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	13.01 3	0,076 97	0,076 97	10,1 8		0	12.02 7	0,076 97	0,076 97	11,0 1		0	15.56 8	0,076 97	0,076 97	8,51
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	272	0,076 97	0,076 97	NS		0	2.578	0,076 97	0,076 97	51,37
P	S	00304	0	16.88 7	0,076 97	0,076 97	7,84	00305	0	19.59 8	0,076 97	0,076 97	6,76	00306	0	6.310	0,076 97	0,076 97	20,99
	I		0	11.55 9	0,076 97	0,076 97	11,4 6		0	25.74 0	0,076 97	0,076 97	5,15		0	7.644	0,076 97	0,076 97	17,33
S	S		0	23.81	0,076	0,076	5,56		0	32.73	0,076	0,076	4,05		0	34.06	0,076	0,076	3,89

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{af}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{af}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{af}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		0	4 6.409	0,076 97	0,076 97	20,6 7		0	0 8.686	0,076 97	0,076 97	15,2 5		0	2 9.951	0,076 97	0,076 97	13,31
P	S	00307	0	31.36 8	0,076 97	0,076 97	4,22	00308	0	41.42 8	0,076 97	0,076 97	3,20	00309	0	13.13 0	0,076 97	0,076 97	10,09
	I		0	24.49 8	0,076 97	0,076 97	5,41		0	37.10 5	0,076 97	0,076 97	3,57		0	8.161	0,076 97	0,076 97	16,23
S	S		0	37.34 5	0,076 97	0,076 97	3,55		0	46.67 6	0,076 97	0,076 97	2,84		0	39.29 0	0,076 97	0,076 97	3,37
	I		0	15.58 5	0,076 97	0,076 97	8,50		0	23.62 9	0,076 97	0,076 97	5,61		0	5.069	0,076 97	0,076 97	26,13
P	S	00310	0	28.87 7	0,076 97	0,076 97	4,59	00311	0	23.12 0	0,076 97	0,076 97	5,73	00312	0	14.79 5	0,076 97	0,076 97	8,95
	I		0	13.99 0	0,076 97	0,076 97	9,47		0	4.814	0,076 97	0,076 97	27,5 1		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	27.94 3	0,076 97	0,076 97	4,74		0	18.31 3	0,076 97	0,076 97	7,23		0	12.86 0	0,076 97	0,076 97	10,30
	I		0	3.529	0,076 97	0,076 97	37,5 3		0	1.475	0,076 97	0,076 97	89,7 9		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00313	0	11.00 0	0,076 97	0,076 97	12,5 9	00314	0	8.508	0,076 97	0,076 97	15,5 7	00315	0	6.823	0,076 97	0,076 97	19,41
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	1.512	0,076 97	0,076 97	87,6 0		0	10.50 2	0,076 97	0,076 97	12,61
S	S		0	12.09 0	0,076 97	0,076 97	10,9 5		0	15.47 6	0,076 97	0,076 97	8,56		0	20.64 5	0,076 97	0,076 97	6,42
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00316	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00317	0	5.066	0,076 97	0,076 97	26,1 4	00318	0	6.279	0,076 97	0,076 97	21,09
	I		0	8.819	0,076 97	0,076 97	15,7 0		0	8.912	0,076 97	0,076 97	14,8 6		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	22.91 2	0,076 97	0,076 97	5,78		0	22.53 9	0,076 97	0,076 97	5,88		0	16.37 3	0,076 97	0,076 97	8,09
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00319	0	9.682	0,076 97	0,076 97	14,3 0	00320	0	10.92 6	0,076 97	0,076 97	12,6 7	00321	0	9.343	0,076 97	0,076 97	14,82
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	10.83 3	0,076 97	0,076 97	12,2 3		0	8.783	0,076 97	0,076 97	15,7 6		0	10.24 7	0,076 97	0,076 97	12,93
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00322	0	7.358	0,076 97	0,076 97	18,0 0	00323	0	5.062	0,076 97	0,076 97	26,1 6	00324	0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	1.960	0,076 97	0,076 97	67,5 7		0	9.978	0,076 97	0,076 97	13,2 7		0	8.487	0,076 97	0,076 97	15,61
S	S		0	15.45 4	0,076 97	0,076 97	8,57		0	20.85 2	0,076 97	0,076 97	6,35		0	22.87 3	0,076 97	0,076 97	6,05
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00325	0	6.838	0,076 97	0,076 97	19,3 7	00326	0	9.139	0,076 97	0,076 97	14,4 9	00327	0	9.697	0,076 97	0,076 97	13,66
	I		0	7.746	0,076 97	0,076 97	17,1 0		0	822	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	19.53 8	0,076 97	0,076 97	6,78		0	14.06 2	0,076 97	0,076 97	9,42		0	10.27 8	0,076 97	0,076 97	12,89
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00328	0	9.818	0,076 97	0,076 97	14,1 0	00329	0	6.667	0,076 97	0,076 97	19,8 7	00330	0	10.90 1	0,076 97	0,076 97	12,15
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	10.02 3	0,076 97	0,076 97	13,21
S	S		0	12.23 3	0,076 97	0,076 97	10,8 3		0	18.52 2	0,076 97	0,076 97	7,15		0	24.07 9	0,076 97	0,076 97	5,50
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	2.248	0,076 97	0,076 97	58,9 2		0	2.289	0,076 97	0,076 97	57,86
P	S	00331	0	5.089	0,076 97	0,076 97	26,0 3	00332	0	13.45 8	0,076 97	0,076 97	9,84	00333	0	27.53 5	0,076 97	0,076 97	4,81
	I		0	7.373	0,076 97	0,076 97	17,9 6		0	10.18 7	0,076 97	0,076 97	13,0 0		0	21.95 7	0,076 97	0,076 97	6,03
S	S		0	24.19 1	0,076 97	0,076 97	5,47		0	26.66 3	0,076 97	0,076 97	4,97		0	31.91 0	0,076 97	0,076 97	4,15
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	2.319	0,076 97	0,076 97	57,1 1		0	8.322	0,076 97	0,076 97	15,91
P	S	00334	0	13.36 2	0,076 97	0,076 97	9,91	00335	0	20.22 3	0,076 97	0,076 97	6,55	00336	0	22.71 5	0,076 97	0,076 97	5,83
	I		0	11.86 6	0,076 97	0,076 97	11,1 6		0	8.743	0,076 97	0,076 97	15,1 5		0	4.653	0,076 97	0,076 97	28,46
S	S		0	44.20 5	0,076 97	0,076 97	3,00		0	21.84 4	0,076 97	0,076 97	6,06		0	13.32 9	0,076 97	0,076 97	10,39
	I		0	18.94	0,076 97	0,076 97	6,99		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
				6	97	97					97	97					97	97	
P	S	00337	0	16.83	0,076	0,076	7,87	00338	0	13.10	0,076	0,076	10,5	00339	0	8.732	0,076	0,076	15,85
	I		0	6	97	97			0	2	97	97	7		0	0	97	97	
			0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
S	S		0	9.037	0,076	0,076	15,3		0	7.761	0,076	0,076	17,8		0	9.454	0,076	0,076	14,64
	I		0	0	97	97	2		0	0	97	97	4		0	0	97	97	
			0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00340	0	5.179	0,076	0,076	25,5	00341	0	0	0,076	0,076	-	00342	0	0	0,076	0,076	-
	I		0	3.910	97	97	7		0	9.488	97	97	13,9		0	9.114	97	97	15,19
			0	0	0,076	0,076	33,8		0	0	0,076	0,076	6		0	0	0,076	0,076	
S	S		0	13.84	0,076	0,076	10,0		0	18.94	0,076	0,076	7,31		0	18.98	0,076	0,076	7,29
	I		0	2	97	97	0		0	6	97	97	-		0	5	97	97	
			0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00343	0	3.284	0,076	0,076	40,3	00344	0	7.926	0,076	0,076	17,4	00345	0	11.04	0,076	0,076	12,54
	I		0	2.415	97	97	3		0	0	97	97	7		0	0	97	97	
			0	0	0,076	0,076	54,8		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
S	S		0	13.81	0,076	0,076	10,0		0	9.149	0,076	0,076	15,1		0	6.828	0,076	0,076	20,28
	I		0	4	97	97	2		0	0	97	97	3		0	0	97	97	
			0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00346	0	10.84	0,076	0,076	12,7	00347	0	7.310	0,076	0,076	18,9	00348	0	3.597	0,076	0,076	36,82
	I		0	6	97	97	6		0	0	97	97	4		0	3.914	97	97	
			0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	
S	S		0	6.974	0,076	0,076	19,8		0	9.595	0,076	0,076	14,4		0	14.46	0,076	0,076	9,57
	I		0	0	97	97	5		0	0	97	97	3		0	0	97	97	
			0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00349	0	0	0,076	0,076	-	00350	0	78	0,076	0,076	NS	00351	0	5.642	0,076	0,076	23,47
	I		0	9.340	97	97	14,8		0	8.467	97	97	15,6		0	2.037	97	97	65,02
			0	0	0,076	0,076	2		0	0	0,076	0,076	4		0	0	0,076	0,076	
S	S		0	19.26	0,076	0,076	7,19		0	18.17	0,076	0,076	7,62		0	13.01	0,076	0,076	10,64
	I		0	1	97	97	-		0	0	97	97	-		0	4	97	97	
			0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00352	0	9.038	0,076	0,076	15,3	00353	0	10.64	0,076	0,076	13,0	00354	0	8.466	0,076	0,076	16,35
	I		0	0	97	97	2		0	2	97	97	1		0	0	97	97	
			0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
S	S		0	8.981	0,076	0,076	15,4		0	7.547	0,076	0,076	18,3		0	10.88	0,076	0,076	12,17
	I		0	0	97	97	1		0	0	97	97	4		0	7	97	97	
			0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00355	0	4.781	0,076	0,076	27,7	00356	0	2.895	0,076	0,076	45,7	00357	0	5.025	0,076	0,076	26,36
	I		0	813	97	97	0		0	6.482	97	97	5		0	6.268	97	97	21,13
			0	0	0,076	0,076	NS		0	0	0,076	0,076	20,4		0	0	0,076	0,076	
S	S		0	15.59	0,076	0,076	8,49		0	17.33	0,076	0,076	7,64		0	16.24	0,076	0,076	8,52
	I		0	1	97	97			0	9	97	97			0	7	97	97	
			0	247	0,076	0,076	NS		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00358	0	15.09	0,076	0,076	8,77	00359	0	17.88	0,076	0,076	7,40	00360	0	11.00	0,076	0,076	12,04
	I		0	8	97	97			0	6	97	97	4		0	3	97	97	
			0	10.31	0,076	0,076	12,8		0	14.06	0,076	0,076	9,42		0	6.357	0,076	0,076	20,83
			0	8	97	97	4		0	2	97	97			0	5	97	97	
S	S		0	15.96	0,076	0,076	8,30		0	24.01	0,076	0,076	5,51		0	27.03	0,076	0,076	4,90
	I		0	6	97	97	-		0	7	97	97			0	5	97	97	
			0	0	0,076	0,076	-		0	5.126	0,076	0,076	25,8		0	9.522	0,076	0,076	13,91
			0	0	97	97			0	97	97		4		0	97	97		
P	S	00361	0	22.79	0,076	0,076	5,81	00362	0	20.62	0,076	0,076	6,42	00363	0	16.84	0,076	0,076	8,22
	I		0	6	97	97			0	8	97	97			0	0	97	97	
			0	5.165	0,076	0,076	25,6		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
S	S		0	16.30	0,076	0,076	8,12		0	9.016	0,076	0,076	14,6		0	4.179	0,076	0,076	31,69
	I		0	2	97	97			0	0	97	97	9		0	0	97	97	
			0	6.461	0,076	0,076	20,5		0	2.888	0,076	0,076	45,8		0	0	0,076	0,076	-
			0	0	97	97	0		0	0	97	97	6		0	0	97	97	
P	S	00364	0	13.50	0,076	0,076	10,2	00365	0	7.034	0,076	0,076	18,8	00366	0	184	0,076	0,076	NS
	I		0	3	97	97	5		0	0	97	97	3		0	9.334	0,076	0,076	14,19
			0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	
S	S		0	3.346	0,076	0,076	39,5		0	5.294	0,076	0,076	25,0		0	8.642	0,076	0,076	15,33
	I		0	0	97	97	8		0	857	97	97	2		0	280	97	97	NS
			0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	NS		0	0	0,076	0,076	
P	S	00367	0	0	0,076	0,076	-	00368	0	0	0,076	0,076	-	00369	0	5.780	0,076	0,076	23,95

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		0	22.29 6	0,076 97	0,076 97	6,21		0	8.932	0,076 97	0,076 97	14,8 3		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	10.94 6	0,076 97	0,076 97	12,1 0		0	8.529	0,076 97	0,076 97	15,5 3		0	5.066	0,076 97	0,076 97	26,14
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	53	0,076 97	0,076 97	NS		0	794	0,076 97	0,076 97	NS
P	S	00370	0	12.02 8	0,076 97	0,076 97	11,5 1	00371	0	13.43 9	0,076 97	0,076 97	10,3 0	00372	0	11.56 3	0,076 97	0,076 97	11,97
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	2.800	0,076 97	0,076 97	47,3 0		0	2.732	0,076 97	0,076 97	50,6 7		0	3.144	0,076 97	0,076 97	42,13
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00373	0	5.283	0,076 97	0,076 97	25,0 7	00374	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00375	0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	10.41 5	0,076 97	0,076 97	12,7 2		0	20.61 4	0,076 97	0,076 97	6,72
S	S		0	5.696	0,076 97	0,076 97	23,2 5		0	9.086	0,076 97	0,076 97	14,5 8		0	11.26 6	0,076 97	0,076 97	12,29
	I		0	1.082	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00376	0	1.716	0,076 97	0,076 97	77,1 8	00377	0	7.602	0,076 97	0,076 97	17,4 2	00378	0	12.56 1	0,076 97	0,076 97	11,02
	I		0	6.618	0,076 97	0,076 97	20,0 1		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	7.485	0,076 97	0,076 97	17,6 9		0	4.487	0,076 97	0,076 97	29,5 2		0	2.895	0,076 97	0,076 97	45,75
	I		0	43	0,076 97	0,076 97	NS		0	332	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00379	0	11.96 5	0,076 97	0,076 97	11,5 7	00380	0	6.729	0,076 97	0,076 97	20,5 7	00381	0	1.368	0,076 97	0,076 97	96,82
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	5.584	0,076 97	0,076 97	23,72
S	S		0	4.150	0,076 97	0,076 97	31,9 1		0	6.780	0,076 97	0,076 97	19,5 3		0	9.617	0,076 97	0,076 97	13,77
	I		0	458	0,076 97	0,076 97	NS		0	2.141	0,076 97	0,076 97	61,8 6		0	1.160	0,076 97	0,076 97	NS
P	S	00382	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00383	0	9.889	0,076 97	0,076 97	13,3 9	00384	0	18.34 6	0,076 97	0,076 97	7,22
	I		0	10.37 7	0,076 97	0,076 97	13,3 4		0	8.565	0,076 97	0,076 97	15,4 6		0	11.55 6	0,076 97	0,076 97	11,46
S	S		0	9.345	0,076 97	0,076 97	14,1 7		0	9.120	0,076 97	0,076 97	14,5 2		0	11.35 8	0,076 97	0,076 97	11,66
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	2.072	0,076 97	0,076 97	63,9 2		0	5.771	0,076 97	0,076 97	22,95
P	S	00385	0	10.49 0	0,076 97	0,076 97	12,6 3	00386	0	30.00 8	0,076 97	0,076 97	4,41	00387	0	26.32 6	0,076 97	0,076 97	5,03
	I		0	8.378	0,076 97	0,076 97	15,8 1		0	22.12 4	0,076 97	0,076 97	5,99		0	794	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		0	17.06 1	0,076 97	0,076 97	7,76		0	36.65 2	0,076 97	0,076 97	3,61		0	10.46 4	0,076 97	0,076 97	12,66
	I		0	9.480	0,076 97	0,076 97	13,9 7		0	50.26 4	0,076 97	0,076 97	2,63		0	16.57 2	0,076 97	0,076 97	7,99
P	S	00388	0	20.86 7	0,076 97	0,076 97	6,63	00389	0	18.17 4	0,076 97	0,076 97	7,62	00390	0	13.64 8	0,076 97	0,076 97	10,14
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	2.347	0,076 97	0,076 97	56,4 3		0	1.224	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	3.051	0,076 97	0,076 97	43,4 1		0	1.528	0,076 97	0,076 97	86,6 8		0	4.194	0,076 97	0,076 97	31,58
P	S	00391	0	6.054	0,076 97	0,076 97	21,8 8	00392	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00393	0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	3.863	0,076 97	0,076 97	34,2 9		0	32.96 6	0,076 97	0,076 97	4,02		0	34.69 0	0,076 97	0,076 97	3,82
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	8.486	0,076 97	0,076 97	15,6 1		0	8.060	0,076 97	0,076 97	16,43
	I		0	14.30 4	0,076 97	0,076 97	9,26		0	29.36 1	0,076 97	0,076 97	4,51		0	29.02 6	0,076 97	0,076 97	4,56
P	S	00394	0	4.400	0,076 97	0,076 97	30,1 0	00395	0	12.66 4	0,076 97	0,076 97	10,9 3	00396	0	15.57 5	0,076 97	0,076 97	8,89
	I		0	2.973	0,076 97	0,076 97	44,5 5		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	393	0,076 97	0,076 97	NS
	I		0	14.58 9	0,076 97	0,076 97	9,08		0	4.261	0,076 97	0,076 97	32,4 9		0	1.136	0,076 97	0,076 97	NS
P	S	00397	0	15.39 8	0,076 97	0,076 97	8,99	00398	0	11.85 1	0,076 97	0,076 97	11,6 8	00399	0	4.067	0,076 97	0,076 97	32,57
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	5.690	0,076 97	0,076 97	23,28

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
					97	97					97	97					97	97	
S	S		0	316	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	1.307	0,076 97	0,076 97	NS		0	5.026	0,076 97	0,076 97	27,5 4		0	15.44 8	0,076 97	0,076 97	8,57
P	S	00400	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00401	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00402	0	6.848	0,076 97	0,076 97	19,34
	I		0	39.21 6	0,076 97	0,076 97	3,53		0	27.62 1	0,076 97	0,076 97	4,80		0	725	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		0	6.637 97	0,076 97	0,076 97	19,9 6		0	6.073	0,076 97	0,076 97	21,8 1		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	26.70 0	0,076 97	0,076 97	4,96		0	25.93 4	0,076 97	0,076 97	5,11		0	11.54 5	0,076 97	0,076 97	11,47
P	S	00403	0	14.06 8	0,076 97	0,076 97	9,84	00404	0	15.40 0	0,076 97	0,076 97	8,99	00405	0	12.57 9	0,076 97	0,076 97	11,01
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	326	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	3.448	0,076 97	0,076 97	40,1 5		0	1.790	0,076 97	0,076 97	73,9 9		0	3.706	0,076 97	0,076 97	35,74
P	S	00406	0	5.408	0,076 97	0,076 97	24,4 9	00407	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00408	0	19.68 7	0,076 97	0,076 97	6,73
	I		0	2.043	0,076 97	0,076 97	64,8 3		0	29.15 7	0,076 97	0,076 97	4,54		0	31.98 7	0,076 97	0,076 97	4,14
S	S		0	1.771	0,076 97	0,076 97	74,7 9		0	10.62 3	0,076 97	0,076 97	12,4 7		0	14.07 5	0,076 97	0,076 97	9,41
	I		0	13.62 8	0,076 97	0,076 97	9,72		0	24.45 3	0,076 97	0,076 97	5,42		0	30.49 7	0,076 97	0,076 97	4,34
P	S	00409	0	19.49 6	0,076 97	0,076 97	6,79	00410	0	26.90 0	0,076 97	0,076 97	4,92	00411	0	29.66 5	0,076 97	0,076 97	4,46
	I		0	10.42 1	0,076 97	0,076 97	12,7 1		0	22.72 7	0,076 97	0,076 97	5,83		0	3.986	0,076 97	0,076 97	33,23
S	S		0	6.329	0,076 97	0,076 97	20,9 3		0	25.84 1	0,076 97	0,076 97	5,13		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	19.84 4	0,076 97	0,076 97	6,67		0	38.64 5	0,076 97	0,076 97	3,43		0	23.52 7	0,076 97	0,076 97	5,63
P	S	00412	0	22.52 0	0,076 97	0,076 97	5,88	00413	0	20.61 3	0,076 97	0,076 97	6,72	00414	0	17.29 4	0,076 97	0,076 97	8,01
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	5.311	0,076 97	0,076 97	24,9 4		0	1.619	0,076 97	0,076 97	81,8 1		0	3.250	0,076 97	0,076 97	42,60
P	S	00415	0	10.63 0	0,076 97	0,076 97	13,0 2	00416	0	488	0,076 97	0,076 97	NS	00417	0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	11.06 9	0,076 97	0,076 97	11,9 7		0	11.39 6	0,076 97	0,076 97	11,62
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	11.49 6	0,076 97	0,076 97	12,0 4		0	37.83 7	0,076 97	0,076 97	3,66		0	38.71 9	0,076 97	0,076 97	3,58
P	S	00418	0	9.991	0,076 97	0,076 97	13,8 6	00419	0	15.62 0	0,076 97	0,076 97	8,86	00420	0	16.56 7	0,076 97	0,076 97	8,36
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	11.81 6	0,076 97	0,076 97	11,7 2		0	3.498	0,076 97	0,076 97	39,5 8		0	1.542	0,076 97	0,076 97	89,78
P	S	00421	0	15.22 5	0,076 97	0,076 97	9,09	00422	0	8.500	0,076 97	0,076 97	16,2 9	00423	0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	16.48 1	0,076 97	0,076 97	8,04
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	4.084	0,076 97	0,076 97	33,9 0		0	13.47 9	0,076 97	0,076 97	10,2 7		0	44.36 7	0,076 97	0,076 97	3,12
P	S	00424	0	2.767	0,076 97	0,076 97	47,8 7	00425	0	12.40 1	0,076 97	0,076 97	11,1 6	00426	0	16.28 5	0,076 97	0,076 97	8,50
	I		0	5.742	0,076 97	0,076 97	23,0 7		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	31.81 4	0,076 97	0,076 97	4,35		0	9.761	0,076 97	0,076 97	14,1 8		0	3.362	0,076 97	0,076 97	41,18
P	S	00427	0	15.42 2	0,076 97	0,076 97	8,98	00428	0	9.967	0,076 97	0,076 97	13,8 9	00429	0	2.391	0,076 97	0,076 97	55,39
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	11.81 9	0,076 97	0,076 97	11,21
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		0	3.399	0,076 97	0,076 97	40,7 3		0	9.783	0,076 97	0,076 97	14,1 5		0	39.49 5	0,076 97	0,076 97	3,35
P	S	00430	0	2.028	0,076 97	0,076 97	65,3 1	00431	0	7.646	0,076 97	0,076 97	17,3 2	00432	0	18.32 5	0,076 97	0,076 97	7,23
	I		0	60.23 4	0,076 97	0,076 97	2,20		0	3.986	0,076 97	0,076 97	33,2 3		0	6.753	0,076 97	0,076 97	19,61
S	S		0	3.894	0,076 97	0,076 97	34,0 1		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	3.978	0,076 97	0,076 97	33,29
	I		0	80.04 8	0,076 97	0,076 97	1,65		0	23.68 1	0,076 97	0,076 97	5,85		0	25.95 4	0,076 97	0,076 97	5,10
P	S	00433	0	46.04 6	0,076 97	0,076 97	2,88	00434	0	25.22 9	0,076 97	0,076 97	5,25	00435	0	25.79 2	0,076 97	0,076 97	5,14
	I		0	54.39 4	0,076 97	0,076 97	2,43		0	17.91 7	0,076 97	0,076 97	7,39		0	1.348	0,076 97	0,076 97	98,25
S	S		0	31.73 2	0,076 97	0,076 97	4,17		0	33.27 3	0,076 97	0,076 97	3,98		0	10.50 5	0,076 97	0,076 97	12,61
	I		0	83.21 4	0,076 97	0,076 97	1,59		0	41.15 3	0,076 97	0,076 97	3,22		0	15.41 3	0,076 97	0,076 97	8,59
P	S	00436	0	20.02 0	0,076 97	0,076 97	6,92	00437	0	17.39 0	0,076 97	0,076 97	7,96	00438	0	12.85 3	0,076 97	0,076 97	10,77
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	1.747	0,076 97	0,076 97	75,8 1		0	127	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	2.603	0,076 97	0,076 97	50,8 8		0	768	0,076 97	0,076 97	NS		0	3.750	0,076 97	0,076 97	36,92
P	S	00439	0	5.050	0,076 97	0,076 97	26,2 3	00440	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00441	0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	3.395	0,076 97	0,076 97	39,0 1		0	30.56 1	0,076 97	0,076 97	4,33		0	30.69 3	0,076 97	0,076 97	4,32
S	S		0	598	0,076 97	0,076 97	NS		0	8.909	0,076 97	0,076 97	14,8 7		0	9.271	0,076 97	0,076 97	14,29
	I		0	13.06 8	0,076 97	0,076 97	10,1 4		0	22.58 3	0,076 97	0,076 97	5,86		0	22.91 9	0,076 97	0,076 97	5,78
P	S	00442	0	4.128	0,076 97	0,076 97	32,0 8	00443	0	11.93 7	0,076 97	0,076 97	11,6 0	00444	0	14.88 7	0,076 97	0,076 97	9,30
	I		0	3.157	0,076 97	0,076 97	41,9 5		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	808	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	13.54 8	0,076 97	0,076 97	9,78		0	3.944	0,076 97	0,076 97	35,1 0		0	795	0,076 97	0,076 97	NS
P	S	00445	0	14.70 9	0,076 97	0,076 97	9,41	00446	0	11.14 0	0,076 97	0,076 97	12,4 3	00447	0	3.411	0,076 97	0,076 97	38,83
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	5.257	0,076 97	0,076 97	25,19
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	313	0,076 97	0,076 97	NS
	I		0	966	0,076 97	0,076 97	NS		0	4.635	0,076 97	0,076 97	29,8 7		0	14.24 2	0,076 97	0,076 97	9,30
P	S	00448	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00449	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00450	0	6.284	0,076 97	0,076 97	21,08
	I		0	35.56 0	0,076 97	0,076 97	3,72		0	24.97 5	0,076 97	0,076 97	5,30		0	737	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		0	7.530	0,076 97	0,076 97	17,5 9		0	7.343	0,076 97	0,076 97	18,0 4		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	20.17 4	0,076 97	0,076 97	6,57		0	20.78 6	0,076 97	0,076 97	6,37		0	10.58 5	0,076 97	0,076 97	12,51
P	S	00451	0	13.33 5	0,076 97	0,076 97	10,3 8	00452	0	14.64 8	0,076 97	0,076 97	9,45	00453	0	11.78 0	0,076 97	0,076 97	11,75
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	3.170	0,076 97	0,076 97	43,6 7		0	1.178	0,076 97	0,076 97	NS		0	3.760	0,076 97	0,076 97	35,22
P	S	00454	0	4.340	0,076 97	0,076 97	30,5 2	00455	0	6.266	0,076 97	0,076 97	21,1 4	00456	0	3.936	0,076 97	0,076 97	33,65
	I		0	1.552	0,076 97	0,076 97	85,3 4		0	32.04 7	0,076 97	0,076 97	4,13		0	16.16 2	0,076 97	0,076 97	8,19
S	S		0	2.499	0,076 97	0,076 97	53,0 0		0	4.524	0,076 97	0,076 97	29,2 8		0	6.884	0,076 97	0,076 97	19,24
	I		0	11.78 6	0,076 97	0,076 97	11,2 4		0	10.99 9	0,076 97	0,076 97	12,0 4		0	19.07 6	0,076 97	0,076 97	6,94
P	S	00457	0	5.732	0,076 97	0,076 97	24,1 5	00458	0	20.33 8	0,076 97	0,076 97	6,51	00459	0	9.265	0,076 97	0,076 97	14,30
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	18.28 8	0,076 97	0,076 97	7,24		0	4.253	0,076 97	0,076 97	31,14
S	S		0	4.723	0,076 97	0,076 97	28,0 4		0	23.46 7	0,076 97	0,076 97	5,64		0	23.92 2	0,076 97	0,076 97	5,54
	I		0	16.45	0,076 97	0,076 97	8,05		0	30.33	0,076 97	0,076 97	4,37		0	6.695	0,076 97	0,076 97	19,78

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
				6	97	97				6	97	97					97	97	
P	S	00460	0	18.32	0,076	0,076	7,23	00461	0	17.58	0,076	0,076	7,53	00462	0	15.48	0,076	0,076	8,94
I			0	2	97	97			0	2	97	97			0	3	97	97	
			0	1.611	0,076	0,076	82,2		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
S	S		0	15.71	0,076	0,076	8,43		0	8.866	0,076	0,076	14,9		0	4.057	0,076	0,076	32,65
I			0	8	97	97			0	3.389	0,076	0,076	39,0		0	218	0,076	0,076	NS
			0	6.158	0,076	0,076	21,5		0		0,076	0,076	8			97	97		
P	S	00463	0	12.18	0,076	0,076	11,3	00464	0	5.490	0,076	0,076	25,2	00465	0	0	0,076	0,076	-
I			0	3	97	97			0	0	0,076	0,076	-		0	7.549	0,076	0,076	17,54
			0	0	0,076	0,076	-				0,076	0,076				97	97		
S	S		0	2.972	0,076	0,076	44,5		0	4.818	0,076	0,076	27,4		0	7.761	0,076	0,076	17,07
I			0	0	97	97			0	624	0,076	0,076	NS		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00466	0	0	0,076	0,076	-	00467	0	0	0,076	0,076	-	00468	0	5.043	0,076	0,076	27,45
I			0	19.15	0,076	0,076	7,23		0	7.232	0,076	0,076	19,1		0	0	0,076	0,076	-
S	S		0	11.44	0,076	0,076	12,1		0	8.183	0,076	0,076	16,1		0	5.095	0,076	0,076	25,99
I			0	0	97	97			0	0	0,076	0,076	-		0	894	0,076	0,076	NS
P	S	00469	0	10.84	0,076	0,076	12,7	00470	0	12.21	0,076	0,076	11,3	00471	0	10.41	0,076	0,076	13,29
I			0	7	97	97			0	2	97	97			0	3	97	97	
			0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-			0	0,076	0,076	-
S	S		0	2.660	0,076	0,076	49,7		0	2.263	0,076	0,076	61,1		0	2.663	0,076	0,076	49,73
I			0	0	97	97			0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00472	0	3.966	0,076	0,076	34,9	00473	0	0	0,076	0,076	-	00474	0	0	0,076	0,076	-
I			0	0	97	97			0	8.630	0,076	0,076	15,3		0	17.51	0,076	0,076	7,90
S	S		0	5.082	0,076	0,076	26,0		0	8.088	0,076	0,076	16,3		0	11.16	0,076	0,076	12,40
I			0	602	97	97	NS		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00475	0	386	0,076	0,076	NS	00476	0	7.153	0,076	0,076	19,3	00477	0	11.30	0,076	0,076	12,25
I			0	4.773	97	97			0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
S	S		0	7.111	0,076	0,076	18,6		0	4.463	0,076	0,076	29,6		0	2.763	0,076	0,076	50,10
I			0	0	97	97			0	360	0,076	0,076	NS		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00478	0	10.61	0,076	0,076	13,0	00479	0	5.736	0,076	0,076	24,1	00480	0	542	0,076	0,076	NS
I			0	6	97	97			0	0	0,076	0,076	-		0	4.466	0,076	0,076	29,66
S	S		0	3.164	0,076	0,076	41,8		0	5.251	0,076	0,076	25,2		0	7.768	0,076	0,076	17,05
I			0	0	97	97			0	715	0,076	0,076	NS		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00481	0	0	0,076	0,076	-	00482	0	1.104	0,076	0,076	NS	00483	0	7.389	0,076	0,076	17,92
I			0	9.997	97	97	13,2		0	1.058	0,076	0,076	NS		0	3.059	0,076	0,076	43,30
S	S		0	9.155	0,076	0,076	14,4		0	10.96	0,076	0,076	12,0		0	15.90	0,076	0,076	8,33
I			0	0	97	97			0	4.442	0,076	0,076	29,8		0	10.06	0,076	0,076	13,16
P	S	00484	0	4.662	0,076	0,076	28,4	00485	0	11.95	0,076	0,076	11,0	00486	0	14.55	0,076	0,076	9,10
I			0	3.967	97	97			0	1.208	0,076	0,076	NS		0	0	0,076	0,076	-
S	S		0	22.04	0,076	0,076	6,01		0	17.96	0,076	0,076	7,71		0	11.48	0,076	0,076	12,05
I			0	7	97	97			0	5	97	97			0	5	97	97	
			0	13.59	0,076	0,076	9,74		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00487	0	13.47	0,076	0,076	10,2	00488	0	11.31	0,076	0,076	12,2	00489	0	7.218	0,076	0,076	19,18
I			0	2	97	97			0	8	97	97			0	0	0,076	0,076	-
S	S		0	7.451	0,076	0,076	18,5		0	6.296	0,076	0,076	21,9		0	7.916	0,076	0,076	17,49
I			0	0	97	97			0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00490	0	1.934	0,076	0,076	68,4	00491	0	0	0,076	0,076	-	00492	0	0	0,076	0,076	-

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{af}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{af}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{af}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		0	1.226	0,076 97	0,076 97	8 NS		0	7.547	0,076 97	0,076 97	18,3 4		0	7.609	0,076 97	0,076 97	18,19
S	S		0	11.86 0	0,076 97	0,076 97	11,6 7		0	16.25 0	0,076 97	0,076 97	8,52		0	16.33 2	0,076 97	0,076 97	8,48
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00493	0	1.196	0,076 97	0,076 97	NS	00494	0	6.595	0,076 97	0,076 97	20,9 9	00495	0	9.377	0,076 97	0,076 97	14,76
	I		0	722	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	11.96 2	0,076 97	0,076 97	11,5 7		0	7.802	0,076 97	0,076 97	17,7 4		0	5.626	0,076 97	0,076 97	24,61
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00496	0	9.203	0,076 97	0,076 97	15,0 4	00497	0	6.094	0,076 97	0,076 97	22,7 2	00498	0	1.118	0,076 97	0,076 97	NS
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	1.390	0,076 97	0,076 97	95,28
S	S		0	5.726	0,076 97	0,076 97	24,1 8		0	8.097	0,076 97	0,076 97	17,1 0		0	12.34 2	0,076 97	0,076 97	11,22
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00499	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00500	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00501	0	2.728	0,076 97	0,076 97	48,55
	I		0	7.385	0,076 97	0,076 97	18,7 5		0	5.440	0,076 97	0,076 97	25,4 5		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	16.38 4	0,076 97	0,076 97	8,45		0	15.61 8	0,076 97	0,076 97	8,86		0	11.35 8	0,076 97	0,076 97	12,19
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00502	0	7.604	0,076 97	0,076 97	18,2 1	00503	0	8.792	0,076 97	0,076 97	15,7 5	00504	0	6.592	0,076 97	0,076 97	21,00
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	7.941	0,076 97	0,076 97	17,4 3		0	6.742	0,076 97	0,076 97	20,5 3		0	7.791	0,076 97	0,076 97	17,77
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00505	0	1.892	0,076 97	0,076 97	73,1 7	00506	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00507	0	846	0,076 97	0,076 97	NS
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	2.992	0,076 97	0,076 97	44,2 7		0	2.084	0,076 97	0,076 97	63,55
S	S		0	10.44 4	0,076 97	0,076 97	13,2 6		0	12.97 7	0,076 97	0,076 97	10,6 7		0	12.73 2	0,076 97	0,076 97	10,87
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00508	0	2.638	0,076 97	0,076 97	52,4 8	00509	0	4.953	0,076 97	0,076 97	26,7 4	00510	0	5.231	0,076 97	0,076 97	25,32
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	2.593	0,076 97	0,076 97	51,0 8		0	181	0,076 97	0,076 97	NS
S	S		0	11.71 8	0,076 97	0,076 97	11,3 0		0	13.22 0	0,076 97	0,076 97	10,0 2		0	23.29 6	0,076 97	0,076 97	5,94
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00511	0	12.22 2	0,076 97	0,076 97	10,8 4	00512	0	12.83 7	0,076 97	0,076 97	10,7 8	00513	0	11.55 6	0,076 97	0,076 97	11,98
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	15.87 3	0,076 97	0,076 97	8,72		0	10.51 9	0,076 97	0,076 97	13,1 6		0	7.839	0,076 97	0,076 97	17,66
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00514	0	8.619	0,076 97	0,076 97	16,0 6	00515	0	3.856	0,076 97	0,076 97	35,9 0	00516	0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	2.790	0,076 97	0,076 97	47,47
S	S		0	8.258	0,076 97	0,076 97	16,7 6		0	11.44 0	0,076 97	0,076 97	12,1 0		0	15.87 9	0,076 97	0,076 97	8,72
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00517	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00518	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00519	0	3.593	0,076 97	0,076 97	38,53
	I		0	6.443	0,076 97	0,076 97	21,4 9		0	2.473	0,076 97	0,076 97	55,9 8		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	18.35 1	0,076 97	0,076 97	7,54		0	15.98 6	0,076 97	0,076 97	8,66		0	11.45 3	0,076 97	0,076 97	12,09
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00520	0	7.499	0,076 97	0,076 97	18,4 6	00521	0	8.632	0,076 97	0,076 97	16,0 4	00522	0	7.205	0,076 97	0,076 97	19,21
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
					97	97					97	97					97	97	
S	S		0	7.874	0,076	0,076	17,5		0	6.649	0,076	0,076	20,8		0	8.098	0,076	0,076	17,10
	I		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00523	0	3.157	0,076	0,076	43,8	00524	0	0	0,076	0,076	-	00525	0	0	0,076	0,076	-
	I		0	0	0,076	0,076	-		0	2.528	0,076	0,076	54,7		0	5.114	0,076	0,076	27,07
					97	97					97	97					97	97	
S	S		0	11.78	0,076	0,076	11,7		0	16.13	0,076	0,076	8,58		0	17.93	0,076	0,076	7,72
	I		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00526	0	736	0,076	0,076	NS	00527	0	5.146	0,076	0,076	26,9	00528	0	7.703	0,076	0,076	17,97
	I		0	1.235	0,076	0,076	NS		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
					97	97					97	97					97	97	
S	S		0	15.22	0,076	0,076	9,09		0	11.21	0,076	0,076	12,3		0	8.723	0,076	0,076	15,87
	I		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00529	0	6.916	0,076	0,076	20,0	00530	0	3.495	0,076	0,076	39,6	00531	0	329	0,076	0,076	NS
	I		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	696	0,076	0,076	NS
					97	97					97	97					97	97	
S	S		0	8.732	0,076	0,076	15,8		0	10.84	0,076	0,076	12,7		0	13.41	0,076	0,076	10,32
	I		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00532	0	842	0,076	0,076	NS	00533	0	2.135	0,076	0,076	64,8	00534	0	3.600	0,076	0,076	36,79
	I		0	1.535	0,076	0,076	86,2		0	0	0,076	0,076	-		0	282	0,076	0,076	NS
					97	97					97	97					97	97	
S	S		0	14.24	0,076	0,076	9,72		0	13.29	0,076	0,076	10,4		0	12.66	0,076	0,076	10,93
	I		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00535	0	1.677	0,076	0,076	78,9	00536	0	11.76	0,076	0,076	11,2	00537	0	14.39	0,076	0,076	9,20
	I		0	1.025	0,076	0,076	NS		0	1.073	0,076	0,076	NS		0	0	0,076	0,076	-
					97	97					97	97					97	97	
S	S		0	13.36	0,076	0,076	10,3		0	17.94	0,076	0,076	7,72		0	11.47	0,076	0,076	12,06
	I		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00538	0	13.42	0,076	0,076	10,3	00539	0	11.27	0,076	0,076	12,2	00540	0	7.186	0,076	0,076	19,27
	I		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
					97	97					97	97					97	97	
S	S		0	7.447	0,076	0,076	18,5		0	6.295	0,076	0,076	21,9		0	7.913	0,076	0,076	17,50
	I		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00541	0	1.929	0,076	0,076	68,6	00542	0	0	0,076	0,076	-	00543	0	0	0,076	0,076	-
	I		0	1.215	0,076	0,076	NS		0	7.483	0,076	0,076	18,5		0	7.547	0,076	0,076	18,34
					97	97					97	97					97	97	
S	S		0	11.84	0,076	0,076	11,6		0	16.20	0,076	0,076	8,54		0	16.28	0,076	0,076	8,50
	I		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00544	0	1.197	0,076	0,076	NS	00545	0	6.503	0,076	0,076	21,2	00546	0	9.240	0,076	0,076	14,98
	I		0	746	0,076	0,076	NS		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
					97	97					97	97					97	97	
S	S		0	11.93	0,076	0,076	11,6		0	7.800	0,076	0,076	17,7		0	5.637	0,076	0,076	24,56
	I		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00547	0	9.062	0,076	0,076	15,2	00548	0	6.032	0,076	0,076	22,9	00549	0	1.141	0,076	0,076	NS
	I		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	1.227	0,076	0,076	NS
					97	97					97	97					97	97	
S	S		0	5.745	0,076	0,076	24,1		0	8.098	0,076	0,076	17,1		0	12.27	0,076	0,076	11,28
	I		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
P	S	00550	0	0	0,076	0,076	-	00551	0	0	0,076	0,076	-	00552	0	3.042	0,076	0,076	43,54
	I		0	6.919	0,076	0,076	20,0		0	4.939	0,076	0,076	28,0		0	0	0,076	0,076	-
					97	97					97	97					97	97	
S	S		0	16.21	0,076	0,076	8,54		0	15.45	0,076	0,076	8,96		0	11.26	0,076	0,076	12,29

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-	0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-	
P	S	00553	0	7.716	0,076 97 97	0,076 97 97	17,9 4	00554	0	8.372	0,076 97 97	0,076 97 97	16,5 4	00555	0	5.226	0,076 97 97	0,076 97 97	26,49
	I		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-	0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-	
S	S		0	7.912	0,076 97 97	0,076 97 97	17,5 0		0	6.940	0,076 97 97	0,076 97 97	19,9 5		0	8.449	0,076 97 97	0,076 97 97	16,39
	I		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-	0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-	
P	S	00556	0	1.180	0,076 97 97	0,076 97 97	NS	00557	0	691	0,076 97 97	0,076 97 97	NS	00558	0	2.263	0,076 97 97	0,076 97 97	58,53
	I		0	1.596	0,076 97 97	0,076 97 97	82,9 9		0	3.540	0,076 97 97	0,076 97 97	37,4 1		0	542	0,076 97 97	0,076 97 97	NS
S	S		0	11.41 4	0,076 97 97	0,076 97 97	12,1 3		0	12.84 1	0,076 97 97	0,076 97 97	10,7 8		0	11.72 6	0,076 97 97	0,076 97 97	11,81
	I		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-	0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-	
P	S	00559	0	3.961	0,076 97 97	0,076 97 97	34,9 5	00560	0	5.163	0,076 97 97	0,076 97 97	25,6 5	00561	0	8.985	0,076 97 97	0,076 97 97	14,74
	I		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-		0	2.438	0,076 97 97	0,076 97 97	54,3 2		0	4.032	0,076 97 97	0,076 97 97	32,85
S	S		0	12.47 4	0,076 97 97	0,076 97 97	10,6 2		0	14.83 5	0,076 97 97	0,076 97 97	8,93		0	23.82 8	0,076 97 97	0,076 97 97	5,56
	I		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-		0	1.048	0,076 97 97	0,076 97 97	NS		0	6.639	0,076 97 97	0,076 97 97	19,95
P	S	00562	0	17.94 4	0,076 97 97	0,076 97 97	7,38	00563	0	17.52 2	0,076 97 97	0,076 97 97	7,56	00564	0	15.38 6	0,076 97 97	0,076 97 97	9,00
	I		0	1.362	0,076 97 97	0,076 97 97	97,2 4		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-
S	S		0	15.67 2	0,076 97 97	0,076 97 97	8,45		0	8.843	0,076 97 97	0,076 97 97	14,9 8		0	3.983	0,076 97 97	0,076 97 97	33,25
	I		0	6.120	0,076 97 97	0,076 97 97	21,6 4		0	3.367	0,076 97 97	0,076 97 97	39,3 4		0	137	0,076 97 97	0,076 97 97	NS
P	S	00565	0	12.09 7	0,076 97 97	0,076 97 97	11,4 4	00566	0	5.450	0,076 97 97	0,076 97 97	25,4 0	00567	0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-
	I		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-		0	7.362	0,076 97 97	0,076 97 97	17,99
S	S		0	2.958	0,076 97 97	0,076 97 97	44,7 7		0	4.789	0,076 97 97	0,076 97 97	27,6 6		0	7.707	0,076 97 97	0,076 97 97	17,18
	I		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-		0	557	0,076 97 97	0,076 97 97	NS		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-
P	S	00568	0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-	00569	0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-	00570	0	4.923	0,076 97 97	0,076 97 97	28,12
	I		0	18.93 5	0,076 97 97	0,076 97 97	7,31		0	7.051	0,076 97 97	0,076 97 97	18,7 8		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-
S	S		0	11.39 6	0,076 97 97	0,076 97 97	12,1 5		0	8.106	0,076 97 97	0,076 97 97	16,3 4		0	5.059	0,076 97 97	0,076 97 97	26,18
	I		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-		0	820	0,076 97 97	0,076 97 97	NS
P	S	00571	0	10.61 0	0,076 97 97	0,076 97 97	13,0 5	00572	0	11.91 5	0,076 97 97	0,076 97 97	11,6 2	00573	0	10.15 8	0,076 97 97	0,076 97 97	13,63
	I		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-
S	S		0	2.664	0,076 97 97	0,076 97 97	49,7 2		0	2.316	0,076 97 97	0,076 97 97	59,7 8		0	2.732	0,076 97 97	0,076 97 97	48,48
	I		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-
P	S	00574	0	3.995	0,076 97 97	0,076 97 97	34,6 5	00575	0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-	00576	0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-
	I		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-		0	8.242	0,076 97 97	0,076 97 97	16,0 7		0	16.27 4	0,076 97 97	0,076 97 97	8,51
S	S		0	5.189	0,076 97 97	0,076 97 97	25,5 2		0	8.118	0,076 97 97	0,076 97 97	16,3 1		0	11.03 5	0,076 97 97	0,076 97 97	12,55
	I		0	542	0,076 97 97	0,076 97 97	NS		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-
P	S	00577	0	988	0,076 97 97	0,076 97 97	NS	00578	0	7.692	0,076 97 97	0,076 97 97	18,0 0	00579	0	11.25 5	0,076 97 97	0,076 97 97	12,30
	I		0	4.311	0,076 97 97	0,076 97 97	30,7 2		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-
S	S		0	7.010	0,076 97 97	0,076 97 97	18,8 9		0	4.387	0,076 97 97	0,076 97 97	30,1 9		0	2.900	0,076 97 97	0,076 97 97	45,67
	I		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-		0	442	0,076 97 97	0,076 97 97	NS		0	22	0,076 97 97	0,076 97 97	NS
P	S	00580	0	8.959	0,076 97 97	0,076 97 97	15,4 5	00581	0	2.387	0,076 97 97	0,076 97 97	55,4 9	00582	0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-
	I		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-		0	713	0,076 97 97	0,076 97 97	NS		0	9.779	0,076 97 97	0,076 97 97	13,54
S	S		0	3.899	0,076 97 97	0,076 97 97	33,9 7		0	6.065	0,076 97 97	0,076 97 97	21,8 4		0	8.141	0,076 97 97	0,076 97 97	16,27
	I		0	672	0,076 97 97	0,076 97 97	NS		0	289	0,076 97 97	0,076 97 97	NS		0	0	0,076 97 97	0,076 97 97	-

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
					97	97					97	97					97	97	
P	S	00583	0	2.648	0,076	0,076	50,0	00584	0	4.754	0,076	0,076	29,1	00585	0	8.580	0,076	0,076	15,44
	I		0	5.821	0,076	0,076	22,7	0	0	0,076	0,076	-	0		2.522	0,076	0,076	52,52	
S	S	00583	0	8.496	0,076	0,076	15,5		0	10.35	0,076	0,076	12,7	00585	0	16.39	0,076	0,076	8,08
	I		0	623	0,076	0,076	9	0	5.044	0,076	0,076	26,2	0		9.819	0,076	0,076	13,49	
P	S	00586	0	5.134	0,076	0,076	25,8	00587	0	24.38	0,076	0,076	5,43	00588	0	25.27	0,076	0,076	5,24
	I		0	4.462	0,076	0,076	29,6	0	17.22	0,076	0,076	7,69	0		1.056	0,076	0,076	NS	
S	S	00586	0	24.13	0,076	0,076	5,49		0	33.21	0,076	0,076	3,99	00588	0	10.49	0,076	0,076	12,62
	I		0	14.14	0,076	0,076	9,37	0	40.97	0,076	0,076	3,23	0		15.35	0,076	0,076	8,63	
P	S	00589	0	19.88	0,076	0,076	6,96	00590	0	17.25	0,076	0,076	8,02	00591	0	12.74	0,076	0,076	10,87
	I		0	0	0,076	0,076	-	0	0	0,076	0,076	-	0		0	0,076	0,076	-	
S	S	00589	0	1.652	0,076	0,076	80,1		0	52	0,076	0,076	NS	00591	0	0	0,076	0,076	-
	I		0	2.494	0,076	0,076	53,1	0	662	0,076	0,076	NS	0		3.680	0,076	0,076	37,62	
P	S	00592	0	5.050	0,076	0,076	26,2	00593	0	0	0,076	0,076	-	00594	0	0	0,076	0,076	-
	I		0	3.416	0,076	0,076	38,7	0	30.32	0,076	0,076	4,37	0		30.28	0,076	0,076	4,37	
S	S	00592	0	734	0,076	0,076	NS		0	9.052	0,076	0,076	14,6	00594	0	9.427	0,076	0,076	14,05
	I		0	12.95	0,076	0,076	10,2	0	22.41	0,076	0,076	5,91	0		22.79	0,076	0,076	5,81	
P	S	00595	0	4.116	0,076	0,076	32,1	00596	0	11.66	0,076	0,076	11,8	00597	0	14.49	0,076	0,076	9,55
	I		0	3.229	0,076	0,076	41,0	0	0	0,076	0,076	-	0		0	0,076	0,076	-	
S	S	00595	0	930	0,076	0,076	NS		0	0	0,076	0,076	-	00597	0	0	0,076	0,076	-
	I		0	13.40	0,076	0,076	9,88	0	3.861	0,076	0,076	35,8	0		736	0,076	0,076	NS	
P	S	00598	0	14.27	0,076	0,076	9,70	00599	0	10.84	0,076	0,076	12,7	00600	0	3.448	0,076	0,076	38,41
	I		0	0	0,076	0,076	-	0	0	0,076	0,076	-	0		4.859	0,076	0,076	27,26	
S	S	00598	0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-	00600	0	832	0,076	0,076	NS
	I		0	835	0,076	0,076	NS	0	4.265	0,076	0,076	32,4	0		13.79	0,076	0,076	9,60	
P	S	00601	0	0	0,076	0,076	-	00602	0	0	0,076	0,076	-	00603	0	7.122	0,076	0,076	18,60
	I		0	34.10	0,076	0,076	3,88	0	23.64	0,076	0,076	5,60	0		472	0,076	0,076	NS	
S	S	00601	0	7.992	0,076	0,076	16,5		0	7.829	0,076	0,076	16,9	00603	0	128	0,076	0,076	NS
	I		0	19.67	0,076	0,076	6,73	0	20.29	0,076	0,076	6,53	0		10.33	0,076	0,076	12,82	
P	S	00604	0	13.94	0,076	0,076	9,93	00605	0	14.19	0,076	0,076	9,75	00606	0	7.694	0,076	0,076	17,99
	I		0	0	0,076	0,076	-	0	0	0,076	0,076	-	0		0	0,076	0,076	-	
S	S	00604	0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-	00606	0	1.329	0,076	0,076	99,66
	I		0	3.677	0,076	0,076	37,6	0	3.010	0,076	0,076	45,9	0		8.755	0,076	0,076	15,13	
P	S	00607	0	3.071	0,076	0,076	43,1	00608	0	3.699	0,076	0,076	35,8	00609	0	7.421	0,076	0,076	17,85
	I		0	17.57	0,076	0,076	7,54	0	26.48	0,076	0,076	5,00	0		3.062	0,076	0,076	43,25	
S	S	00607	0	8.933	0,076	0,076	14,8		0	9.552	0,076	0,076	13,8	00609	0	3.029	0,076	0,076	43,73
	I		0	17.80	0,076	0,076	7,44	0	18.17	0,076	0,076	7,29	0		13.65	0,076	0,076	9,70	
P	S	00610	0	9.865	0,076	0,076	14,0	00611	0	21.63	0,076	0,076	6,12	00612	0	28.92	0,076	0,076	4,58
	I		0	0	0,076	0,076	-	0	19.62	0,076	0,076	6,75	0		3.497	0,076	0,076	37,87	
S	S	00610	0	3.203	0,076	0,076	41,3		0	23.26	0,076	0,076	5,69	00612	0	0	0,076	0,076	-
	I		0	11.03	0,076	0,076	12,0	0	28.14	0,076	0,076	4,71	0		23.18	0,076	0,076	5,71	
P	S	00613	0	22.72	0,076	0,076	6,09	00614	0	20.46	0,076	0,076	6,77	00615	0	17.14	0,076	0,076	8,07

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	50	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	5.160	0,076 97	0,076 97	25,6 7		0	1.676	0,076 97	0,076 97	79,0 2		0	3.206	0,076 97	0,076 97	43,18
P	S	00616	0	10.52 8	0,076 97	0,076 97	13,1 5	00617	0	337	0,076 97	0,076 97	NS	00618	0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	10.78 0	0,076 97	0,076 97	12,2 9		0	11.28 0	0,076 97	0,076 97	11,74
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	11.34 8	0,076 97	0,076 97	12,2 0		0	37.39 4	0,076 97	0,076 97	3,70		0	38.18 5	0,076 97	0,076 97	3,63
P	S	00619	0	9.762	0,076 97	0,076 97	14,1 8	00620	0	15.22 9	0,076 97	0,076 97	9,09	00621	0	16.07 4	0,076 97	0,076 97	8,61
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	11.65 3	0,076 97	0,076 97	11,8 8		0	3.441	0,076 97	0,076 97	40,2 3		0	1.470	0,076 97	0,076 97	94,18
P	S	00622	0	14.73 8	0,076 97	0,076 97	9,39	00623	0	8.355	0,076 97	0,076 97	16,5 7	00624	0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	15.62 9	0,076 97	0,076 97	8,47
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	3.842	0,076 97	0,076 97	36,0 3		0	12.75 8	0,076 97	0,076 97	10,8 5		0	42.14 1	0,076 97	0,076 97	3,29
P	S	00625	0	3.727	0,076 97	0,076 97	35,5 4	00626	0	13.29 7	0,076 97	0,076 97	10,4 1	00627	0	16.73 6	0,076 97	0,076 97	8,27
	I		0	5.245	0,076 97	0,076 97	25,2 5		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	30.46 5	0,076 97	0,076 97	4,54		0	9.741	0,076 97	0,076 97	14,2 1		0	4.619	0,076 97	0,076 97	29,97
P	S	00628	0	13.85 1	0,076 97	0,076 97	9,99	00629	0	4.343	0,076 97	0,076 97	30,5 0	00630	0	6.549	0,076 97	0,076 97	20,22
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	739	0,076 97	0,076 97	NS		0	12.42 9	0,076 97	0,076 97	10,66
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	7.288	0,076 97	0,076 97	19,0 0		0	23.71 0	0,076 97	0,076 97	5,59		0	30.84 1	0,076 97	0,076 97	4,49
P	S	00631	0	14.33 0	0,076 97	0,076 97	9,24	00632	0	20.97 1	0,076 97	0,076 97	6,32	00633	0	48.86 5	0,076 97	0,076 97	2,71
	I		0	751	0,076 97	0,076 97	NS		0	7.246	0,076 97	0,076 97	18,2 8		0	56.47 3	0,076 97	0,076 97	2,35
S	S		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	6.732	0,076 97	0,076 97	19,6 7		0	34.24 2	0,076 97	0,076 97	3,87
	I		0	12.35 3	0,076 97	0,076 97	11,2 1		0	24.72 8	0,076 97	0,076 97	5,36		0	89.43 0	0,076 97	0,076 97	1,48
P	S	00634	0	29.02 1	0,076 97	0,076 97	4,56	00635	0	25.66 4	0,076 97	0,076 97	5,16	00636	0	20.72 0	0,076 97	0,076 97	6,68
	I		0	21.30 9	0,076 97	0,076 97	6,22		0	369	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	36.51 9	0,076 97	0,076 97	3,63		0	10.44 9	0,076 97	0,076 97	12,6 8		0	2.415	0,076 97	0,076 97	54,84
	I		0	49.99 1	0,076 97	0,076 97	2,65		0	16.50 8	0,076 97	0,076 97	8,02		0	3.113	0,076 97	0,076 97	42,55
P	S	00637	0	18.03 4	0,076 97	0,076 97	7,68	00638	0	13.53 1	0,076 97	0,076 97	10,2 3	00639	0	5.957	0,076 97	0,076 97	22,23
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	3.786	0,076 97	0,076 97	34,98
S	S		0	1.268	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	1.552	0,076 97	0,076 97	85,3 4		0	4.187	0,076 97	0,076 97	31,6 3		0	14.19 2	0,076 97	0,076 97	9,33
P	S	00640	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00641	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00642	0	4.281	0,076 97	0,076 97	30,94
	I		0	32.49 1	0,076 97	0,076 97	4,08		0	33.69 6	0,076 97	0,076 97	3,93		0	2.952	0,076 97	0,076 97	44,87
S	S		0	8.682	0,076 97	0,076 97	15,2 6		0	8.241	0,076 97	0,076 97	16,0 7		0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	29.20 5	0,076 97	0,076 97	4,53		0	28.88 5	0,076 97	0,076 97	4,59		0	14.45 6	0,076 97	0,076 97	9,16
P	S	00643	0	12.35 8	0,076 97	0,076 97	11,2 0	00644	0	15.13 8	0,076 97	0,076 97	9,15	00645	0	14.90 5	0,076 97	0,076 97	9,29
	I		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]		
					97	97					97	97								
S	S		0	0	0,076	0,076	-		0	440	0,076	0,076	NS		0	394	0,076	0,076	NS	
	I		0	4.212	0,076	0,076	32,8		0	1.173	0,076	0,076	NS		0	1.316	0,076	0,076	NS	
P	S	00646	0	11.50	0,076	0,076	12,0	00647	0	4.064	0,076	0,076	32,5	00648	0	0	0,076	0,076	-	
	I		0	9	0,076	0,076	3		0	5.227	0,076	0,076	25,3		0	35.40	0,076	0,076	3,74	
			0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	7.099	0,076	0,076	18,66	
S	S		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	26.25	0,076	0,076	5,04	
	I		0	4.763	0,076	0,076	29,0		0	15.05	0,076	0,076	8,80		0	8	0,076	0,076		
P	S	00649	0	0	0,076	0,076	-	00650	0	7.749	0,076	0,076	17,0	00651	0	14.77	0,076	0,076	9,37	
	I		0	26.32	0,076	0,076	5,03		0	352	0,076	0,076	NS		0	0	0,076	0,076	-	
S	S		0	6.502	0,076	0,076	20,3		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-	
	I		0	25.41	0,076	0,076	5,21		0	11.31	0,076	0,076	11,7		0	3.802	0,076	0,076	36,41	
P	S	00652	0	14.96	0,076	0,076	9,25	00653	0	8.240	0,076	0,076	16,8	00654	0	2.843	0,076	0,076	46,59	
	I		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	19.12	0,076	0,076	6,93	
S	S		0	0	0,076	0,076	-		0	840	0,076	0,076	NS		0	8.718	0,076	0,076	15,19	
	I		0	3.142	0,076	0,076	42,1		0	9.189	0,076	0,076	14,4		0	21.97	0,076	0,076	6,03	
P	S	00655	0	0	0,076	0,076	-	00656	0	12.96	0,076	0,076	10,2	00657	0	23.03	0,076	0,076	5,75	
	I		0	25.08	0,076	0,076	5,28		0	7.186	0,076	0,076	18,4		0	8.545	0,076	0,076	15,50	
S	S		0	9.071	0,076	0,076	14,6		0	1.652	0,076	0,076	80,1		0	5.576	0,076	0,076	23,75	
	I		0	22.83	0,076	0,076	5,80		0	14.18	0,076	0,076	9,34		0	14.32	0,076	0,076	9,24	
P	S	00658	0	26.31	0,076	0,076	5,03	00659	0	10.75	0,076	0,076	12,3	00660	0	22.33	0,076	0,076	5,93	
	I		0	21.35	0,076	0,076	6,20		0	6.177	0,076	0,076	21,4		0	4.860	0,076	0,076	27,25	
S	S		0	24.34	0,076	0,076	5,44		0	26.93	0,076	0,076	4,92		0	16.25	0,076	0,076	8,15	
	I		0	34.85	0,076	0,076	3,80		0	9.493	0,076	0,076	13,9		0	6.443	0,076	0,076	20,56	
P	S	00661	0	20.20	0,076	0,076	6,55	00662	0	16.72	0,076	0,076	8,28	00663	0	13.40	0,076	0,076	10,33	
	I		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-	
S	S		0	8.984	0,076	0,076	14,7		0	4.234	0,076	0,076	31,2		0	3.387	0,076	0,076	39,10	
	I		0	2.873	0,076	0,076	46,1		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-	
P	S	00664	0	6.966	0,076	0,076	19,0	00665	0	127	0,076	0,076	NS	00666	0	0	0,076	0,076	-	
	I		0	0	0,076	0,076	-		0	9.148	0,076	0,076	14,4		0	22.05	0,076	0,076	6,28	
S	S		0	5.386	0,076	0,076	24,5		0	8.630	0,076	0,076	15,3		0	10.88	0,076	0,076	12,17	
	I		0	940	0,076	0,076	NS		0	302	0,076	0,076	NS		0	0	0,076	0,076	-	
P	S	00667	0	0	0,076	0,076	-	00668	0	5.612	0,076	0,076	24,6	00669	0	11.70	0,076	0,076	11,83	
	I		0	8.810	0,076	0,076	15,0		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-	
S	S		0	8.520	0,076	0,076	15,5		0	5.094	0,076	0,076	26,0		0	2.725	0,076	0,076	48,60	
	I		0	111	0,076	0,076	NS		0	866	0,076	0,076	NS		0	0	0,076	0,076	-	
P	S	00670	0	13.02	0,076	0,076	10,6	00671	0	11.20	0,076	0,076	12,3	00672	0	5.094	0,076	0,076	26,00	
	I		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-	
S	S		0	2.648	0,076	0,076	52,2		0	3.146	0,076	0,076	42,1		0	5.720	0,076	0,076	23,15	
	I		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	1.280	0,076	0,076	NS	
P	S	00673	0	0	0,076	0,076	-	00674	0	0	0,076	0,076	-	00675	0	2.718	0,076	0,076	48,73	
	I		0	9.699	0,076	0,076	13,6		0	19.12	0,076	0,076	7,24		0	6.234	0,076	0,076	21,25	
S	S		0	9.053	0,076	0,076	14,6		0	10.90	0,076	0,076	12,7		0	7.346	0,076	0,076	18,03	

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	NEd	MEd	As	A _{df}	CS	Nodo	NEd	MEd	As	A _{df}	CS	Nodo	NEd	MEd	As	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	3		0	0	0,076 97	0,076 97	0		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00676	0	8.763	0,076 97	0,076 97	15,8 0	00677	0	12.56 7	0,076 97	0,076 97	11,0 2	00678	0	9.912	0,076 97	0,076 97	13,97
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	4.464	0,076 97	0,076 97	29,6 7		0	3.542	0,076 97	0,076 97	37,3 9		0	5.038	0,076 97	0,076 97	26,29
	I		0	171	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	798	0,076 97	0,076 97	NS
P	S	00679	0	3.232	0,076 97	0,076 97	40,9 8	00680	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00681	0	2.414	0,076 97	0,076 97	54,87
	I		0	1.508	0,076 97	0,076 97	87,8 3		0	10.12 4	0,076 97	0,076 97	13,6 7		0	4.874	0,076 97	0,076 97	27,17
S	S		0	7.671	0,076 97	0,076 97	17,2 7		0	9.559	0,076 97	0,076 97	13,8 6		0	7.768	0,076 97	0,076 97	17,05
	I		0	1.026	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00682	0	14.99 4	0,076 97	0,076 97	8,83	00683	0	20.28 7	0,076 97	0,076 97	6,53	00684	0	10.55 1	0,076 97	0,076 97	12,55
	I		0	6.274	0,076 97	0,076 97	21,1 1		0	10.43 9	0,076 97	0,076 97	12,6 9		0	7.736	0,076 97	0,076 97	17,12
S	S		0	7.524	0,076 97	0,076 97	17,6 0		0	8.936	0,076 97	0,076 97	14,8 2		0	15.15 8	0,076 97	0,076 97	8,74
	I		0	2.040	0,076 97	0,076 97	64,9 2		0	3.087	0,076 97	0,076 97	42,9 0		0	6.494	0,076 97	0,076 97	20,39
P	S	00685	0	19.84 7	0,076 97	0,076 97	6,67	00686	0	22.44 9	0,076 97	0,076 97	5,90	00687	0	16.72 7	0,076 97	0,076 97	7,92
	I		0	8.454	0,076 97	0,076 97	15,6 7		0	4.507	0,076 97	0,076 97	29,3 9		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	21.74 8	0,076 97	0,076 97	6,09		0	13.29 7	0,076 97	0,076 97	10,4 1		0	9.016	0,076 97	0,076 97	15,35
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00688	0	13.03 5	0,076 97	0,076 97	10,6 2	00689	0	8.690	0,076 97	0,076 97	15,9 3	00690	0	5.159	0,076 97	0,076 97	25,67
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	3.881	0,076 97	0,076 97	34,13
S	S		0	7.741	0,076 97	0,076 97	17,8 8		0	9.419	0,076 97	0,076 97	14,7 0		0	13.77 4	0,076 97	0,076 97	10,05
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00691	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00692	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00693	0	3.304	0,076 97	0,076 97	40,09
	I		0	9.321	0,076 97	0,076 97	14,2 1		0	9.045	0,076 97	0,076 97	15,3 1		0	2.519	0,076 97	0,076 97	52,58
S	S		0	18.82 9	0,076 97	0,076 97	7,35		0	18.84 9	0,076 97	0,076 97	7,34		0	13.69 7	0,076 97	0,076 97	10,11
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00694	0	7.714	0,076 97	0,076 97	17,9 5	00695	0	10.72 2	0,076 97	0,076 97	12,9 1	00696	0	10.50 6	0,076 97	0,076 97	13,18
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	9.031	0,076 97	0,076 97	15,3 3		0	6.672	0,076 97	0,076 97	20,7 5		0	6.733	0,076 97	0,076 97	20,56
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00697	0	7.129	0,076 97	0,076 97	19,4 2	00698	0	3.600	0,076 97	0,076 97	36,7 9	00699	0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	3.609	0,076 97	0,076 97	36,7 0		0	8.506	0,076 97	0,076 97	16,28
S	S		0	9.209	0,076 97	0,076 97	15,0 3		0	13.88 4	0,076 97	0,076 97	9,97		0	18.57 1	0,076 97	0,076 97	7,45
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00700	0	989	0,076 97	0,076 97	NS	00701	0	6.431	0,076 97	0,076 97	20,5 9	00702	0	9.366	0,076 97	0,076 97	14,78
	I		0	8.142	0,076 97	0,076 97	16,2 7		0	1.849	0,076 97	0,076 97	71,6 3		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	17.70 2	0,076 97	0,076 97	7,82		0	13.02 9	0,076 97	0,076 97	10,6 3		0	9.616	0,076 97	0,076 97	14,40
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00703	0	9.853	0,076 97	0,076 97	14,0 5	00704	0	5.832	0,076 97	0,076 97	23,7 4	00705	0	2.933	0,076 97	0,076 97	45,16
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	3.987	0,076 97	0,076 97	33,22
S	S		0	8.999	0,076 97	0,076 97	15,3 8		0	12.57 5	0,076 97	0,076 97	10,5 3		0	15.63 6	0,076 97	0,076 97	8,47
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
					97	97					97	97					97	97	
P	S	00706	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00707	0	8.284	0,076 97	0,076 97	15,9 9	00708	0	16.81 9	0,076 97	0,076 97	7,87
	I		0	2.817	0,076 97	0,076 97	47,0 2		0	3.558	0,076 97	0,076 97	37,2 2		0	8.087	0,076 97	0,076 97	16,38
S	S		0	15.96 4	0,076 97	0,076 97	8,67		0	13.91 7	0,076 97	0,076 97	9,95		0	14.79 9	0,076 97	0,076 97	8,95
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00709	0	17.86 9	0,076 97	0,076 97	7,41	00710	0	13.04 7	0,076 97	0,076 97	10,1 5	00711	0	28.52 0	0,076 97	0,076 97	4,64
	I		0	12.47 0	0,076 97	0,076 97	10,6 2		0	8.106	0,076 97	0,076 97	16,3 4		0	13.69 9	0,076 97	0,076 97	9,67
S	S		0	21.54 5	0,076 97	0,076 97	6,15		0	39.16 7	0,076 97	0,076 97	3,38		0	27.90 9	0,076 97	0,076 97	4,75
	I		0	3.477	0,076 97	0,076 97	38,0 9		0	5.047	0,076 97	0,076 97	26,2 4		0	3.558	0,076 97	0,076 97	37,22
P	S	00712	0	22.98 6	0,076 97	0,076 97	5,76	00713	0	14.74 7	0,076 97	0,076 97	8,98	00714	0	10.97 2	0,076 97	0,076 97	12,62
	I		0	4.753	0,076 97	0,076 97	27,8 7		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	18.29 0	0,076 97	0,076 97	7,24		0	12.84 3	0,076 97	0,076 97	10,3 1		0	11.98 3	0,076 97	0,076 97	11,05
	I		0	1.490	0,076 97	0,076 97	88,8 9		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00715	0	8.500	0,076 97	0,076 97	15,5 8	00716	0	6.835	0,076 97	0,076 97	19,3 8	00717	0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	1.521	0,076 97	0,076 97	87,0 8		0	10.49 0	0,076 97	0,076 97	12,6 3		0	8.789	0,076 97	0,076 97	15,75
S	S		0	15.38 1	0,076 97	0,076 97	8,61		0	20.51 3	0,076 97	0,076 97	6,46		0	22.83 7	0,076 97	0,076 97	5,80
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00718	0	5.052	0,076 97	0,076 97	26,2 2	00719	0	6.292	0,076 97	0,076 97	21,0 5	00720	0	9.435	0,076 97	0,076 97	14,67
	I		0	8.918	0,076 97	0,076 97	14,8 5		0	183	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	22.46 4	0,076 97	0,076 97	5,90		0	16.28 7	0,076 97	0,076 97	8,13		0	10.71 0	0,076 97	0,076 97	12,37
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00721	0	10.60 7	0,076 97	0,076 97	13,0 5	00722	0	9.069	0,076 97	0,076 97	15,2 7	00723	0	7.171	0,076 97	0,076 97	18,47
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	1.784	0,076 97	0,076 97	74,24
S	S		0	8.125	0,076 97	0,076 97	16,3 0		0	10.30 0	0,076 97	0,076 97	12,8 6		0	15.15 5	0,076 97	0,076 97	8,74
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00724	0	5.399	0,076 97	0,076 97	24,5 3	00725	0	0	0,076 97	0,076 97	-	00726	0	7.884	0,076 97	0,076 97	16,80
	I		0	9.684	0,076 97	0,076 97	13,6 8		0	8.159	0,076 97	0,076 97	16,2 3		0	7.744	0,076 97	0,076 97	17,10
S	S		0	20.56 3	0,076 97	0,076 97	6,44		0	22.17 7	0,076 97	0,076 97	6,24		0	19.17 5	0,076 97	0,076 97	6,91
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00727	0	9.668	0,076 97	0,076 97	13,7 0	00728	0	10.05 4	0,076 97	0,076 97	13,7 7	00729	0	8.357	0,076 97	0,076 97	16,57
	I		0	603	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	14.29 2	0,076 97	0,076 97	9,27		0	12.38 7	0,076 97	0,076 97	10,6 9		0	14.76 3	0,076 97	0,076 97	8,97
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00730	0	8.476	0,076 97	0,076 97	15,6 3	00731	0	5.196	0,076 97	0,076 97	25,4 9	00732	0	4.645	0,076 97	0,076 97	28,51
	I		0	4.306	0,076 97	0,076 97	30,7 6		0	7.205	0,076 97	0,076 97	18,3 8		0	2.749	0,076 97	0,076 97	48,18
S	S		0	19.93 5	0,076 97	0,076 97	6,64		0	21.97 4	0,076 97	0,076 97	6,03		0	22.59 6	0,076 97	0,076 97	5,86
	I		0	215	0,076 97	0,076 97	NS		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00733	0	15.70 4	0,076 97	0,076 97	8,43	00734	0	28.57 4	0,076 97	0,076 97	4,64	00735	0	13.14 5	0,076 97	0,076 97	10,08
	I		0	7.642	0,076 97	0,076 97	17,3 3		0	20.41 6	0,076 97	0,076 97	6,49		0	10.94 3	0,076 97	0,076 97	12,10
S	S		0	24.46 4	0,076 97	0,076 97	5,41		0	29.37 8	0,076 97	0,076 97	4,51		0	39.76 1	0,076 97	0,076 97	3,33
	I		0	3.209	0,076 97	0,076 97	41,2 7		0	7.822	0,076 97	0,076 97	16,9 3		0	15.09 7	0,076 97	0,076 97	8,77
P	S	00736	0	35.61	0,076	0,076	3,72	00737	0	35.21	0,076	0,076	3,76	00738	0	23.22	0,076	0,076	5,70

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		0	27.13 9	0,076 97	0,076 97	4,88		0	16.75 2	0,076 97	0,076 97	7,91		0	2.780	0,076 97	0,076 97	47,64
S	S		0	45.63 0	0,076 97	0,076 97	2,90		0	29.19 7	0,076 97	0,076 97	4,54		0	18.21 8	0,076 97	0,076 97	7,27
	I		0	18.14 0	0,076 97	0,076 97	7,30		0	10.81 9	0,076 97	0,076 97	12,2 4		0	5.006	0,076 97	0,076 97	26,46
P	S	00739	0	14.70 3	0,076 97	0,076 97	9,01	00740	0	11.63 6	0,076 97	0,076 97	11,3 8	00741	0	13.20 5	0,076 97	0,076 97	10,03
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	10.57 8	0,076 97	0,076 97	12,52
S	S		0	13.96 4	0,076 97	0,076 97	9,48		0	15.30 0	0,076 97	0,076 97	8,66		0	21.96 2	0,076 97	0,076 97	6,03
	I		0	2.113	0,076 97	0,076 97	62,6 8		0	1.646	0,076 97	0,076 97	80,4 6		0	3.230	0,076 97	0,076 97	41,00
P	S	00742	0	8.031	0,076 97	0,076 97	16,4 9	00743	0	5.974	0,076 97	0,076 97	22,1 7	00744	0	10.41 0	0,076 97	0,076 97	12,72
	I		0	22.07 1	0,076 97	0,076 97	6,00		0	20.18 4	0,076 97	0,076 97	6,56		0	8.212	0,076 97	0,076 97	16,13
S	S		0	31.26 7	0,076 97	0,076 97	4,24		0	33.80 4	0,076 97	0,076 97	3,92		0	23.39 9	0,076 97	0,076 97	5,66
	I		0	4.340	0,076 97	0,076 97	30,5 2		0	6.725	0,076 97	0,076 97	19,6 9		0	4.867	0,076 97	0,076 97	27,21
P	S	00745	0	9.330	0,076 97	0,076 97	14,8 4	00746	0	12.05 6	0,076 97	0,076 97	11,4 8	00747	0	11.81 7	0,076 97	0,076 97	11,72
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	14.43 1	0,076 97	0,076 97	9,18		0	9.916	0,076 97	0,076 97	13,3 6		0	9.834	0,076 97	0,076 97	13,47
	I		0	1.505	0,076 97	0,076 97	88,0 0		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
P	S	00748	0	9.406	0,076 97	0,076 97	14,0 8	00749	0	12.81 7	0,076 97	0,076 97	10,3 3	00750	0	3.742	0,076 97	0,076 97	35,39
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	11.94 3	0,076 97	0,076 97	11,0 9		0	18.14 7	0,076 97	0,076 97	7,30
S	S		0	13.96 9	0,076 97	0,076 97	9,48		0	21.98 9	0,076 97	0,076 97	6,02		0	30.12 1	0,076 97	0,076 97	4,40
	I		0	755	0,076 97	0,076 97	NS		0	3.194	0,076 97	0,076 97	41,4 7		0	3.712	0,076 97	0,076 97	35,68
P	S	00751	0	12.72 9	0,076 97	0,076 97	10,4 0	00752	0	14.34 6	0,076 97	0,076 97	9,23	00753	0	13.30 0	0,076 97	0,076 97	9,96
	I		0	21.41 7	0,076 97	0,076 97	6,18		0	8.125	0,076 97	0,076 97	16,3 0		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	28.20 3	0,076 97	0,076 97	4,70		0	20.46 7	0,076 97	0,076 97	6,47		0	14.31 1	0,076 97	0,076 97	9,25
	I		0	3.541	0,076 97	0,076 97	37,4 0		0	2.389	0,076 97	0,076 97	55,4 4		0	18	0,076 97	0,076 97	NS
P	S	00754	0	11.66 5	0,076 97	0,076 97	11,8 7	00755	0	12.03 9	0,076 97	0,076 97	11,0 0	00756	0	20.46 9	0,076 97	0,076 97	6,47
	I		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	2.799	0,076 97	0,076 97	47,3 2		0	22.18 5	0,076 97	0,076 97	5,97
S	S		0	14.75 8	0,076 97	0,076 97	8,97		0	20.48 2	0,076 97	0,076 97	6,47		0	28.78 2	0,076 97	0,076 97	4,60
	I		0	1.175	0,076 97	0,076 97	NS		0	4.521	0,076 97	0,076 97	29,3 0		0	7.265	0,076 97	0,076 97	18,23
P	S	00757	0	1.945	0,076 97	0,076 97	68,0 9	00758	0	9.447	0,076 97	0,076 97	14,0 2	00759	0	35.44 4	0,076 97	0,076 97	3,74
	I		0	6.982	0,076 97	0,076 97	18,9 7		0	2.636	0,076 97	0,076 97	50,2 4		0	24.12 1	0,076 97	0,076 97	5,49
S	S		0	30.28 3	0,076 97	0,076 97	4,37		0	29.66 1	0,076 97	0,076 97	4,47		0	32.65 8	0,076 97	0,076 97	4,06
	I		0	6.351	0,076 97	0,076 97	20,8 5		0	9.376	0,076 97	0,076 97	14,1 3		0	13.22 6	0,076 97	0,076 97	10,01
P	S	00760	0	42.45 6	0,076 97	0,076 97	3,12	00761	0	40.46 8	0,076 97	0,076 97	3,27	00762	0	62.23 3	0,076 97	0,076 97	2,13
	I		0	36.94 0	0,076 97	0,076 97	3,59		0	45.71 8	0,076 97	0,076 97	2,90		0	46.53 3	0,076 97	0,076 97	2,85
S	S		0	43.63 6	0,076 97	0,076 97	3,04		0	71.50 6	0,076 97	0,076 97	1,85		0	45.13 1	0,076 97	0,076 97	2,93
	I		0	21.42 0	0,076 97	0,076 97	6,18		0	54.08 9	0,076 97	0,076 97	2,45		0	31.55 4	0,076 97	0,076 97	4,20
P	S	00763	0	38.03 0	0,076 97	0,076 97	3,48	00764	0	23.44 3	0,076 97	0,076 97	5,65	00765	0	19.43 8	0,076 97	0,076 97	6,81
	I		0	13.02 6	0,076 97	0,076 97	10,1 7		0	0	0,076 97	0,076 97	-		0	0	0,076 97	0,076 97	-
S	S		0	19.75 5	0,076 97	0,076 97	6,70		0	12.82 9	0,076 97	0,076 97	10,3 2		0	10.90 4	0,076 97	0,076 97	12,15
	I		0	10.18 5	0,076 97	0,076 97	13,0 0		0	4.502	0,076 97	0,076 97	29,4 2		0	2.909	0,076 97	0,076 97	45,53
P	S	00766	0	16.80 8	0,076 97	0,076 97	7,88	00767	0	27.03 1	0,076 97	0,076 97	4,90	00768	0	0	0,076 97	0,076 97	-
	I		0	3.592	0,076 97	0,076 97	36,8		0	35.07	0,076 97	0,076 97	3,78		0	36.37	0,076 97	0,076 97	3,64

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
					97	97	7			9	97	97				7	97	97	
S	S		0	14.19	0,076	0,076	9,33		0	31.80	0,076	0,076	4,16		0	45.50	0,076	0,076	2,91
	I		0	5.126	0,076	0,076	25,8		0	20.01	0,076	0,076	6,62		0	31.05	0,076	0,076	4,26
					97	97	4			1	97	97				4	97	97	
P	S	00769	0	26.10	0,076	0,076	5,07	00770	0	12.91	0,076	0,076	10,2	00771	0	14.58	0,076	0,076	9,08
	I		0	34.02	0,076	0,076	3,89		0	2	97	97	6		0	1	97	97	-
					97	97				914	0,076	0,076	NS		0	0	0,076	0,076	-
S	S		0	32.43	0,076	0,076	4,08		0	13.73	0,076	0,076	9,64		0	8.776	0,076	0,076	15,09
	I		0	21.67	0,076	0,076	6,11		0	4.627	0,076	0,076	28,6		0	1.603	0,076	0,076	82,62
					97	97					97	97	2				97	97	
P	S	00772	0	15.39	0,076	0,076	8,99	00773	0	14.35	0,076	0,076	9,23	00774	0	15.31	0,076	0,076	8,65
	I		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-		0	5.131	0,076	0,076	25,81
					97	97	17,8				0,076	0,076	15,3			13.48	0,076	0,076	9,82
S	S		0	7.406	0,076	0,076	8		0	8.614	0,076	0,076	8		0	4	0,076	0,076	9,82
	I		0	483	0,076	0,076	NS		0	1.238	0,076	0,076	NS		0	4.601	0,076	0,076	28,79
					97	97					97	97					97	97	
P	S	00775	0	29.44	0,076	0,076	4,50	00776	0	27.51	0,076	0,076	4,81	00777	0	27.09	0,076	0,076	4,89
	I		0	41.78	0,076	0,076	3,17		0	66.67	0,076	0,076	1,99		0	27.50	0,076	0,076	4,82
					97	97					97	97				6	0,076	0,076	
S	S		0	32.09	0,076	0,076	4,13		0	44.22	0,076	0,076	3,00		0	19.93	0,076	0,076	6,64
	I		0	20.08	0,076	0,076	6,60		0	31.00	0,076	0,076	4,27		0	10.43	0,076	0,076	12,69
					97	97					97	97				8	0,076	0,076	
P	S	00778	0	20.17	0,076	0,076	6,57	00779	0	17.69	0,076	0,076	7,48	00780	0	14.85	0,076	0,076	8,92
	I		0	4.365	0,076	0,076	30,3		0	0	0,076	0,076	-		0	0	0,076	0,076	-
					97	97	4				97	97					97	97	
S	S		0	11.70	0,076	0,076	11,3		0	10.35	0,076	0,076	12,7		0	12.37	0,076	0,076	10,70
	I		0	2.557	0,076	0,076	51,8		0	1.631	0,076	0,076	81,2		0	3.384	0,076	0,076	39,14
					97	97	0				97	97	0				97	97	
P	S	00781	0	29.70	0,076	0,076	4,46	00782	0	57.42	0,076	0,076	2,31	00783	0	25.72	0,076	0,076	5,15
	I		0	23.97	0,076	0,076	5,52		0	80.46	0,076	0,076	1,65		0	27.10	0,076	0,076	4,89
					97	97					97	97				2	0,076	0,076	
S	S		0	19.37	0,076	0,076	6,84		0	43.03	0,076	0,076	3,08		0	36.44	0,076	0,076	3,63
	I		0	10.69	0,076	0,076	12,3		0	30.15	0,076	0,076	4,39		0	23.55	0,076	0,076	5,62
					97	97	8				97	97				3	0,076	0,076	
P	S	00784	0	30.55	0,076	0,076	4,33	00785	0	70.23	0,076	0,076	1,89	00786	0	40.93	0,076	0,076	3,24
	I		0	15.07	0,076	0,076	8,79		0	57.80	0,076	0,076	2,29		0	43.22	0,076	0,076	3,06
					97	97					97	97				1	0,076	0,076	
S	S		0	25.49	0,076	0,076	5,19		0	40.06	0,076	0,076	3,31		0	61.80	0,076	0,076	2,14
	I		0	13.82	0,076	0,076	9,58		0	27.32	0,076	0,076	4,85		0	47.52	0,076	0,076	2,79
					97	97					97	97				6	0,076	0,076	
P	S	00787	0	104.7	0,076	0,076	1,27	00788	0	107.4	0,076	0,076	1,24						
	I		0	180.8	0,153	0,153	1,43		0	36	0,076	0,076	1,47						
					94	94				175.2	0,153	0,153							
S	S		0	2.320	0,153	0,153	NS		0	22	94	94	15,2						
	I		0	66.11	0,153	0,153	3,94		0	17.08	0,153	0,153	4						
					94	94				80.43	0,153	0,153	3,24						
					94	94				0	94	94							

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.
- A_{df}** Armatura disponibile per la flessione
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- N_{Ed}, M_{Ed}** Sollecitazioni di progetto.

PLATEE (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)

Platee (CA) - 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]	
Fondazione																
P	S	00023	0	0	0,07697	-	00024	0	0	0,07697	-	00025	0	0	0,07697	-
	I		0	65.775	0,07697	2,03		0	79.073	0,07697	1,69		0	85.189	0,07697	1,57
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	79.328	0,07697	1,69		0	91.978	0,07697	1,45		0	99.551	0,07697	1,34
P	S	00026	0	0	0,07697	-	00027	0	0	0,07697	-	00028	0	0	0,07697	-

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _s [cm ² /cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _s [cm ² /cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N·m]	A _s [cm ² /cm]	CS
	I		0	88.481	0,07697	1,51		0	89.140	0,07697	1,50		0	90.528	0,07697	1,48
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	105.363	0,07697	1,27		0	102.670	0,07697	1,30		0	106.818	0,07697	1,25
P	S	00029	0	18.322	0,07697	7,30	00030	0	30.445	0,07697	4,39	00031	0	17.341	0,07697	7,71
	I		0	18.438	0,07697	7,25		0	30.108	0,07697	4,44		0	16.748	0,07697	7,98
S	S		0	20.007	0,07697	6,68		0	10.527	0,07697	12,70		0	16.635	0,07697	8,04
	I		0	21.425	0,07697	6,24		0	12.456	0,07697	10,74		0	19.327	0,07697	6,92
P	S	00032	0	28.918	0,07697	4,62	00033	0	65.304	0,07697	2,05	00034	0	51.876	0,07697	2,58
	I		0	28.309	0,07697	4,72		0	126.964	0,15394	2,06		0	113.070	0,07697	1,18
S	S		0	8.156	0,07697	16,40		0	21.934	0,07697	6,10		0	19.513	0,07697	6,85
	I		0	10.860	0,07697	12,31		0	57.100	0,07697	2,34		0	54.476	0,07697	2,45
P	S	00035	0	6.247	0,07697	21,41	00036	0	6.207	0,07697	21,54	00037	0	36.616	0,07697	3,66
	I		0	56.290	0,07697	2,38		0	55.918	0,07697	2,39		0	130.671	0,15394	2,00
S	S		0	25.936	0,07697	5,16		0	23.302	0,07697	5,75		0	17.862	0,07697	7,49
	I		0	129.146	0,15394	2,03		0	125.690	0,15394	2,08		0	64.974	0,07697	2,06
P	S	00038	0	26.630	0,07697	5,02	00039	0	41.766	0,07697	3,21	00040	0	29.070	0,07697	4,60
	I		0	111.321	0,07697	1,20		0	130.997	0,15394	2,00		0	113.821	0,07697	1,17
S	S		0	11.256	0,07697	11,88		0	23.075	0,07697	5,80		0	9.896	0,07697	13,51
	I		0	50.797	0,07697	2,63		0	68.254	0,07697	1,96		0	49.499	0,07697	2,70
P	S	00041	0	68.067	0,07697	1,96	00042	0	62.107	0,07697	2,15	00043	0	55.726	0,07697	2,40
	I		0	81.751	0,07697	1,64		0	78.603	0,07697	1,70		0	83.561	0,07697	1,60
S	S		0	26.217	0,07697	5,10		0	30.003	0,07697	4,46		0	23.218	0,07697	5,76
	I		0	36.408	0,07697	3,67		0	42.734	0,07697	3,13		0	44.284	0,07697	3,02
P	S	00044	0	47.404	0,07697	2,82	00049	0	40.789	0,07697	3,28	00050	0	30.306	0,07697	4,42
	I		0	75.229	0,07697	1,78		0	38.886	0,15394	6,74		0	33.839	0,15394	7,74
S	S		0	25.580	0,07697	5,23		0	140.993	0,15394	1,87		0	133.279	0,15394	1,97
	I		0	46.632	0,07697	2,87		0	162.860	0,15394	1,62		0	164.598	0,15394	1,60
P	S	00101	0	12.483	0,07697	10,71	00102	0	7.152	0,07697	18,70	00103	0	3.093	0,07697	43,23
	I		0	15.246	0,07697	8,77		0	6.934	0,07697	19,28		0	2.583	0,07697	51,77
S	S		0	37.074	0,07697	3,61		0	38.959	0,07697	3,43		0	33.290	0,07697	4,02
	I		0	34.299	0,07697	3,90		0	13.094	0,07697	10,21		0	0	0,07697	-
P	S	00104	0	1.019	0,07697	NS	00105	0	4.128	0,07697	32,39	00106	0	2.986	0,07697	44,78
	I		0	2.464	0,07697	54,27		0	156	0,07697	NS		0	178	0,07697	NS
S	S		0	30.118	0,07697	4,44		0	25.477	0,07697	5,25		0	20.594	0,07697	6,49
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00107	0	0	0,07697	-	00108	0	1.670	0,07697	80,07	00109	0	9.082	0,07697	14,72
	I		0	3.567	0,07697	37,49		0	2.233	0,07697	59,88		0	9.550	0,07697	14,00
S	S		0	16.285	0,07697	8,21		0	10.542	0,07697	12,68		0	8.681	0,07697	15,43
	I		0	0	0,07697	-		0	4.838	0,07697	27,64		0	46.237	0,15394	5,66
P	S	00110	0	5.788	0,07697	23,10	00111	0	5.111	0,07697	26,16	00112	0	2.258	0,07697	59,22
	I		0	5.953	0,07697	22,46		0	9.220	0,07697	14,50		0	4.630	0,07697	28,88
S	S		0	0	0,07697	-		0	44.573	0,07697	3,00		0	18.723	0,07697	7,14
	I		0	80.452	0,15394	3,26		0	88.937	0,15394	2,94		0	17.327	0,07697	7,72
P	S	00113	0	899	0,07697	NS	00114	0	2.837	0,07697	47,13	00115	0	1.632	0,07697	81,94
	I		0	1.618	0,07697	82,65		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	18.247	0,07697	7,33		0	16.028	0,07697	8,34		0	17.622	0,07697	7,59
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00116	0	0	0,07697	-	00117	0	1.635	0,07697	81,79	00118	0	3.285	0,07697	40,71
	I		0	2.368	0,07697	56,47		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	19.441	0,07697	6,88		0	17.618	0,07697	7,59		0	14.840	0,07697	9,01
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00119	0	1.727	0,07697	77,43	00120	0	677	0,07697	NS	00121	0	5.970	0,07697	22,40
	I		0	2.438	0,07697	54,85		0	3.038	0,07697	44,02		0	10.023	0,07697	13,34
S	S		0	14.470	0,07697	9,24		0	9.963	0,07697	13,42		0	10.279	0,07697	13,03
	I		0	0	0,07697	-		0	8.535	0,07697	15,67		0	54.264	0,15394	4,83
P	S	00122	0	3.497	0,07697	38,24	00123	0	6.975	0,07697	19,17	00124	0	3.738	0,07697	35,77
	I		0	3.706	0,07697	36,08		0	7.416	0,07697	18,03		0	4.307	0,07697	31,05
S	S		0	0	0,07697	-		0	35.705	0,07697	3,75		0	18.912	0,07697	7,07
	I		0	80.415	0,15394	3,26		0	72.980	0,15394	3,59		0	13.218	0,07697	10,12
P	S	00125	0	0	0,07697	-	00126	0	2.676	0,07697	49,97	00127	0	4.822	0,07697	27,73
	I		0	3.405	0,07697	39,27		0	0	0,07697	-		0	875	0,07697	NS
S	S		0	20.678	0,07697	6,47		0	22.537	0,07697	5,93		0	24.984	0,07697	5,35
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00128	0	1.093	0,07697	NS	00129	0	2.718	0,07697	49,20	00130	0	9.564	0,07697	13,98
	I		0	2.536	0,07697	52,73		0	2.210	0,07697	60,51		0	9.350	0,07697	14,30
S	S		0	28.572	0,07697	4,68		0	30.487	0,07697	4,39		0	30.686	0,07697	4,36
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	4.858	0,07697	27,53
P	S	00131	0	12.324	0,07697	10,85	00132	0	32.915	0,07697	4,06	00133	0	53.126	0,07697	2,52
	I		0	15.096	0,07697	8,86		0	64.049	0,07697	2,09		0	43.715	0,07697	3,06
S	S		0	21.153	0,07697	6,32		0	5.958	0,07697	22,44		0	7.411	0,07697	18,04
	I		0	18.405	0,07697	7,27		0	6.880	0,07697	19,44		0	4.893	0,07697	27,33
P	S	00134	0	30.234	0,07697	4,42	00135	0	29.005	0,07697	4,61	00136	0	20.525	0,07697	6,51
	I		0	6.571	0,07697	20,35		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	5.324	0,07697	25,12		0	500	0,07697	NS		0	4.193	0,07697	31,89
	I		0	1.947	0,07697	68,68		0	3.438	0,07697	38,89		0	0	0,07697	-
P	S	00137	0	18.089	0,07697	7,39	0									

Platee (CA) - 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]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	
S	S		0	641	0,07697	NS		0	2.323	0,07697	57,56		0	9.821	0,07697	13,62
	I		0	2.395	0,07697	55,83		0	1.303	0,07697	NS		0	8.068	0,07697	16,57
P	S	00143	0	0	0,07697	-	00144	0	39.353	0,07697	3,40	00145	0	13.490	0,07697	9,91
	I		0	77.093	0,15394	3,40		0	80.328	0,15394	3,26		0	14.799	0,07697	9,04
S	S		0	9.476	0,07697	14,11		0	5.342	0,07697	25,03		0	79	0,07697	NS
	I		0	8.156	0,07697	16,40		0	9.530	0,07697	14,03		0	4.105	0,07697	32,57
P	S	00146	0	10.437	0,07697	12,81	00147	0	11.748	0,07697	11,38	00148	0	15.760	0,07697	8,48
	I		0	324	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	4.689	0,07697	28,52		0	3.353	0,07697	39,88		0	0	0,07697	-
	I		0	434	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	2.057	0,07697	65,01
P	S	00149	0	13.061	0,07697	10,24	00150	0	13.194	0,07697	10,13	00151	0	15.548	0,07697	8,60
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	2.579	0,07697	51,85		0	2.470	0,07697	54,14		0	0	0,07697	-
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	1.889	0,07697	70,79
P	S	00152	0	10.742	0,07697	12,45	00153	0	11.498	0,07697	11,63	00154	0	7.476	0,07697	17,89
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	9.442	0,07697	14,16
S	S		0	3.304	0,07697	40,47		0	1.263	0,07697	NS		0	1.997	0,07697	66,96
	I		0	1.558	0,07697	-		0	2.035	0,07697	65,71		0	2.425	0,07697	55,14
P	S	00155	0	20.728	0,07697	6,46	00156	0	11.373	0,07697	11,77	00157	0	20.645	0,07697	6,48
	I		0	60.676	0,15394	4,32		0	107.469	0,15394	2,44		0	34.094	0,07697	3,92
S	S		0	8.362	0,07697	15,99		0	6.074	0,07697	22,02		0	26.327	0,07697	5,08
	I		0	16.100	0,07697	8,31		0	8.087	0,07697	16,54		0	30.164	0,07697	4,43
P	S	00158	0	16.040	0,07697	8,34	00159	0	18.616	0,07697	7,18	00160	0	15.026	0,07697	8,90
	I		0	8.117	0,07697	16,47		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	3.092	0,07697	43,25		0	267	0,07697	NS		0	3.793	0,07697	35,25
	I		0	1.558	0,07697	85,83		0	1.388	0,07697	96,34		0	0	0,07697	-
P	S	00161	0	19.337	0,07697	6,92	00162	0	14.776	0,07697	9,05	00163	0	11.956	0,07697	11,18
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	3.589	0,07697	37,26		0	4.995	0,07697	26,77
	I		0	2.047	0,07697	65,33		0	0	0,07697	-		0	614	0,07697	NS
P	S	00164	0	16.726	0,07697	7,99	00165	0	19.902	0,07697	6,72	00166	0	0	0,07697	-
	I		0	6.112	0,07697	21,88		0	29.746	0,07697	4,50		0	56.263	0,07697	2,38
S	S		0	881	0,07697	NS		0	24.399	0,07697	5,48		0	3.991	0,07697	33,51
	I		0	2.984	0,07697	44,81		0	30.026	0,07697	4,45		0	3.902	0,07697	34,27
P	S	00167	0	40.942	0,07697	3,27	00168	0	10.844	0,07697	12,33	00169	0	23.195	0,07697	5,77
	I		0	51.785	0,07697	2,58		0	937	0,07697	NS		0	203	0,07697	NS
S	S		0	7.241	0,07697	18,47		0	6.000	0,07697	22,29		0	458	0,07697	NS
	I		0	9.438	0,07697	14,17		0	2.971	0,07697	45,01		0	3.505	0,07697	38,15
P	S	00170	0	25.820	0,07697	5,18	00171	0	41.979	0,15394	6,24	00172	0	11.223	0,07697	11,91
	I		0	7.506	0,07697	17,82		0	31.555	0,07697	4,24		0	28.462	0,07697	4,70
S	S		0	7.294	0,07697	18,33		0	10.031	0,07697	13,33		0	10.562	0,07697	12,66
	I		0	2.706	0,07697	49,42		0	7.336	0,07697	18,23		0	12.185	0,07697	10,97
P	S	00173	0	41.410	0,07697	3,23	00174	0	1.625	0,07697	82,29	00175	0	2.348	0,07697	56,95
	I		0	48.040	0,07697	2,78		0	5.173	0,07697	25,85		0	327	0,07697	NS
S	S		0	18.863	0,07697	7,09		0	12.735	0,07697	10,50		0	11.936	0,07697	11,20
	I		0	56.121	0,07697	2,38		0	21.158	0,07697	6,32		0	6.533	0,07697	20,47
P	S	00176	0	3.075	0,07697	43,49	00177	0	617	0,07697	NS	00178	0	912	0,07697	NS
	I		0	1.757	0,07697	76,11		0	1.792	0,07697	74,62		0	787	0,07697	NS
S	S		0	14.552	0,07697	9,19		0	22.183	0,07697	6,03		0	27.439	0,07697	4,87
	I		0	392	0,07697	NS		0	18	0,07697	NS		0	2.047	0,07697	65,33
P	S	00179	0	5.237	0,07697	25,53	00180	0	7.437	0,07697	17,98	00181	0	88	0,07697	NS
	I		0	4.679	0,07697	28,58		0	7.252	0,07697	18,44		0	2.074	0,07697	64,47
S	S		0	28.441	0,07697	4,70		0	28.289	0,07697	4,73		0	31.047	0,07697	4,31
	I		0	2.372	0,07697	56,37		0	4.776	0,07697	28,00		0	13.600	0,07697	9,83
P	S	00182	0	16.960	0,07697	7,88	00183	0	33.192	0,07697	4,03	00184	0	59.574	0,15394	4,40
	I		0	18.606	0,07697	7,19		0	46.466	0,07697	2,88		0	49.225	0,07697	2,72
S	S		0	16.011	0,07697	8,35		0	5.872	0,07697	22,77		0	7.320	0,07697	18,27
	I		0	12.298	0,07697	10,87		0	7.827	0,07697	17,08		0	4.837	0,07697	27,65
P	S	00185	0	26.234	0,07697	5,10	00186	0	13.791	0,07697	9,70	00187	0	13.264	0,07697	10,08
	I		0	12.867	0,07697	10,39		0	2.297	0,07697	58,22		0	22.360	0,07697	5,98
S	S		0	7.537	0,07697	17,74		0	1.674	0,07697	79,88		0	20.686	0,07697	6,46
	I		0	2.719	0,07697	49,18		0	3.472	0,07697	38,51		0	24.955	0,07697	5,36
P	S	00188	0	251	0,07697	NS	00189	0	55.755	0,15394	4,72	00190	0	15.644	0,07697	8,55
	I		0	70.172	0,15394	3,73		0	68.676	0,15394	3,83		0	8.421	0,07697	15,88
S	S		0	3.377	0,07697	39,60		0	8.493	0,07697	15,74		0	4.177	0,07697	32,01
	I		0	3.373	0,07697	39,64		0	11.301	0,07697	11,83		0	2.148	0,07697	62,25
P	S	00191	0	15.447	0,07697	8,66	00192	0	12.517	0,07697	10,68	00193	0	13.754	0,07697	9,72
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	3.358	0,07697	39,82		0	2.783	0,07697	48,05
	I		0	2.768	0,07697	48,31		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00194	0	16.685	0,07697	8,01	00195	0	12.604	0,07697	10,61	00196	0	14.066	0,07697	9,51
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	3.069	0,07697	43,57		0	717	0,07697	NS
	I		0	2.088	0,07697	64,04		0	0	0,07697	-		0	1.721	0,07697	77,70
P	S	00197	0	10.165	0,07697	13,15	00198	0	12.346	0,07697	10,83	00199	0	0	0,07697	-
	I		0	3.660	0,07697	36,54		0	27.69							

Platee (CA) - 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]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ²]			[N]	[N·m]	[cm ²]	
	I		0	13.228	0,07697	10,11		0	3.589	0,07697	37,26		0	1.464	0,07697	91,34
P	S	00203	0	11.754	0,07697	11,38	00204	0	16.231	0,07697	8,24	00205	0	13.876	0,07697	9,64
			0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S	00206	0	3.424	0,07697	39,05	00207	0	0	0,07697	-	00208	0	2.563	0,07697	52,17
			0	0	0,07697	-		0	1.900	0,07697	70,38		0	0	0,07697	-
P	S	00209	0	13.829	0,07697	9,67	00210	0	16.966	0,07697	7,88	00211	0	12.211	0,07697	10,95
			0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S	00212	0	2.892	0,07697	46,24	00213	0	0	0,07697	-	00214	0	3.959	0,07697	33,78
			0	0	0,07697	-		0	1.911	0,07697	69,97		0	85	0,07697	NS
P	S	00215	0	9.053	0,07697	14,77	00216	0	8.926	0,07697	14,98	00217	0	15.335	0,07697	8,73
			0	0	0,07697	-		0	10.145	0,07697	13,18		0	56.457	0,15394	4,64
S	S	00218	0	5.566	0,07697	24,02	00219	0	0	0,07697	-	00220	0	5.784	0,07697	23,12
			0	1.268	0,07697	NS		0	3.428	0,07697	39,01		0	9.948	0,07697	13,44
P	S	00221	0	0	0,07697	-	00222	0	28.575	0,07697	4,68	00223	0	12.672	0,07697	10,55
			0	76.920	0,15394	3,40		0	56.860	0,07697	2,35		0	9.067	0,07697	14,75
S	S	00224	0	6.882	0,07697	19,43	00225	0	7.243	0,07697	18,46	00226	0	3.705	0,07697	36,09
			0	5.594	0,07697	23,90		0	5.517	0,07697	24,24		0	2.668	0,07697	50,12
P	S	00227	0	17.021	0,07697	7,86	00228	0	14.561	0,07697	9,18	00229	0	20.900	0,07697	6,40
			0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S	00230	0	32	0,07697	NS	00231	0	4.175	0,07697	32,03	00232	0	0	0,07697	-
			0	1.795	0,07697	74,50		0	193	0,07697	NS		0	2.226	0,07697	60,07
P	S	00233	0	19.292	0,07697	6,93	00234	0	20.573	0,07697	6,50	00235	0	28.287	0,07697	4,73
			0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S	00236	0	3.530	0,07697	37,88	00237	0	5.143	0,07697	26,00	00238	0	98	0,07697	NS
			0	155	0,07697	NS		0	908	0,07697	NS		0	3.035	0,07697	44,06
P	S	00239	0	26.087	0,07697	5,13	00240	0	35.898	0,07697	3,73	00241	0	6.450	0,07697	20,73
			0	2.426	0,07697	55,12		0	26.510	0,07697	5,04		0	37.588	0,07697	3,56
S	S	00242	0	5.837	0,07697	22,91	00243	0	10.019	0,07697	13,35	00244	0	10.371	0,07697	12,89
			0	2.467	0,07697	54,20		0	7.494	0,07697	17,84		0	11.289	0,07697	11,85
P	S	00245	0	16.368	0,07697	8,17	00246	0	1.020	0,07697	NS	00247	0	4.485	0,07697	29,82
			0	18.171	0,07697	7,36		0	3.166	0,07697	42,24		0	4.550	0,07697	29,39
S	S	00248	0	32.144	0,07697	4,16	00249	0	33.909	0,07697	3,94	00250	0	29.594	0,07697	4,52
			0	29.167	0,07697	4,58		0	16.600	0,07697	8,06		0	5.670	0,07697	23,58
P	S	00251	0	4.260	0,07697	31,39	00252	0	1.243	0,07697	NS	00253	0	210	0,07697	NS
			0	3.032	0,07697	44,10		0	1.209	0,07697	NS		0	1.186	0,07697	NS
S	S	00254	0	25.830	0,07697	5,18	00255	0	23.948	0,07697	5,58	00256	0	19.824	0,07697	6,75
			0	117	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00257	0	3.140	0,07697	42,59	00258	0	4.134	0,07697	32,35	00259	0	264	0,07697	NS
			0	1.479	0,07697	90,41		0	1.205	0,07697	NS		0	3.672	0,07697	36,42
S	S	00260	0	11.887	0,07697	11,25	00261	0	6.564	0,07697	20,37	00262	0	4.176	0,07697	32,02
			0	0	0,07697	-		0	1.416	0,07697	94,44		0	13.515	0,07697	9,89
P	S	00263	0	35.407	0,07697	3,78	00264	0	36.434	0,07697	3,67	00265	0	3.407	0,07697	39,25
			0	41.058	0,07697	3,26		0	47.026	0,07697	2,84		0	4.051	0,07697	33,01
S	S	00266	0	3.583	0,07697	37,32	00267	0	29.704	0,07697	4,50	00268	0	16.240	0,07697	8,23
			0	49.530	0,07697	2,70		0	41.572	0,07697	3,22		0	10.071	0,07697	13,28
P	S	00269	0	274	0,07697	NS	00270	0	618	0,07697	NS	00271	0	367	0,07697	NS
			0	1.535	0,07697	87,11		0	680	0,07697	NS		0	371	0,07697	NS
S	S	00272	0	13.430	0,07697	9,96	00273	0	11.068	0,07697	12,08	00274	0	9.948	0,07697	13,44
			0	940	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00275	0	281	0,07697	NS	00276	0	900	0,07697	NS	00277	0	0	0,07697	-
			0	420	0,07697	NS		0	601	0,07697	NS		0	1.183	0,07697	NS
S	S	00278	0	9.275	0,07697	14,42	00279	0	8.914	0,07697	15,00	00280	0	9.646	0,07697	13,86
			0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00281	0	1.821	0,07697	73,43	00282	0	37.084	0,07697	3,61	00283	0	11.160	0,07697	11,98
			0	2.661	0,07697	50,25		0	45.643	0,07697	2,93		0	16.413	0,07697	8,15
S	S	00284	0	9.933	0,07697	13,46	00285	0	24.586	0,07697	5,44	00286	0	35.360	0,07697	3,78
			0	6.575	0,07697	20,34		0	39.881	0,07697	3,35		0	17.920	0,07697	7,46
P	S	00287	0	23.744	0,07697	5,63	00288	0	21.097	0,07697	6,34	00289	0	16.627	0,07697	8,04
			0	8.039	0,07697	16,63		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S	00290	0	26.201	0,07697	5,10	00291	0	11.239	0,07697	11,90	00292	0	7.800	0,07697	17,14
			0	12.615	0,07697	10,60		0	1.672	0,07697	79,98		0	0	0,07697	-
P	S	00293	0	14.376	0,07697	9,30	00294	0	11.249	0,07697	11,89	00295	0	13.109	0,07697	10,20
			0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	21.123	0,07697	6,33
S	S	00296	0	6.957	0,07697	19,22	00297	0	8.588	0,07697	15,57	00298	0	17.769	0,07697	7,53
			0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	5.925	0,07697	22,57
P	S	00299	0	0	0,07697	-	00300	0	8.312	0,07697	16,09	00301	0	8.326	0,07697	16,06
			0	28.184	0,07697	4,74		0	16.203	0,07697	8,25		0	0	0,07697	-
S	S	00302	0	23.239	0,07697	5,75	00303	0	18.600	0,07697	7,19	00304	0	8.452	0,07697	15,82
			0	8.689	0,07697	15,39		0	7.741	0,07697	17,27		0	0	0,07697	-
P	S	00305	0	11.776	0,07697	11,36	00306	0	12.002	0,07697	11,14	00307	0	11.437	0,07697	11,69
			0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S	00308	0	5.816	0,07697	22,99	00309	0	5.139	0,07697	26,02	00310	0	5.620	0,07697	23,79
			0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00311	0	9.721	0,07697	13,76	00312	0	15.135	0,07697	8,84	00313	0	0	0,07697	-
			0	0	0,07697	-		0	28.758	0,07697	4,65		0	34.242	0,07697	3,91
S	S	00314	0	8.257	0,07697	16,19	00315	0	19.971	0,07697	6,70	00316	0	23.573	0,07697	5,67
			0	0	0,07697	-		0	7.475	0,07						

Platee (CA) - 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]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
P	S	00277	0	11.304	0,07697	11,83	00278	0	10.064	0,07697	13,29	00279	0	24.163	0,07697	5,53
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	28.574	0,07697
S	S		0	5.816	0,07697	22,99		0	7.261	0,07697	18,42		0	18.802	0,07697	7,11
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	6.997	0,07697
P	S	00280	0	0	0,07697	-	00281	0	8.332	0,07697	16,05	00282	0	32.300	0,07697	4,14
	I		0	18.696	0,07697	7,15		0	1.895	0,07697	70,56		0	22.169	0,07697	6,03
S	S		0	22.055	0,07697	6,06		0	13.771	0,07697	9,71		0	19.075	0,07697	7,01
	I		0	0	0,07697	15,79		0	2.319	0,07697	57,66		0	6.072	0,07697	22,02
P	S	00283	0	15.118	0,07697	8,85	00284	0	13.825	0,07697	9,67	00285	0	17.419	0,07697	7,68
	I		0	16.926	0,07697	7,90		0	5.327	0,07697	25,10		0	0	0,07697	-
S	S		0	24.032	0,07697	5,56		0	27.888	0,07697	4,79		0	18.014	0,07697	7,42
	I		0	9.335	0,07697	14,32		0	351	0,07697	NS		0	0	0,07697	-
P	S	00286	0	14.765	0,07697	9,06	00287	0	11.438	0,07697	11,69	00288	0	8.934	0,07697	14,97
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	11.606	0,07697	11,52		0	9.297	0,07697	14,38		0	10.310	0,07697	12,97
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00289	0	6.556	0,07697	20,40	00290	0	0	0,07697	-	00291	0	0	0,07697	-
	I		0	3.924	0,07697	34,08		0	13.761	0,07697	9,72		0	11.100	0,07697	12,05
S	S		0	14.475	0,07697	9,24		0	20.971	0,07697	6,38		0	22.456	0,07697	5,95
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00292	0	3.823	0,07697	34,98	00293	0	6.871	0,07697	19,46	00294	0	8.828	0,07697	15,15
	I		0	1.526	0,07697	87,63		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	15.391	0,07697	8,69		0	9.938	0,07697	13,46		0	7.285	0,07697	18,36
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00295	0	8.737	0,07697	15,31	00296	0	7.459	0,07697	17,93	00297	0	5.724	0,07697	23,36
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	5.207	0,07697	25,68
S	S		0	7.140	0,07697	18,73		0	9.379	0,07697	14,26		0	13.844	0,07697	9,66
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00298	0	0	0,07697	-	00299	0	0	0,07697	-	00300	0	5.477	0,07697	24,41
	I		0	12.721	0,07697	10,51		0	9.668	0,07697	13,83		0	344	0,07697	NS
S	S		0	19.525	0,07697	6,85		0	19.211	0,07697	6,96		0	13.453	0,07697	9,94
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00301	0	8.513	0,07697	15,71	00302	0	8.983	0,07697	14,89	00303	0	7.291	0,07697	18,34
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	9.004	0,07697	14,85		0	7.644	0,07697	17,49		0	8.773	0,07697	15,24
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00304	0	8.730	0,07697	15,32	00305	0	6.592	0,07697	20,29	00306	0	1.644	0,07697	81,34
	I		0	3.402	0,07697	39,31		0	12.733	0,07697	10,50		0	2.978	0,07697	44,90
S	S		0	12.296	0,07697	10,88		0	17.321	0,07697	7,72		0	18.845	0,07697	7,10
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00307	0	15.125	0,07697	8,84	00308	0	18.823	0,07697	7,10	00309	0	5.964	0,07697	22,42
	I		0	8.254	0,07697	16,20		0	14.500	0,07697	9,22		0	995	0,07697	NS
S	S		0	19.407	0,07697	6,89		0	23.494	0,07697	5,69		0	25.958	0,07697	5,15
	I		0	0	0,07697	-		0	446	0,07697	NS		0	0	0,07697	-
P	S	00310	0	14.179	0,07697	9,43	00311	0	13.778	0,07697	9,71	00312	0	11.004	0,07697	12,15
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	18.968	0,07697	7,05		0	12.777	0,07697	10,47		0	9.224	0,07697	14,50
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00313	0	8.146	0,07697	16,42	00314	0	5.733	0,07697	23,32	00315	0	1.994	0,07697	67,06
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	5.673	0,07697	23,57
S	S		0	8.884	0,07697	15,05		0	11.492	0,07697	11,64		0	15.616	0,07697	8,56
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00316	0	0	0,07697	-	00317	0	77	0,07697	NS	00318	0	4.164	0,07697	32,11
	I		0	6.353	0,07697	21,05		0	3.923	0,07697	34,09		0	0	0,07697	-
S	S		0	18.020	0,07697	7,42		0	16.791	0,07697	7,96		0	12.103	0,07697	11,05
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00319	0	6.544	0,07697	20,43	00320	0	7.379	0,07697	18,12	00321	0	6.572	0,07697	20,35
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	8.199	0,07697	16,31		0	6.593	0,07697	20,28		0	7.772	0,07697	17,21
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00322	0	4.707	0,07697	28,41	00323	0	870	0,07697	NS	00324	0	0	0,07697	-
	I		0	0	0,07697	-		0	5.786	0,07697	23,11		0	6.040	0,07697	22,14
S	S		0	11.037	0,07697	12,12		0	15.159	0,07697	8,82		0	17.113	0,07697	7,81
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00325	0	1.620	0,07697	82,54	00326	0	5.586	0,07697	23,94	00327	0	7.347	0,07697	18,20
	I		0	2.528	0,07697	52,90		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	14.825	0,07697	9,02		0	10.654	0,07697	12,55		0	7.811	0,07697	17,12
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00328	0	6.781	0,07697	19,72	00329	0	5.151	0,07697	25,96	00330	0	4.894	0,07697	27,32
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	4.016	0,07697	33,30
S	S		0	7.912	0,07697	16,90		0	10.715	0,07697	12,48		0	14.062	0,07697	9,51
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00331	0	1.312	0,07697	NS	00332	0	6.355	0,07697	21,04	00333	0	13.047	0,07697	10,25
	I		0	3.596	0,07697	37,19		0	3.084	0,07697	43,36		0	7.469	0,07697	17,90
S	S		0	15.669	0,07697	8,53		0	16.775	0,07697	7,97		0	18.812	0,07697	7,11
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00334	0	5.953	0,07697	22,46	00335	0	10.595	0,07697	12,62	00336	0	13.755	0,07697	9,72
	I		0	4.457	0,07697	30,00		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	24.866	0,07697	5,38		0	15.975	0,07697	8,37		0	9.696	0,07697	13,79
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00337	0	12.225	0,07697	10,94	00338	0	9.469	0,07697	14,12	00339	0	6.493	0,07697	20,59

Platee (CA) - 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]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ²]			[N]	[N·m]	[cm ²]	
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	6.529	0,07697	20,48		0	5.534	0,07697	24,16		0	6.640	0,07697	20,14
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00340	0	2.642	0,07697	50,61	00341	0	0	0,07697	-	00342	0	0	0,07697	-
	I		0	1.373	0,07697	97,39		0	7.163	0,07697	18,67		0	6.430	0,07697	20,80
S	S		0	9.562	0,07697	13,98		0	12.742	0,07697	10,49		0	13.386	0,07697	9,99
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00343	0	1.389	0,07697	96,27	00344	0	5.351	0,07697	24,99	00345	0	7.242	0,07697	18,46
	I		0	520	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	10.492	0,07697	12,74		0	7.000	0,07697	19,10		0	4.754	0,07697	28,13
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00346	0	7.183	0,07697	18,62	00347	0	5.362	0,07697	24,94	00348	0	1.492	0,07697	89,62
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	1.809	0,07697	73,92
S	S		0	4.713	0,07697	28,37		0	6.771	0,07697	19,75		0	10.052	0,07697	13,30
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00349	0	0	0,07697	-	00350	0	0	0,07697	-	00351	0	3.008	0,07697	44,45
	I		0	6.760	0,07697	19,78		0	5.491	0,07697	24,35		0	0	0,07697	-
S	S		0	12.643	0,07697	10,58		0	12.323	0,07697	10,85		0	9.233	0,07697	14,48
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00352	0	6.479	0,07697	20,64	00353	0	7.303	0,07697	18,31	00354	0	5.674	0,07697	23,57
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	6.072	0,07697	22,02		0	5.364	0,07697	24,93		0	6.967	0,07697	19,19
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00355	0	3.164	0,07697	42,26	00356	0	134	0,07697	NS	00357	0	1.397	0,07697	95,72
	I		0	0	0,07697	-		0	3.721	0,07697	35,94		0	2.640	0,07697	50,65
S	S		0	9.799	0,07697	13,65		0	11.969	0,07697	11,17		0	11.525	0,07697	11,60
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00358	0	7.310	0,07697	18,29	00359	0	8.226	0,07697	16,26	00360	0	5.368	0,07697	24,91
	I		0	2.529	0,07697	52,87		0	4.402	0,07697	30,38		0	722	0,07697	NS
S	S		0	11.937	0,07697	11,20		0	15.311	0,07697	8,73		0	12.486	0,07697	10,71
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00361	0	13.660	0,07697	9,79	00362	0	14.744	0,07697	9,07	00363	0	12.165	0,07697	10,99
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	7.319	0,07697	18,27		0	4.360	0,07697	30,67		0	2.830	0,07697	47,25
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00364	0	9.300	0,07697	14,38	00365	0	5.307	0,07697	25,20	00366	0	0	0,07697	-
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	6.530	0,07697	20,48
S	S		0	2.383	0,07697	56,11		0	3.087	0,07697	43,32		0	5.446	0,07697	24,55
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00367	0	0	0,07697	-	00368	0	0	0,07697	-	00369	0	4.227	0,07697	31,63
	I		0	15.260	0,07697	8,76		0	6.100	0,07697	21,92		0	0	0,07697	-
S	S		0	8.518	0,07697	15,70		0	5.758	0,07697	23,22		0	3.229	0,07697	41,41
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00370	0	7.812	0,07697	17,12	00371	0	8.559	0,07697	15,62	00372	0	7.498	0,07697	17,83
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	2.166	0,07697	61,74		0	1.838	0,07697	72,75		0	2.115	0,07697	63,22
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00373	0	3.858	0,07697	34,66	00374	0	0	0,07697	-	00375	0	0	0,07697	-
	I		0	0	0,07697	-		0	7.852	0,07697	17,03		0	14.314	0,07697	9,34
S	S		0	3.436	0,07697	38,92		0	6.261	0,07697	21,36		0	8.510	0,07697	15,71
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00376	0	0	0,07697	-	00377	0	5.807	0,07697	23,03	00378	0	8.382	0,07697	15,95
	I		0	3.887	0,07697	34,40		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	5.218	0,07697	25,63		0	3.037	0,07697	44,03		0	2.219	0,07697	60,26
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00379	0	7.915	0,07697	16,89	00380	0	4.763	0,07697	28,07	00381	0	0	0,07697	-
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	3.656	0,07697	36,58
S	S		0	2.603	0,07697	51,37		0	3.866	0,07697	34,59		0	6.116	0,07697	21,86
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00382	0	0	0,07697	-	00383	0	3.537	0,07697	37,81	00384	0	8.542	0,07697	15,65
	I		0	6.978	0,07697	19,16		0	2.213	0,07697	60,42		0	1.752	0,07697	76,32
S	S		0	7.227	0,07697	18,50		0	6.048	0,07697	22,11		0	6.769	0,07697	19,75
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	1.182	0,07697	NS
P	S	00385	0	4.335	0,07697	30,85	00386	0	12.788	0,07697	10,46	00387	0	18.426	0,07697	7,26
	I		0	2.223	0,07697	60,15		0	4.904	0,07697	27,27		0	0	0,07697	-
S	S		0	10.155	0,07697	13,17		0	3.972	0,07697	33,67		0	247	0,07697	NS
	I		0	2.574	0,07697	51,95		0	17.584	0,07697	7,60		0	6.355	0,07697	21,04
P	S	00388	0	15.044	0,07697	8,89	00389	0	11.855	0,07697	11,28	00390	0	9.031	0,07697	14,81
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	354	0,07697	NS		0	246	0,07697	NS		0	0	0,07697	-
	I		0	1.059	0,07697	NS		0	551	0,07697	NS		0	2.915	0,07697	45,87
P	S	00391	0	3.441	0,07697	38,86	00392	0	0	0,07697	-	00393	0	0	0,07697	-
	I		0	1.250	0,07697	NS		0	25.379	0,07697	5,27		0	25.387	0,07697	5,27
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	9.474	0,07697	14,11		0	16.440	0,07697	8,13		0	16.617	0,07697	8,05
P	S	00394	0	2.678	0,07697	49,93	00395	0	8.031	0,07697	16,65	00396	0	9.626	0,07697	13,89
	I		0	1.251	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	9.748	0,07697	13,72		0	3.072	0,07697	43,53		0	652	0,0769	

Platee (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	A _s [cm ² /cm]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	A _s [cm ²]	CS	Nodo	N _{Ed} [N]	M _{Ed} [N-m]	A _s [cm ²]	CS
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	I		0	793	0,07697	NS		0	3.645	0,07697	36,69		0	11.123	0,07697	12,02
P	S	00400	0	0	0,07697	-	00401	0	0	0,07697	-	00402	0	4.606	0,07697	29,03
P	I		0	29.454	0,07697	4,54		0	20.009	0,07697	6,68		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	I		0	16.967	0,07697	7,88		0	16.501	0,07697	8,10		0	8.265	0,07697	16,18
P	S	00403	0	9.199	0,07697	14,54	00404	0	10.020	0,07697	13,35	00405	0	8.388	0,07697	15,94
P	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	I		0	2.596	0,07697	51,51		0	1.129	0,07697	NS		0	2.733	0,07697	48,93
P	S	00406	0	4.062	0,07697	32,92	00407	0	0	0,07697	-	00408	0	2.741	0,07697	48,79
P	I		0	697	0,07697	NS		0	21.171	0,07697	6,32		0	15.041	0,07697	8,89
S	S		0	0	0,07697	-		0	1.420	0,07697	94,17		0	2.572	0,07697	51,99
S	I		0	9.229	0,07697	14,49		0	15.250	0,07697	8,77		0	18.993	0,07697	7,04
P	S	00409	0	8.971	0,07697	14,91	00410	0	10.578	0,07697	12,64	00411	0	20.826	0,07697	6,42
P	I		0	0	0,07697	-		0	6.406	0,07697	20,87		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	8.330	0,07697	16,05		0	0	0,07697	-
S	I		0	12.416	0,07697	10,77		0	21.135	0,07697	6,33		0	19.226	0,07697	6,96
P	S	00412	0	16.694	0,07697	8,01	00413	0	13.599	0,07697	9,83	00414	0	11.018	0,07697	12,14
P	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	I		0	4.874	0,07697	27,44		0	1.453	0,07697	92,03		0	2.417	0,07697	55,32
P	S	00415	0	7.456	0,07697	17,93	00416	0	0	0,07697	-	00417	0	0	0,07697	-
P	I		0	0	0,07697	-		0	9.286	0,07697	14,40		0	9.767	0,07697	13,69
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	I		0	8.009	0,07697	16,70		0	27.504	0,07697	4,86		0	27.979	0,07697	4,78
P	S	00418	0	6.577	0,07697	20,33	00419	0	9.853	0,07697	13,57	00420	0	10.359	0,07697	12,91
P	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	I		0	8.202	0,07697	16,30		0	2.389	0,07697	55,97		0	1.169	0,07697	NS
P	S	00421	0	9.653	0,07697	13,85	00422	0	6.107	0,07697	21,90	00423	0	0	0,07697	-
P	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	13.928	0,07697	9,60
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	I		0	2.802	0,07697	47,72		0	9.428	0,07697	14,18		0	32.220	0,07697	4,15
P	S	00424	0	1.886	0,07697	70,90	00425	0	8.311	0,07697	16,09	00426	0	10.552	0,07697	12,67
P	I		0	4.860	0,07697	27,51		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	I		0	22.872	0,07697	5,85		0	6.718	0,07697	19,90		0	2.357	0,07697	56,73
P	S	00427	0	10.188	0,07697	13,13	00428	0	6.949	0,07697	19,24	00429	0	1.176	0,07697	NS
P	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	10.604	0,07697	12,61
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	I		0	2.394	0,07697	55,86		0	7.523	0,07697	17,77		0	27.509	0,07697	4,86
P	S	00430	0	0	0,07697	-	00431	0	4.110	0,07697	32,54	00432	0	11.745	0,07697	11,39
P	I		0	40.269	0,07697	3,32		0	450	0,07697	NS		0	173	0,07697	NS
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	I		0	50.822	0,07697	2,63		0	16.148	0,07697	8,28		0	17.429	0,07697	7,67
P	S	00433	0	16.528	0,07697	8,09	00434	0	12.942	0,07697	10,33	00435	0	15.485	0,07697	8,64
P	I		0	24.876	0,07697	5,38		0	5.629	0,07697	23,76		0	0	0,07697	-
S	S		0	14.245	0,07697	9,39		0	15.789	0,07697	8,47		0	3.554	0,07697	37,63
S	I		0	65.727	0,07697	2,03		0	23.669	0,07697	5,65		0	8.462	0,07697	15,80
P	S	00436	0	13.639	0,07697	9,80	00437	0	11.495	0,07697	11,63	00438	0	8.626	0,07697	15,50
P	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	560	0,07697	NS		0	39	0,07697	NS		0	0	0,07697	-
S	I		0	1.416	0,07697	94,44		0	679	0,07697	NS		0	2.769	0,07697	48,29
P	S	00439	0	2.584	0,07697	51,75	00440	0	0	0,07697	-	00441	0	0	0,07697	-
P	I		0	928	0,07697	NS		0	24.195	0,07697	5,53		0	24.161	0,07697	5,53
S	S		0	0	0,07697	-		0	436	0,07697	NS		0	708	0,07697	NS
S	I		0	9.136	0,07697	14,64		0	14.110	0,07697	9,48		0	14.356	0,07697	9,31
P	S	00442	0	2.140	0,07697	62,49	00443	0	7.826	0,07697	17,09	00444	0	9.550	0,07697	14,00
P	I		0	1.169	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	I		0	9.392	0,07697	14,24		0	3.009	0,07697	44,44		0	608	0,07697	NS
P	S	00445	0	9.466	0,07697	14,13	00446	0	7.467	0,07697	17,91	00447	0	1.062	0,07697	NS
P	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	2.908	0,07697	45,98
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	I		0	743	0,07697	NS		0	3.492	0,07697	38,29		0	9.810	0,07697	13,63
P	S	00448	0	0	0,07697	-	00449	0	0	0,07697	-	00450	0	4.422	0,07697	30,24
P	I		0	26.571	0,07697	5,03		0	18.164	0,07697	7,36		0	0	0,07697	-
S	S		0	45	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	I		0	12.689	0,07697	10,54		0	12.486	0,07697	10,71		0	7.340	0,07697	18,22
P	S	00451	0	8.962	0,07697	14,92	00452	0	9.818	0,07697	13,62	00453	0	8.113	0,07697	16,48
P	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	I		0	2.228	0,07697	60,02		0	875	0,07697	NS		0	2.484	0,07697	53,83
P	S	00454	0	2.946	0,07697	45,39	00455	0	0	0,07697	-	00456	0	0	0,07697	-
P	I		0	159	0,07697	NS		0	19.478	0,07697	6,87		0	9.075	0,07697	14,74
S	S		0	0	0,07697	-		0	6.899	0,07697	19,38		0	0	0,07697	-
S	I		0	6.807	0,07697	19,64		0	13.374	0,07697	10,00		0	10.061	0,07697	13,29
P	S	00457	0	5.032	0,07697	26,57	00458	0	9.418	0,07697	14,20	00459	0	4.946	0,07697	27,04
P	I		0	0	0,07697	-		0	7.368	0,07697	18,15		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	3.947	0,07697	33,88		0	15.436	0,07697	8,66

Platee (CA) - 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]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
	I		0	8.793	0,07697	15,21		0	10.816	0,07697	12,36		0	0	0,07697	-
P	S	00460	0	11.316	0,07697	11,82	00461	0	11.889	0,07697	11,25	00462	0	10.634	0,07697	12,57
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S	00463	0	9.798	0,07697	13,65	00464	0	5.594	0,07697	23,90	00465	0	2.907	0,07697	46,00
I	I		0	238	0,07697	NS		0	118	0,07697	NS		0	0	0,07697	-
P	S	00466	0	8.209	0,07697	16,29	00467	0	4.041	0,07697	33,09	00468	0	0	0,07697	-
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	5.609	0,07697	23,84
S	S	00469	0	2.216	0,07697	60,34	00470	0	3.226	0,07697	41,45	00471	0	5.722	0,07697	23,37
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00472	0	0	0,07697	-	00473	0	0	0,07697	-	00474	0	3.493	0,07697	38,28
I	I		0	14.148	0,07697	9,45		0	5.558	0,07697	24,06		0	0	0,07697	-
S	S	00475	0	8.296	0,07697	16,12	00476	0	5.959	0,07697	22,44	00477	0	3.351	0,07697	39,90
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00478	0	7.122	0,07697	18,78	00479	0	7.931	0,07697	16,86	00480	0	6.928	0,07697	19,30
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S	00481	0	1.970	0,07697	67,88	00482	0	1.618	0,07697	82,65	00483	0	1.919	0,07697	69,68
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00484	0	3.088	0,07697	43,30	00485	0	0	0,07697	-	00486	0	0	0,07697	-
I	I		0	0	0,07697	-		0	6.612	0,07697	20,22		0	12.603	0,07697	10,61
S	S	00487	0	3.303	0,07697	40,48	00488	0	6.024	0,07697	22,20	00489	0	7.957	0,07697	16,81
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00490	0	0	0,07697	-	00491	0	5.002	0,07697	26,73	00492	0	7.699	0,07697	17,37
I	I		0	3.176	0,07697	42,10		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S	00493	0	5.094	0,07697	26,25	00494	0	2.973	0,07697	44,98	00495	0	2.092	0,07697	63,92
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00496	0	7.303	0,07697	18,31	00497	0	4.093	0,07697	32,67	00498	0	0	0,07697	-
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	2.832	0,07697	47,22
S	S	00499	0	2.177	0,07697	61,42	00500	0	3.160	0,07697	42,32	00501	0	5.066	0,07697	26,40
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00502	0	0	0,07697	-	00503	0	644	0,07697	NS	00504	0	4.477	0,07697	29,87
I	I		0	6.775	0,07697	19,74		0	598	0,07697	NS		0	147	0,07697	NS
S	S	00505	0	6.345	0,07697	21,07	00506	0	5.403	0,07697	24,75	00507	0	6.315	0,07697	21,18
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	475	0,07697	NS
P	S	00508	0	2.276	0,07697	58,75	00509	0	7.569	0,07697	17,67	00510	0	10.045	0,07697	13,31
I	I		0	1.581	0,07697	84,58		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S	00511	0	8.989	0,07697	14,88	00512	0	12.933	0,07697	10,34	00513	0	8.401	0,07697	15,92
I	I		0	533	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00514	0	9.207	0,07697	14,52	00515	0	7.488	0,07697	17,86	00516	0	4.836	0,07697	27,65
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S	00517	0	5.458	0,07697	24,50	00518	0	4.385	0,07697	30,49	00519	0	5.196	0,07697	25,74
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00519	0	960	0,07697	NS	00520	0	0	0,07697	-	00521	0	0	0,07697	-
I	I		0	252	0,07697	NS		0	5.431	0,07697	24,62		0	5.484	0,07697	24,38
S	S	00522	0	7.504	0,07697	17,82	00523	0	10.130	0,07697	13,20	00524	0	10.391	0,07697	12,87
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00525	0	609	0,07697	NS	00526	0	4.280	0,07697	31,24	00527	0	5.986	0,07697	22,34
I	I		0	134	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S	00528	0	7.824	0,07697	17,09	00529	0	5.119	0,07697	26,12	00530	0	3.567	0,07697	37,49
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00531	0	5.905	0,07697	22,65	00532	0	3.988	0,07697	33,53	00533	0	371	0,07697	NS
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	643	0,07697	NS
S	S	00534	0	3.615	0,07697	36,99	00535	0	5.220	0,07697	25,62	00536	0	7.887	0,07697	16,95
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00537	0	0	0,07697	-	00538	0	0	0,07697	-	00539	0	1.983	0,07697	67,43
I	I		0	5.330	0,07697	25,09		0	3.917	0,07697	34,14		0	0	0,07697	-
S	S	00540	0	10.365	0,07697	12,90	00541	0	9.852	0,07697	13,57	00542	0	7.311	0,07697	18,29
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00543	0	4.987	0,07697	26,81	00544	0	5.808	0,07697	23,02	00545	0	4.439	0,07697	30,12
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S	00546	0	5.148	0,07697	25,98	00547	0	4.327	0,07697	30,90	00548	0	5.322	0,07697	25,13
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00549	0	1.325	0,07697	NS	00550	0	0	0,07697	-	00551	0	0	0,07697	-
I	I		0	0	0,07697	-		0	2.108	0,07697	63,43		0	1.164	0,07697	NS
S	S	00552	0	7.302	0,07697	18,31	00553	0	9.025	0,07697	14,82	00554	0	8.746	0,07697	15,29
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00555	0	2.071	0,07697	64,57	00556	0	2.836	0,07697	47,15	00557	0	3.587	0,07697	37,28
I	I		0	0	0,07697	-		0	476	0,07697	NS		0	0	0,07697	-
S	S	00558	0	8.216	0,07697	16,28	00559	0	8.694	0,07697	15,38	00560	0	16.466	0,07697	8,12
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00561	0	9.086	0,07697	14,72	00562	0	9.337	0,07697	14,32	00563	0	7.726	0,07697	17,31
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S	00564	0	10.645	0,07697	12,56	00565	0	7.059	0,07697	18,94	00566	0	5.264	0,07697	25,40
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00567	0	5.546	0,07697	24,11	00568	0	2.781	0,07697	48,08	00569	0	0	0,07697	-
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	2.020	0,07697	66,20
S	S	00570	0	5.345	0,07697	25,02	00571	0	7.126	0,07697	18,77	00572	0	9.784	0,07697	13,67
I	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00573	0	0	0,07697	-	00574	0	0	0,07697	-	00575	0	2.384	0,07697	56,09
I	I		0	4.063	0,07697	32,91		0	1.							

Platee (CA) - 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]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	
P	S	00520	0	4.643	0,07697	28,80	00521	0	5.288	0,07697	25,29	00522	0	4.510	0,07697	29,65
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	5.008	0,07697	26,70		0	4.193	0,07697	31,89		0	5.138	0,07697	26,03
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00523	0	2.182	0,07697	61,28	00524	0	0	0,07697	-	00525	0	0	0,07697	-
	I		0	0	0,07697	-		0	1.942	0,07697	68,86		0	3.239	0,07697	41,28
S	S		0	7.469	0,07697	17,90		0	10.089	0,07697	13,25		0	11.183	0,07697	11,96
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00526	0	121	0,07697	NS	00527	0	3.415	0,07697	39,16	00528	0	4.878	0,07697	27,41
	I		0	620	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	9.524	0,07697	14,04		0	7.046	0,07697	18,98		0	5.514	0,07697	24,25
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00529	0	4.336	0,07697	30,84	00530	0	2.240	0,07697	59,70	00531	0	33	0,07697	NS
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	401	0,07697	NS
S	S		0	5.756	0,07697	23,23		0	7.392	0,07697	18,09		0	9.205	0,07697	14,53
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00532	0	104	0,07697	NS	00533	0	1.378	0,07697	97,04	00534	0	2.504	0,07697	53,40
	I		0	796	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	9.785	0,07697	13,67		0	9.478	0,07697	14,11		0	9.380	0,07697	14,26
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00535	0	932	0,07697	NS	00536	0	8.005	0,07697	16,70	00537	0	10.855	0,07697	12,32
	I		0	279	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	9.615	0,07697	13,91		0	12.425	0,07697	10,76		0	7.814	0,07697	17,11
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00538	0	9.876	0,07697	13,54	00539	0	7.927	0,07697	16,87	00540	0	5.047	0,07697	26,50
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	5.044	0,07697	26,51		0	4.177	0,07697	32,01		0	5.090	0,07697	26,27
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00541	0	972	0,07697	NS	00542	0	0	0,07697	-	00543	0	0	0,07697	-
	I		0	258	0,07697	NS		0	5.119	0,07697	26,12		0	5.258	0,07697	25,43
S	S		0	7.427	0,07697	18,00		0	10.194	0,07697	13,12		0	10.288	0,07697	13,00
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00544	0	627	0,07697	NS	00545	0	4.199	0,07697	31,85	00546	0	5.961	0,07697	22,43
	I		0	177	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	7.671	0,07697	17,43		0	5.010	0,07697	26,69		0	3.523	0,07697	37,96
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00547	0	5.841	0,07697	22,89	00548	0	3.929	0,07697	34,03	00549	0	407	0,07697	NS
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	493	0,07697	NS
S	S		0	3.617	0,07697	36,97		0	5.236	0,07697	25,54		0	7.875	0,07697	16,98
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00550	0	0	0,07697	-	00551	0	0	0,07697	-	00552	0	2.232	0,07697	59,91
	I		0	4.983	0,07697	26,84		0	3.648	0,07697	36,66		0	0	0,07697	-
S	S		0	10.274	0,07697	13,02		0	9.688	0,07697	13,80		0	7.197	0,07697	18,58
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00553	0	5.141	0,07697	26,01	00554	0	5.480	0,07697	24,40	00555	0	3.294	0,07697	40,60
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	5.113	0,07697	26,15		0	4.536	0,07697	29,48		0	5.852	0,07697	22,85
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00556	0	348	0,07697	NS	00557	0	0	0,07697	-	00558	0	1.422	0,07697	94,04
	I		0	764	0,07697	NS		0	2.306	0,07697	57,99		0	0	0,07697	-
S	S		0	7.950	0,07697	16,82		0	8.775	0,07697	15,24		0	8.539	0,07697	15,66
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00559	0	2.763	0,07697	48,40	00560	0	2.828	0,07697	47,28	00561	0	5.354	0,07697	24,98
	I		0	0	0,07697	-		0	102	0,07697	NS		0	400	0,07697	NS
S	S		0	9.113	0,07697	14,67		0	10.301	0,07697	12,98		0	12.321	0,07697	10,85
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00562	0	12.474	0,07697	10,72	00563	0	13.452	0,07697	9,94	00564	0	11.660	0,07697	11,47
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	7.334	0,07697	18,23		0	4.145	0,07697	32,26		0	2.424	0,07697	55,17
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00565	0	8.739	0,07697	15,30	00566	0	4.230	0,07697	31,61	00567	0	0	0,07697	-
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	5.198	0,07697	25,73
S	S		0	2.035	0,07697	65,71		0	2.957	0,07697	45,22		0	5.376	0,07697	24,87
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00568	0	0	0,07697	-	00569	0	0	0,07697	-	00570	0	3.587	0,07697	37,28
	I		0	13.311	0,07697	10,05		0	5.356	0,07697	24,97		0	0	0,07697	-
S	S		0	7.936	0,07697	16,85		0	5.499	0,07697	24,32		0	3.012	0,07697	44,40
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00571	0	7.120	0,07697	18,78	00572	0	7.812	0,07697	17,12	00573	0	6.770	0,07697	19,75
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	1.855	0,07697	72,09		0	1.623	0,07697	82,39		0	1.993	0,07697	67,09
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00574	0	3.012	0,07697	44,40	00575	0	0	0,07697	-	00576	0	0	0,07697	-
	I		0	0	0,07697	-		0	6.033	0,07697	22,16		0	11.858	0,07697	11,28
S	S		0	3.421	0,07697	39,09		0	6.070	0,07697	22,03		0	7.833	0,07697	17,07
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00577	0	0	0,07697	-	00578	0	5.475	0,07697	24,42	00579	0	7.667	0,07697	17,44
	I		0	2.755	0,07697	48,54		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	5.017	0,07697	26,65		0	2.882	0,07697	46,40		0	2.030	0,07697	65,87
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0			

Platee (CA) - 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]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	7.184	0,07697	18,61
S	S		0	2.559	0,07697	52,25		0	4.217	0,07697	31,71		0	6.421	0,07697	20,83
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00583	0	163	0,07697	NS	00584	0	3.228	0,07697	41,43	00585	0	5.081	0,07697	26,32
	I		0	3.337	0,07697	40,07		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	5.925	0,07697	22,57		0	6.018	0,07697	22,22		0	9.030	0,07697	14,81
	I		0	0	0,07697	-		0	708	0,07697	NS		0	2.457	0,07697	54,42
P	S	00586	0	2.209	0,07697	60,53	00587	0	12.095	0,07697	11,06	00588	0	18.209	0,07697	7,34
	I		0	1.537	0,07697	87,00		0	4.932	0,07697	27,11		0	0	0,07697	-
S	S		0	13.618	0,07697	9,82		0	6.954	0,07697	19,23		0	460	0,07697	NS
	I		0	3.625	0,07697	36,89		0	14.714	0,07697	9,09		0	5.317	0,07697	25,15
P	S	00589	0	14.980	0,07697	8,93	00590	0	12.203	0,07697	10,96	00591	0	8.938	0,07697	14,96
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	67	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	909	0,07697	NS		0	560	0,07697	NS		0	2.561	0,07697	52,21
P	S	00592	0	2.785	0,07697	48,01	00593	0	0	0,07697	-	00594	0	0	0,07697	-
	I		0	1.151	0,07697	NS		0	22.280	0,07697	6,00		0	23.232	0,07697	5,76
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	8.211	0,07697	16,29		0	12.318	0,07697	10,86		0	12.235	0,07697	10,93
P	S	00595	0	2.517	0,07697	53,13	00596	0	7.835	0,07697	17,07	00597	0	9.394	0,07697	14,23
	I		0	1.629	0,07697	82,09		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	8.457	0,07697	15,81		0	2.818	0,07697	47,45		0	541	0,07697	NS
P	S	00598	0	9.226	0,07697	14,49	00599	0	7.229	0,07697	18,50	00600	0	992	0,07697	NS
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	2.403	0,07697	55,65
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	655	0,07697	NS		0	3.232	0,07697	41,37		0	9.337	0,07697	14,32
P	S	00601	0	0	0,07697	-	00602	0	0	0,07697	-	00603	0	5.130	0,07697	26,07
	I		0	24.730	0,07697	5,41		0	17.566	0,07697	7,61		0	0	0,07697	-
S	S		0	722	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	12.401	0,07697	10,78		0	11.850	0,07697	11,28		0	7.134	0,07697	18,74
P	S	00604	0	9.391	0,07697	14,24	00605	0	9.442	0,07697	14,16	00606	0	5.965	0,07697	22,42
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	2.645	0,07697	50,56		0	2.157	0,07697	61,99		0	5.822	0,07697	22,97
P	S	00607	0	0	0,07697	-	00608	0	0	0,07697	-	00609	0	4.528	0,07697	29,53
	I		0	11.432	0,07697	11,70		0	17.789	0,07697	7,52		0	169	0,07697	NS
S	S		0	1.642	0,07697	81,44		0	2.500	0,07697	53,49		0	0	0,07697	-
	I		0	10.515	0,07697	12,72		0	11.118	0,07697	12,03		0	8.869	0,07697	15,08
P	S	00610	0	7.494	0,07697	17,84	00611	0	8.999	0,07697	14,86	00612	0	22.886	0,07697	5,84
	I		0	0	0,07697	-		0	6.988	0,07697	19,14		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	9.330	0,07697	14,33		0	0	0,07697	-
	I		0	6.949	0,07697	19,24		0	14.217	0,07697	9,41		0	17.887	0,07697	7,48
P	S	00613	0	17.665	0,07697	7,57	00614	0	14.084	0,07697	9,49	00615	0	11.188	0,07697	11,95
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	4.797	0,07697	27,88		0	1.542	0,07697	86,72		0	2.464	0,07697	54,27
P	S	00616	0	7.373	0,07697	18,14	00617	0	0	0,07697	-	00618	0	0	0,07697	-
	I		0	0	0,07697	-		0	8.900	0,07697	15,02		0	10.020	0,07697	13,35
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	7.804	0,07697	17,13		0	26.233	0,07697	5,10		0	27.724	0,07697	4,82
P	S	00619	0	6.556	0,07697	20,40	00620	0	9.641	0,07697	13,87	00621	0	10.059	0,07697	13,29
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	8.131	0,07697	16,45		0	2.372	0,07697	56,37		0	1.146	0,07697	NS
P	S	00622	0	9.328	0,07697	14,34	00623	0	5.833	0,07697	22,92	00624	0	0	0,07697	-
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	12.745	0,07697	10,49
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	2.648	0,07697	50,50		0	8.847	0,07697	15,11		0	30.147	0,07697	4,44
P	S	00625	0	2.800	0,07697	47,76	00626	0	8.979	0,07697	14,89	00627	0	10.825	0,07697	12,35
	I		0	4.317	0,07697	30,98		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	22.361	0,07697	5,98		0	6.694	0,07697	19,98		0	3.133	0,07697	42,68
P	S	00628	0	9.018	0,07697	14,83	00629	0	5.189	0,07697	25,77	00630	0	1.863	0,07697	71,78
	I		0	0	0,07697	-		0	1.586	0,07697	84,31		0	7.743	0,07697	17,27
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	5.274	0,07697	25,35		0	17.619	0,07697	7,59		0	23.333	0,07697	5,73
P	S	00631	0	10.082	0,07697	13,26	00632	0	14.074	0,07697	9,50	00633	0	20.400	0,07697	6,55
	I		0	0	0,07697	-		0	349	0,07697	NS		0	28.007	0,07697	4,77
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	3.523	0,07697	37,96
	I		0	9.232	0,07697	14,48		0	14.377	0,07697	9,30		0	58.711	0,07697	2,28
P	S	00634	0	15.266	0,07697	8,76	00635	0	17.751	0,07697	7,53	00636	0	14.967	0,07697	8,93
	I		0	7.554	0,07697	17,70		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	13.878	0,07697	9,64		0	3.215	0,07697	41,59		0	861	0,07697	NS
	I		0	27.350	0,07697	4,89		0	9.274	0,07697	14,42		0	1.559	0,07697	85,77
P	S	00637	0	11.690	0,07697	11,44	00638	0	8.745	0,07697	15,29	00639	0	2.850	0,07697	46,92
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	679	0,07697	NS
S	S		0	491	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	775	0,07697	NS		0	3.089	0,0						

Platee (CA) - 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]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	18.566	0,07697	7,20		0	18.386	0,07697	7,27		0	10.381	0,07697	12,88
P	S	00643	0	7.788	0,07697	17,17	00644	0	9.286	0,07697	14,40	00645	0	9.152	0,07697	14,61
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	3.156	0,07697	42,37		0	692	0,07697	NS		0	808	0,07697	NS
P	S	00646	0	7.399	0,07697	18,07	00647	0	1.322	0,07697	NS	00648	0	0	0,07697	-
	I		0	0	0,07697	-		0	2.486	0,07697	53,79		0	27.324	0,07697	4,89
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	3.517	0,07697	38,02		0	10.726	0,07697	12,47		0	16.617	0,07697	8,05
P	S	00649	0	0	0,07697	-	00650	0	5.566	0,07697	24,02	00651	0	9.719	0,07697	13,76
	I		0	19.471	0,07697	6,87		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	15.765	0,07697	8,48		0	7.991	0,07697	16,73		0	2.833	0,07697	47,20
P	S	00652	0	9.582	0,07697	13,96	00653	0	6.552	0,07697	20,41	00654	0	0	0,07697	-
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	12.143	0,07697	11,01
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	2.268	0,07697	58,96		0	5.881	0,07697	22,74		0	11.960	0,07697	11,18
P	S	00655	0	0	0,07697	-	00656	0	7.195	0,07697	18,59	00657	0	13.824	0,07697	9,67
	I		0	17.968	0,07697	7,44		0	1.413	0,07697	94,64		0	0	0,07697	-
S	S		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
	I		0	12.495	0,07697	10,70		0	8.680	0,07697	15,41		0	6.944	0,07697	19,26
P	S	00658	0	12.182	0,07697	10,98	00659	0	6.009	0,07697	22,25	00660	0	14.470	0,07697	9,24
	I		0	7.224	0,07697	18,51		0	1.427	0,07697	93,71		0	0	0,07697	-
S	S		0	2.383	0,07697	56,11		0	17.127	0,07697	7,81		0	10.105	0,07697	13,23
	I		0	12.886	0,07697	10,38		0	0	0,07697	-		0	294	0,07697	NS
P	S	00661	0	14.453	0,07697	9,25	00662	0	11.750	0,07697	11,38	00663	0	8.861	0,07697	15,09
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	5.753	0,07697	23,24		0	3.235	0,07697	41,34		0	2.626	0,07697	50,92
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00664	0	4.793	0,07697	27,90	00665	0	0	0,07697	-	00666	0	0	0,07697	-
	I		0	0	0,07697	-		0	6.203	0,07697	21,56		0	15.599	0,07697	8,57
S	S		0	3.578	0,07697	37,37		0	6.058	0,07697	22,07		0	8.822	0,07697	15,16
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00667	0	0	0,07697	-	00668	0	4.161	0,07697	32,14	00669	0	7.525	0,07697	17,77
	I		0	6.554	0,07697	20,40		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	5.895	0,07697	22,68		0	3.260	0,07697	41,02		0	2.091	0,07697	63,95
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00670	0	8.219	0,07697	16,27	00671	0	7.254	0,07697	18,43	00672	0	3.579	0,07697	37,36
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	1.825	0,07697	73,27		0	2.244	0,07697	59,59		0	3.634	0,07697	36,80
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00673	0	0	0,07697	-	00674	0	0	0,07697	-	00675	0	133	0,07697	NS
	I		0	6.963	0,07697	19,20		0	13.489	0,07697	9,91		0	3.649	0,07697	36,65
S	S		0	6.357	0,07697	21,04		0	8.237	0,07697	16,23		0	4.970	0,07697	26,91
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00676	0	6.594	0,07697	20,28	00677	0	8.417	0,07697	15,89	00678	0	6.601	0,07697	20,26
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	2.992	0,07697	44,69		0	2.541	0,07697	52,63		0	3.225	0,07697	41,46
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00679	0	1.690	0,07697	79,12	00680	0	0	0,07697	-	00681	0	411	0,07697	NS
	I		0	0	0,07697	-		0	6.893	0,07697	19,40		0	2.870	0,07697	46,59
S	S		0	5.030	0,07697	26,58		0	7.276	0,07697	18,38		0	5.429	0,07697	24,63
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00682	0	8.743	0,07697	15,29	00683	0	11.030	0,07697	12,12	00684	0	5.080	0,07697	26,32
	I		0	23	0,07697	NS		0	1.183	0,07697	NS		0	2.265	0,07697	59,04
S	S		0	3.923	0,07697	34,09		0	4.141	0,07697	32,29		0	6.916	0,07697	19,33
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00685	0	11.697	0,07697	11,43	00686	0	14.430	0,07697	9,27	00687	0	12.205	0,07697	10,96
	I		0	305	0,07697	NS		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	16.269	0,07697	8,22		0	9.636	0,07697	13,88		0	6.360	0,07697	21,03
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00688	0	9.095	0,07697	14,70	00689	0	5.928	0,07697	22,56	00690	0	1.952	0,07697	68,50
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	673	0,07697	NS
S	S		0	5.424	0,07697	24,65		0	6.673	0,07697	20,04		0	9.649	0,07697	13,86
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00691	0	0	0,07697	-	00692	0	0	0,07697	-	00693	0	1.722	0,07697	77,65
	I		0	6.739	0,07697	19,84		0	6.854	0,07697	19,51		0	937	0,07697	NS
S	S		0	12.522	0,07697	10,68		0	12.604	0,07697	10,61		0	9.666	0,07697	13,83
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00694	0	5.270	0,07697	25,37	00695	0	6.970	0,07697	19,19	00696	0	6.854	0,07697	19,51
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	6.411	0,07697	20,86		0	4.443	0,07697	30,10		0	4.723	0,07697	28,31
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00697	0	4.963	0,07697	26,94	00698	0	1.092	0,07697	NS	00699	0	0	0,07697	-
	I		0	0	0,07697	-		0	1.101	0,07697	NS		0	5.914	0,07697	22,61
S	S		0	7.008	0,07697	19,08		0	10.364	0,07697	12,90		0	12.694	0,07697	10,53
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00700	0	0	0,07697	-	00701	0	4.164	0,07697	32,11	00702	0	7.011	0,07697	19,07

Platee (CA) - 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]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00703	0	6.620	0,07697	20,20	00704	0	4.173	0,07697	32,04	00705	0	537	0,07697	NS
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	1.591	0,07697	84,05
S	S		0	6.964	0,07697	19,20		0	9.417	0,07697	14,20		0	12.023	0,07697	11,12
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00706	0	0	0,07697	-	00707	0	4.773	0,07697	28,02	00708	0	8.971	0,07697	14,91
	I		0	2.189	0,07697	61,09		0	48	0,07697	NS		0	239	0,07697	NS
S	S		0	11.656	0,07697	11,47		0	10.456	0,07697	12,79		0	10.711	0,07697	12,48
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00709	0	8.036	0,07697	16,64	00710	0	7.119	0,07697	18,78	00711	0	16.593	0,07697	8,06
	I		0	2.637	0,07697	50,71		0	2.178	0,07697	61,40		0	1.772	0,07697	75,46
S	S		0	13.442	0,07697	9,95		0	24.487	0,07697	5,46		0	16.715	0,07697	8,00
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00712	0	14.760	0,07697	9,06	00713	0	10.997	0,07697	12,16	00714	0	7.616	0,07697	17,56
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	11.164	0,07697	11,98		0	8.311	0,07697	16,09		0	8.395	0,07697	15,93
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00715	0	4.753	0,07697	28,13	00716	0	567	0,07697	NS	00717	0	0	0,07697	-
	I		0	0	0,07697	-		0	4.222	0,07697	31,67		0	6.097	0,07697	21,93
S	S		0	11.191	0,07697	11,95		0	15.235	0,07697	8,78		0	16.811	0,07697	7,95
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00718	0	1.194	0,07697	NS	00719	0	4.500	0,07697	29,72	00720	0	6.382	0,07697	20,95
	I		0	5.060	0,07697	26,43		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	14.875	0,07697	8,99		0	10.666	0,07697	12,54		0	7.401	0,07697	18,07
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00721	0	7.055	0,07697	18,95	00722	0	6.103	0,07697	21,91	00723	0	3.948	0,07697	33,87
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	6.299	0,07697	21,23		0	7.872	0,07697	16,99		0	11.487	0,07697	11,64
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00724	0	0	0,07697	-	00725	0	0	0,07697	-	00726	0	3.571	0,07697	37,45
	I		0	4.216	0,07697	31,72		0	6.171	0,07697	21,67		0	3.432	0,07697	38,96
S	S		0	15.673	0,07697	8,53		0	16.689	0,07697	8,01		0	14.243	0,07697	9,39
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00727	0	6.867	0,07697	19,47	00728	0	7.488	0,07697	17,86	00729	0	5.781	0,07697	23,13
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	10.854	0,07697	12,32		0	9.435	0,07697	14,17		0	10.945	0,07697	12,22
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00730	0	3.939	0,07697	33,95	00731	0	927	0,07697	NS	00732	0	2.688	0,07697	49,75
	I		0	0	0,07697	-		0	2.936	0,07697	45,55		0	792	0,07697	NS
S	S		0	14.398	0,07697	9,29		0	16.347	0,07697	8,18		0	16.117	0,07697	8,30
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00733	0	8.046	0,07697	16,62	00734	0	11.741	0,07697	11,39	00735	0	4.925	0,07697	27,15
	I		0	0	0,07697	-		0	3.583	0,07697	37,32		0	2.723	0,07697	49,11
S	S		0	16.193	0,07697	8,26		0	18.166	0,07697	7,36		0	22.573	0,07697	5,92
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00736	0	17.979	0,07697	7,44	00737	0	20.509	0,07697	6,52	00738	0	15.376	0,07697	8,70
	I		0	9.504	0,07697	14,07		0	2.045	0,07697	65,39		0	0	0,07697	-
S	S		0	23.005	0,07697	5,81		0	14.877	0,07697	8,99		0	9.939	0,07697	13,45
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00739	0	11.029	0,07697	12,12	00740	0	7.861	0,07697	17,01	00741	0	4.415	0,07697	30,29
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	1.788	0,07697	74,79
S	S		0	8.300	0,07697	16,11		0	9.505	0,07697	14,07		0	13.537	0,07697	9,88
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00742	0	0	0,07697	-	00743	0	0	0,07697	-	00744	0	5.309	0,07697	25,19
	I		0	11.118	0,07697	12,03		0	13.203	0,07697	10,13		0	3.111	0,07697	42,98
S	S		0	19.526	0,07697	6,85		0	19.314	0,07697	6,92		0	13.126	0,07697	10,19
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00745	0	6.933	0,07697	19,29	00746	0	8.438	0,07697	15,85	00747	0	8.306	0,07697	16,10
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	8.697	0,07697	15,38		0	6.673	0,07697	20,04		0	6.984	0,07697	19,15
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00748	0	6.624	0,07697	20,19	00749	0	3.787	0,07697	35,31	00750	0	0	0,07697	-
	I		0	0	0,07697	-		0	2.914	0,07697	45,89		0	10.312	0,07697	12,97
S	S		0	9.528	0,07697	14,03		0	14.498	0,07697	9,22		0	20.275	0,07697	6,60
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00751	0	3.439	0,07697	38,88	00752	0	8.186	0,07697	16,34	00753	0	9.854	0,07697	13,57
	I		0	12.127	0,07697	11,03		0	1.965	0,07697	68,05		0	0	0,07697	-
S	S		0	18.426	0,07697	7,26		0	13.304	0,07697	10,05		0	10.036	0,07697	13,32
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00754	0	8.527	0,07697	15,68	00755	0	6.803	0,07697	19,66	00756	0	5.230	0,07697	25,57
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	6.946	0,07697	19,25
S	S		0	10.176	0,07697	13,14		0	13.440	0,07697	9,95		0	18.776	0,07697	7,12
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00757	0	381	0,07697	NS	00758	0	5.913	0,07697	22,61	00759	0	14.722	0,07697	9,08
	I		0	5.419	0,07697	24,68		0	0	0,07697	-		0	3.398	0,07697	39,35
S	S		0	20.159	0,07697	6,63		0	18.034	0,07697	7,41		0	19.289	0,07697	6,93
	I		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00760	0	14.357	0,07697	9,31	00761	0	15.087	0,07697	8,86	00762	0	32.377	0,07697	4,13
	I		0	8.841	0,07697	15,13		0	20.336	0,07697	6,58		0	16.677	0,07697	8,02
S	S		0	24.659	0,07697	5,42		0	26.903	0,07697	4,97		0	19.454	0,07	

Platee (CA) - 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]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
P	S	00763	0	22.766	0,07697	5,87	00764	0	16.210	0,07697	8,25	00765	0	13.172	0,07697	10,15
			0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	9.317	0,07697	14,35		0	6.690	0,07697	19,99		0	6.177	0,07697	21,65
			0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00766	0	8.980	0,07697	14,89	00767	0	8.140	0,07697	16,43	00768	0	0	0,07697	-
			0	0	0,07697	-		0	16.188	0,07697	8,26		0	26.565	0,07697	5,03
S	S		0	7.496	0,07697	17,84		0	16.302	0,07697	8,20		0	18.862	0,07697	7,09
			0	0	0,07697	-		0	4.506	0,07697	29,68		0	4.415	0,07697	30,29
P	S	00769	0	13.701	0,07697	9,76	00770	0	8.844	0,07697	15,12	00771	0	11.149	0,07697	11,99
			0	21.621	0,07697	6,18		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	14.597	0,07697	9,16		0	7.254	0,07697	18,43		0	5.144	0,07697	26,00
			0	3.833	0,07697	34,89		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00772	0	11.404	0,07697	11,73	00773	0	10.815	0,07697	12,36	00774	0	7.919	0,07697	16,89
			0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	4.832	0,07697	27,67		0	5.589	0,07697	23,93		0	8.092	0,07697	16,52
			0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00775	0	9.811	0,07697	13,63	00776	0	2.070	0,07697	64,60	00777	0	12.128	0,07697	11,03
			0	22.148	0,07697	6,04		0	41.222	0,07697	3,24		0	12.542	0,07697	10,66
S	S		0	20.436	0,07697	6,54		0	21.710	0,07697	6,16		0	11.256	0,07697	11,88
			0	8.423	0,07697	15,88		0	8.493	0,07697	15,74		0	1.756	0,07697	76,15
P	S	00778	0	13.389	0,07697	9,99	00779	0	13.481	0,07697	9,92	00780	0	11.045	0,07697	12,11
			0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
S	S		0	7.615	0,07697	17,56		0	6.832	0,07697	19,57		0	7.809	0,07697	17,12
			0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-		0	0	0,07697	-
P	S	00781	0	10.405	0,07697	12,85	00782	0	7.756	0,07697	17,24	00783	0	16.054	0,07697	8,33
			0	4.673	0,07697	28,62		0	30.801	0,07697	4,34		0	17.428	0,07697	7,67
S	S		0	11.342	0,07697	11,79		0	24.247	0,07697	5,51		0	20.744	0,07697	6,45
			0	2.661	0,07697	50,25		0	11.363	0,07697	11,77		0	7.850	0,07697	17,03
P	S	00784	0	15.491	0,07697	8,63	00785	0	24.722	0,07697	5,41	00786	0	12.470	0,07697	10,72
			0	0	0,07697	-		0	12.293	0,07697	10,88		0	14.754	0,07697	9,06
S	S		0	14.130	0,07697	9,46		0	23.854	0,07697	5,61		0	30.214	0,07697	4,43
			0	2.453	0,07697	54,51		0	11.118	0,07697	12,03		0	15.932	0,07697	8,39
P	S	00787	0	28.374	0,07697	4,72	00788	0	38.464	0,07697	3,48					
			0	104.503	0,15394	2,51		0	106.250	0,15394	2,46					
S	S		0	122.201	0,15394	2,15		0	137.766	0,15394	1,91					
			0	185.991	0,15394	1,41		0	201.108	0,15394	1,31					

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 se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.

PLATEE (CA) - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)

PLATEE (CA) - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp _{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio							
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo							
		Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verific ato	
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]					
Fondazione		Platea 1														
00028	P	RAR	1,857	14,94	0	-85.684	8,04	SI	RAR	24,515	360,00	0	-85.684	14,69	SI	
		QPR	1,543	11,21	0	-71.187	7,26	SI	-	-	-	-	-	-	SI	
	S	RAR	1,819	14,94	0	-83.912	8,21	SI	RAR	24,008	360,00	0	-83.912	15,00	SI	
		QPR	1,510	11,21	0	-69.673	7,42	SI	-	-	-	-	-	-	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.
σ_{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.
σ_{td,amm} Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.
CS Coefficiente di Sicurezza (= σ_{cd, amm}/σ_{cc} ; σ_{td, amm}/σ_{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
**Verific
ato** [SI] = La verifica è soddisfatta (σ_{cc} ≤ σ_{cd,amm} ; σ_{at} ≤ σ_{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ_{cc} > σ_{cd,amm} ; σ_{at} > σ_{td,amm}).
Nota Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

PLATEE (CA) - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)

PLATEE (CA) - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
			[N]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Fondazione		Platea 1											
AA= PCA													
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ _{ct,f})													

PLATEE (CA) - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
00028	P	FRQ	-	-73.602	1,60	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-	-71.187	1,54	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-	-72.045	1,56	2,13	0 E-01	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-	-69.673	1,51	2,13	0 E-01	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] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.
σ_{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.
σ_t 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 (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
ε_{sm} Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
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 ≤ W_{amm} ; [NO] = W_d > W_{amm}

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE (Fondazione)

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU

Id _{Fnd}	CS	L _x	L _y	R _{tz}	Z _{p.cmp}	Z _{fld}	Cmp T	C. Terzaghi						Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
								per N _q	per N _c	per N _r	N _q	N _c	N _r			
								[m]	[m]	[°]	[m]	[m]	[N/mm ²]			
Trave 12-17	1,52	1,58	0,70	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,191	0,290	NO	
Trave 11-12	7,34	4,27	0,70	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,040	0,290	NO	
Trave 10-11	1,53	1,72	0,70	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,189	0,290	NO	
Platea 1	7,98	20,76	15,50	180,0 0	-	-	-	-	-	-	-	-	0,036	0,290	NO	

LEGENDA:

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

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLD (Fondazione)

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLD

Id _{Fnd}	CS	L _x	L _y	R _{tz}	Z _{p.cmp}	Z _{fld}	Cmp T	C. Terzaghi						Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
								per N _q	per N _c	per N _r	N _q	N _c	N _r			
								[m]	[m]	[°]	[m]	[m]	[N/mm ²]			
Trave 12-17	2,28	1,58	0,70	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,127	0,290	NO	
Trave 11-12	10,81	4,27	0,70	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,027	0,290	NO	
Trave 10-11	2,32	1,72	0,70	0,00	-	-	-	-	-	-	-	-	0,125	0,290	NO	
Platea 1	11,48	20,76	15,50	180,0 0	-	-	-	-	-	-	-	-	0,025	0,290	NO	

LEGENDA:

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