



COMUNE DI MONTEVAGO

R.T.P. "Marino" : ABGroup s.n.c. (capogruppo), Vamirgeoind s.r.l. (mandante)
Via Maggiore Toselli n.10 - 90143 Palermo (PA) - Tel./Fax +39 091 2513514
Via Giuseppe Licata n.311 - 92019 Sciacca (AG) - Tel./Fax +39 0925 25144
www.abgroupweb.it email:info@abgroupweb.it

COMUNE DI MONTEVAGO

Provincia di Agrigento

Servizio di indagini, prove di laboratorio, verifica sismica al fine della vulnerabilità sismica e
definizione degli interventi strutturali della Scuola dell'infanzia "Biagio Marino"

CIG: Z9728B5ADC - CUP: C11G18000190006

IL R.U.P.

Ing. Rosa Letizia Maria Sanzone

IL TECNICO:

R.T.P. "Marino": ABGroup s.n.c. (capogruppo)

Ing. Matteo Accardi



R05.5

OGGETTO: TABULATO DI CALCOLO CORPO C STATICO

SCALE:///

DATA: 07/01/2020

Revisione:00 - Prima emissione

SPAZIO PER I VISTI:

SCUOLA MATERNA BIAGIO MARINO, CORPO C - ANALISI STATICA

Sommario

INFORMAZIONI GENERALI	2
LIVELLO DI CONOSCENZA E FATTORE DI CONFIDENZA	2
MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO	2
MATERIALI ACCIAIO	2
TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI	3
TERRENI	3
SEZIONI ASTE	3
ANALISI CARICHI	3
TIPOLOGIE DI CARICO	4
SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche	4
SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)	4
SERVIZIO(SLE): Frequente	4
SERVIZIO(SLE): Quasi permanente	5
LIVELLI O PIANI	5
NODI	5
TRAVI IN ELEVAZIONE	7
TRAVI DI FONDAZIONE	8
PILASTRI	9
SOLAI E BALCONI	10
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)	10
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)	13
PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)	19
PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)	20
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)	21
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)	24
VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)	29

INFORMAZIONI GENERALI

Edificio	Cemento Armato
Costruzione	Esistente
Situazione	di Fatto
Intervento	-
Comune	Montevago
Provincia	Provincia di Agrigento
Oggetto	
Parte d'opera	
Normativa di riferimento	D.M. 17/01/2018
Calcolo semplificato per siti a bassa sismicità (§ 7.0)	-
Analisi sismica	Nessuna

LIVELLO DI CONOSCENZA E FATTORE DI CONFIDENZA

LC	Livello di Conoscenza e Fattore di Confidenza FC
LC2	1,2

LEGENDA:

LC [LC1] = Conoscenza Limitata - [LC2] = Conoscenza Adeguata - [LC3] = Conoscenza Accurata.
FC Fattore di confidenza applicato alle proprietà dei materiali.

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

Caratteristiche calcestruzzo armato															
N _{id}	γ _k	α _{T, i}	E	G	C _{Erid}	Stz	R _{ck}	R _{cm}	%R _{ck}	γ _c	f _{cd}	f _{ctd}	f _{cfm}	N	n Ac
	[N/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]		
Cls C17,70/21,30 Fe32k - (C17,7/21,3)															
001	25 000	0,000010	30 200	12 583	60	F	21,30	-	0,85	1,50	8,35	0,79	2,04	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_{Erid} Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [E_{sisma} = E·C_{Erid}].
Stz Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
R_{ck} Resistenza caratteristica cubica.
R_{cm} Resistenza media cubica.
%R_{ck} Percentuale di riduzione della R_{ck}.
γ_c Coefficiente parziale di sicurezza del materiale.
f_{cd} Resistenza di calcolo a compressione.
f_{ctd} Resistenza di calcolo a trazione.
f_{cfm} Resistenza media a trazione per flessione.
n Ac Identificativo, nella relativa tabella materiali, dell'acciaio utilizzato: [-] = parametro NON significativo per il materiale.

MATERIALI ACCIAIO

Caratteristiche acciaio															
N _{id}	γ _k	α _{T, i}	E	G	Stz	f _{yk,1} / f _{yk,2}	f _{tk,1} / f _{tk,2}	f _{yd,1} / f _{yd,2}	f _{td}	γ _s	γ _{M1}	γ _{M2}	γ _{M3,SLV}	γ _{M3,SLE}	γ _{M7} NCnt Cnt
	[N/m ³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]						
Acciaio Fe32k - (Fe32k)															
002	78 500	0,000010	210 000	80 769	F	315,00	-	228,26	-	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).
f_{tk,1} Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con t ≤ 40 mm).
f_{tk,2} Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).
f_{td} Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni).
γ_s Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale.
γ_{M1} Coefficiente parziale di sicurezza per instabilità.
γ_{M2} Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite.
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.
f_{yk,1} Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con t ≤ 40 mm).
f_{yk,2} Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).
f_{yd,1} Resistenza di calcolo (per profili con t ≤ 40 mm).
f_{yd,2} Resistenza di calcolo (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).
NOTE [-] = Parametro non significativo per il materiale.

TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI

Tensioni ammissibili allo SLE dei vari materiali			
Materiale	SL	Tensione di verifica	$\sigma_{d,amm}$ [N/mm ²]
Cls C17,70/21,30_Fe32k	Caratteristica(RARA)	Compressione Calcestruzzo	8,84
	Quasi permanente	Compressione Calcestruzzo	6,63
Acciaio Fe32k	Caratteristica(RARA)	Trazione Acciaio	210,00

LEGENDA:

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

TERRENI

Terreni										
N _{TRN}	γ _T	K ₁			φ	c _u	c'	E _d	E _{cu}	A _{S-B}
		K _{1X}	K _{1Y}	K _{1Z}						
	[N/m³]	[N/cm³]	[N/cm³]	[N/cm³]	[°]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	[N/mm²]	
Calcarenite di Montevago										
T001	18 000	6	6	13	28	0,000	0,000	12	0	0,000

LEGENDA:

N_{TRN} Numero identificativo del terreno.
 γ_T Peso specifico del terreno.
K1 Valori della costante di Winkler riferita alla piastra Standard di lato b = 30 cm nelle direzioni degli assi del riferimento globale X (K_{1X}), Y (K_{1Y}), e Z (K_{1Z}).
 ϕ Angolo di attrito del terreno.
 c_u Coesione non drenata.
 c' Coesione efficace.
 E_d Modulo edometrico.
 E_{cu} Modulo elastico in condizione non drenate.
 A_{S-B} Parametro "A" di Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali.

SEZIONI ASTE

Sezioni aste																					
N _{id}	Tp	Label	Dimensioni										v	A	Area per Taglio		Inerzia				
			B	H	Sp _w	L _w	Sp _{f,0}	L _{f,0}	Sp _{f,1}	L _{f,1}	L _{f,2}	L _{f,3}			A _{X,T}	A _{Y,T}	I _X	I _T	I _Y	I _{XY}	ΔΘI _{pr}
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[°]	
001		30x70	30	70	-	-	-	-	-	-	-	4	2 100	1 750	1 750	857 500	458 010	157 500	0	0,00	
002		40x40	40	40	-	-	-	-	-	-	-	4	1 600	1 333	1 333	213 333	359 936	213 333	0	0,00	
003		70/40x120/30 TR-	70	120	40	90	30	15	-	15	-	10	5 700	4 285	5 238	7 362 237	2 606 373	1 337 500	0	0,00	
004		80/60x120/30 0	80	120	60	90	30	10	-	10	-	10	7 800	6 220	6 786	9 806 538	5 955 680	2 900 000	0	0,00	
005		30x30	30	30	-	-	-	-	-	-	-	4	900	750	750	67 500	113 886	67 500	0	0,00	
006		30x60	30	60	-	-	-	-	-	-	-	4	1 800	1 500	1 500	540 000	370 980	135 000	0	0,00	

LEGENDA:

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

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	LatCem Cop.non acc. H20	Coperture accessibili solo per manutenzione	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 20 cm (16+4)	2 800	Manto di copertura, impermeabilizzazione e intonaco inferiore	1 360	Coperture accessibili per sola manutenzione (Cat. H – Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	500	610 [N/m ²]

LEGENDA:

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

TIPOLOGIE DI CARICO

N _{id}	Descrizione	F+E	+/- F	CDC	Tipologie di carico		
					ψ ₀	ψ ₁	ψ ₂
0001	Carico Permanente	-	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0002	Permanenti NON Strutturali	-	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0003	Coperture accessibili solo per manutenzione	-	NO	Media	0,00	0,00	0,00
0004	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	-	NO	Breve	0,50	0,20	0,00

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo della Tipologia di Carico.

F+E Indica se la tipologia di carico considerata è AGENTE con il sisma.

+/- F Indica se la tipologia di carico è ALTERNATA (cioè considerata due volte con segno opposto) o meno.

CDC Indica la classe di durata del carico.

NOTA: dato significativo solo per elementi in materiale legnoso.

ψ₀ Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLU e SLE (carichi rari).

ψ₁ Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti).

ψ₂ Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti e quasi permanenti).

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche				
Id _{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04
	Carico Permanente	Permanenti NON Strutturali	Coperture accessibili solo per manutenzione	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	0,00	0,00	0,00
02	1,00	0,80	0,00	0,00
03	1,00	0,80	0,00	0,75
04	1,00	1,50	0,00	0,00
05	1,00	1,50	0,00	0,75
06	1,00	0,80	1,50	0,00
07	1,00	0,80	1,50	0,75
08	1,00	1,50	1,50	0,00
09	1,00	1,50	1,50	0,75
10	1,00	0,80	0,00	1,50
11	1,00	1,50	0,00	1,50
12	1,30	0,00	0,00	0,00
13	1,30	0,80	0,00	0,00
14	1,30	0,80	0,00	0,75
15	1,30	1,50	0,00	0,00
16	1,30	1,50	0,00	0,75
17	1,30	0,80	1,50	0,00
18	1,30	0,80	1,50	0,75
19	1,30	1,50	1,50	0,00
20	1,30	1,50	1,50	0,75
21	1,30	0,80	0,00	1,50
22	1,30	1,50	0,00	1,50

LEGENDA:

Id_{Comb}

CC

Numero identificativo della Combinazione di Carico.

Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

CC 01= Carico Permanente

CC 02= Permanenti NON Strutturali

CC 03= Coperture accessibili solo per manutenzione

CC 04= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)				
Id _{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04
	Carico Permanente	Permanenti NON Strutturali	Coperture accessibili solo per manutenzione	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,00	0,50
02	1,00	1,00	1,00	0,50
03	1,00	1,00	0,00	1,00

LEGENDA:

Id_{Comb}

CC

Numero identificativo della Combinazione di Carico.

Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

CC 01= Carico Permanente

CC 02= Permanenti NON Strutturali

CC 03= Coperture accessibili solo per manutenzione

CC 04= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

SERVIZIO(SLE): Frequente

SERVIZIO(SLE): Frequente				
Id _{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04
	Carico Permanente	Permanenti NON Strutturali	Coperture accessibili solo per manutenzione	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,00	0,00
02	1,00	1,00	0,00	0,20

SERVIZIO(SLE): Frequente				
IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Coperture accessibili solo per manutenzione	CC 04 Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

LEGENDA:

IdComb	Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC	Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
	CC 01= Carico Permanente
	CC 02= Permanenti NON Strutturali
	CC 03= Coperture accessibili solo per manutenzione
	CC 04= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente				
IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Coperture accessibili solo per manutenzione	CC 04 Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,00	0,00

LEGENDA:

IdComb	Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC	Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
	CC 01= Carico Permanente
	CC 02= Permanenti NON Strutturali
	CC 03= Coperture accessibili solo per manutenzione
	CC 04= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

LIVELLI O PIANI

Livelli o piani														
IdLv	Descrizione	ZLv	HLv	Q_{ex,lv}	PR	RdTmp	Massa del piano			Dir	G_{st}	G_{SLU}	G_{SLD}	R_{SLU}
		[m]	[m]				M_{L,Str}	M_{L,SLU}	M_{L,SLD}					
				[m]			[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]		[m]	[m]	[m]	[m]
01	Piano Terra	0,00	3,60	3,60	-	NO	165 760	-	-	X Y	200,97 23,30	0,00 0,00	0,00 0,00	0,00 0,00
02	Fondazione	0,00		0,00	-	NO	118 438	-	-	X Y	200,32 25,97	0,00 0,00	0,00 0,00	- -

LEGENDA:

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

NODI

Nodi								
IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impresi		Clc Fnd
			V. ex	R_s	R_θ	S	θ	
		[m]		[N/cm]	[N·m/rad]	[cm]	[rad]	
00001	X Y Z	199,47 39,69 0,00	Winkler	infinita infinita -	- - infinita	- - -	- - -	NO
00002	X Y Z	199,47 39,69 3,60	nessuno	- - -	- - -	- - -	- - -	NO
00003	X Y Z	199,47 37,09 0,00	Winkler	infinita infinita -	- - infinita	- - -	- - -	NO
00004	X Y Z	199,47 37,09 3,60	nessuno	- - -	- - -	- - -	- - -	NO
00005	X Y Z	196,22 37,09 0,00	Winkler	infinita infinita -	- - infinita	- - -	- - -	NO
00006	X Y Z	196,22 37,09 3,60	nessuno	- - -	- - -	- - -	- - -	NO
00007	X Y Z	199,47 33,89 0,00	Winkler	infinita infinita -	- - infinita	- - -	- - -	NO
00008	X Y Z	199,47 33,89 3,60	nessuno	- - -	- - -	- - -	- - -	NO
00009	X	196,22	Winkler	infinita	-	-	-	NO

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	33,89		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00010	X	196,22	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	33,89		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00011	X	196,22	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	30,69		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00012	X	196,22	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	30,69		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00013	X	199,47	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	30,69		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00014	X	199,47	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	30,69		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00015	X	204,26	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	26,08		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00016	X	206,87	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	24,28		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00017	X	206,87	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	24,28		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00018	X	206,87	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	15,49		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00019	X	206,87	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	15,49		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00020	X	204,26	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	13,69		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00021	X	204,26	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	13,69		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00022	X	201,11	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	13,31		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00023	X	201,11	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	13,31		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00024	X	198,14	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	14,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00025	X	198,14	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	14,43		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00026	X	196,04	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	16,81		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00027	X	196,04	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	16,81		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00028	X	195,28	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	19,89		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00029	X	195,28	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	19,89		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00030	X	196,04	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	22,97		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00031	X	196,04	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	22,97		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00032	X	198,11	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	25,53		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00033	X	201,01	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	26,63		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00034	X	208,54	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	21,43		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00035	X	208,53	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	18,33		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00036	X	208,53	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	18,33		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	

Nodi								
IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	Rs	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00037	X	196,07	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	39,69		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00038	X	196,07	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	39,69		-	-	-	-	
	Z	3,60		-	-	-	-	
00039	X	204,26	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	26,08		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00040	X	208,54	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	21,43		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00041	X	195,44	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	39,69		-	-	-	-	
	Z	0,00		-	-	-	-	
00042	X	201,01	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	26,63		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00043	X	198,11	Winkler	infinita	-	-	-	NO
	Y	25,53		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	

LEGENDA:

IdNd Identificativo del nodo.

X, Y, Z Coordinate del nodo rispetto al riferimento globale X, Y, Z.

V. ex Descrizione del tipo di vincolo esterno presente sul nodo.

Rs, R_θ Valori di rigidezza del vincolo riferiti agli assi globali: Rs indica i valori di rigidezza alla traslazione lungo gli assi X, Y e Z, mentre R_θ indica i valori di rigidezza alla rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.

S, Θ Valori di spostamenti/rotazioni del nodo riferiti agli assi globali: S indica i valori di spostamento lungo gli assi X, Y, e Z, mentre Θ indica i valori di rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.

Clc Fnd [Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).

TRAVI IN ELEVAZIONE

Travi in elevazione																		
Id _{Tr}	L _{LI}	Sezione			Rtz	V. Int.		Stz	Note	Mt r _l	AA /C IS	Nd i	Nd f	Dis- j	Q _{LLI}		Clc Fnd	Pr/ Sc
		Id _{Sz}	Tp	Label		Iniz.	Fin.								Iniz .	Fin.		
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]	[m]		
Piano Terra					Travata: Trave 14-15													
Trave 14-15	2,95	002	▬	40x40	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		00 1	PC A	00 12	00 14	3,25	3,40	3,40	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 20-21													
Trave 20-21	2,95	001	▬	30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		00 1	PC A	00 38	00 02	3,40	3,25	3,25	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 2-1-3-5-7-9-11-13													
Trave 1-2	2,81	001	▬	30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		00 1	PC A	00 23	00 21	3,17	3,25	3,25	NO	-
Trave 1-3	2,81	001	▬	30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		00 1	PC A	00 23	00 25	3,17	3,25	3,25	NO	-
Trave 3-5	2,81	001	▬	30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		00 1	PC A	00 25	00 27	3,17	3,25	3,25	NO	-
Trave 5-7	2,81	001	▬	30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		00 1	PC A	00 27	00 29	3,17	3,25	3,25	NO	-
Trave 7-9	2,81	001	▬	30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		00 1	PC A	00 29	00 31	3,17	3,25	3,25	NO	-
Trave 9-11	2,83	001	▬	30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		00 1	PC A	00 31	00 32	3,29	3,25	3,25	NO	-
Trave 11-13	2,81	001	▬	30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		00 1	PC A	00 32	00 33	3,11	3,25	3,25	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 2-4-6-8-10-12-13													
Trave 2-4	2,81	001	▬	30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		00 1	PC A	00 21	00 19	3,17	3,25	3,25	NO	-
Trave 4-6	2,83	001	▬	30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		00 1	PC A	00 19	00 36	3,29	3,25	3,25	NO	-
Trave 6-8	2,81	001	▬	30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		00 1	PC A	00 36	00 34	3,11	3,25	3,25	NO	-
Trave 8-10	2,84	001	▬	30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		00 1	PC A	00 34	00 17	3,30	3,25	3,25	NO	-
Trave 10-12	2,81	001	▬	30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		00 1	PC A	00 17	00 15	3,17	3,25	3,25	NO	-
Trave 12-13	2,83	001	▬	30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		00 1	PC A	00 15	00 33	3,29	3,25	3,25	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 11-14-16-18-20													
Trave 11-14	5,00	001	▬	30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		00 1	PC A	00 32	00 12	5,49	3,25	3,25	NO	-
Trave 14-16	2,90	001	▬	30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		00 1	PC A	00 12	00 10	3,20	3,25	3,25	NO	-
Trave 16-18	2,90	001	▬	30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		00 1	PC A	00 10	00 06	3,20	3,25	3,25	NO	-
Trave 18-20	2,30	001	▬	30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		00 1	PC A	00 06	00 38	2,60	3,25	3,25	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 13-15-17-19-21													
Trave 13-15	3,84	001	▬	30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		00	PC	00	00	4,34	3,25	3,25	NO	-

Travi in elevazione																		
Id _{Tr}	L _{LI}	Sezione				V. Int.		Stz	Note	Mt rl	AA / C IS	Nd i	Nd f	Disi- j	Q _{LLI}		Clc Fnd	Pr/ Sc
		Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.								Iniz .	Fin.		
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]	[m]		
Trave 15-17	2,90	001		30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		1001	A PC A	330014	140800	3,20	3,25	3,25	NO	-
Trave 17-19	2,90	001		30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		1001	A PC A	330014	140800	3,20	3,25	3,25	NO	-
Trave 19-21	2,30	001		30x70	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	F		1001	A PC A	330014	140800	2,60	3,25	3,25	NO	-

LEGENDA:

- Id_{Tr}

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

Lunghezza libera d'Inflessione.
- Id_{Sz}

Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
- Tp

Tipo di sezione.
- Label

Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
- Rtz

Angolo di rotazione della sezione.
- V. Int.

Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.
- Stz

Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
- Note

Nota relativa alla verifica di deformabilità delle travi in acciaio e in legno.
Se presente "elemento a sbalzo" = la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave a mensola; altrimenti la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave appoggiata-appoggiata.
- M_{tr}

Identificativo del materiale.
- AA/CIS

Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio:
Aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo";
Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.
- Nd_i

Identificativo del nodo iniziale, nella relativa tabella.
- Nd_r

Identificativo del nodo finale, nella relativa tabella.
- Dis_{i-j}

Distanza tra il nodo iniziale e finale.
- Q_{LLI}

Quota agli estremi iniziale e finale del tratto di trave libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.
- Clc Fnd

[Si] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).
- Pr/Sc

Indica se l'elemento strutturale è incluso nel modello per il calcolo delle azioni sismiche. [1] = non incluso; [-] = incluso.

TRAVI DI FONDAZIONE

Travi di fondazione																		
Id _{Tr}	L _{LI}	Id _{Sz}	Sezione		R _{tz}	V. Int.		B _{beam}	M _{trl}	Id _{Ter}	AA	Nd _i	Nd _f	DiS _{i-j}	Q _{LLI,i}	Clc Fnd	C _{rid,v}	C _{rid,h}
	[m]		Tp	Label		Iniz.	Fin.											
Fondazione					Travata: Trave 14-15													
Trave 14-15	2,95	003	┴	TR-70/40x120/30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0011	0013	3,25	-0,67	NO	0,405	1,000
Fondazione					Travata: Trave 1b-20-21													
Trave 1b-20	0,33	003	┴	TR-70/40x120/30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0041	0037	0,63	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 20-21	2,95	003	┴	TR-70/40x120/30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0037	0001	3,40	-0,67	NO	0,405	1,000
Fondazione					Travata: Trave 2-1-3-5-7-9-11-13													
Trave 1-2	2,81	003	┴	TR-70/40x120/30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0022	0020	3,17	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 1-3	2,81	003	┴	TR-70/40x120/30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0022	0024	3,17	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 3-5	2,81	003	┴	TR-70/40x120/30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0024	0026	3,17	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 5-7	2,81	003	┴	TR-70/40x120/30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0026	0028	3,17	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 7-9	2,81	003	┴	TR-70/40x120/30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0028	0030	3,17	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 9-11	2,83	003	┴	TR-70/40x120/30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0030	0043	3,29	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 11-13	2,81	003	┴	TR-70/40x120/30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0043	0042	3,11	-0,67	NO	0,405	1,000
Fondazione					Travata: Trave 2-4-6-8-10-12-13													
Trave 2-4	2,81	003	┴	TR-70/40x120/30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0020	0018	3,17	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 4-6	2,84	003	┴	TR-70/40x120/30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0018	0035	3,29	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 6-8	2,81	004	┴	TR-80/60x120/30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0035	0040	3,11	-0,63	NO	0,391	1,000
Trave 8-	2,84	003	┴	TR-	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0040	0016	3,30	-0,67	NO	0,405	1,000

Travi di fondazione																		
Id _{Tr}	L _{LI}	Sezione				V. Int.		B _{beam}	M _{trl}	Id _{Ter}	AA	Nd _i	Nd _f	Dis _{i-j}	Q _{LLI,i}	Clc Fnd	C _{rid,v}	C _{rid,h}
		Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.											
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]			
10				70/40x1 20/30 TR-		S;S;S	S;S;S											
Trave 10-12	2,81	003	┴	70/40x1 20/30 TR-	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0016	0039	3,17	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 12-13	2,83	003	┴	70/40x1 20/30 TR-	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0039	0042	3,29	-0,67	NO	0,405	1,000
Fondazione					Travata: Trave 11-14-16-18-20													
Trave 11-14	5,00	003	┴	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0043	0011	5,49	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 14-16	2,90	003	┴	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0011	0009	3,20	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 16-18	2,90	003	┴	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0009	0005	3,20	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 18-20	2,30	003	┴	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0005	0037	2,60	-0,67	NO	0,405	1,000
Fondazione					Travata: Trave 13-15-17-19-21													
Trave 13-15	3,85	003	┴	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0042	0013	4,34	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 15-17	2,90	003	┴	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0013	0007	3,20	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 17-19	2,90	003	┴	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0007	0003	3,20	-0,67	NO	0,405	1,000
Trave 19-21	2,30	003	┴	TR- 70/40x1 20/30	0,00	S;S;S; S;S;S	S;S;S; S;S;S	NO	001	T001	PCA	0003	0001	2,60	-0,67	NO	0,405	1,000

LEGENDA:

- Id_{Tr}

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

Lunghezza libera d'Inflessione.
- Id_{Sz}

Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
- TP

Tipo di sezione.
- Label

Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
- Rtz

Angolo di rotazione della sezione.
- V. Int.

Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.
- B_{beam}

[SI] = Nella valutazione della superficie di contatto con il terreno della trave di fondazione, non si considera la presenza del "magrone" aggettante rispetto alla base della sezione
- M_{trl}

Identificativo del materiale.
- Id_{Ter}

Identificativo del terreno, nella relativa tabella.
- AA

Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
- Nd_i

Identificativo del nodo iniziale, nella relativa tabella.
- Nd_f

Identificativo del nodo finale, nella relativa tabella.
- Di_{Si-j}

Distanza tra il nodo iniziale e finale.
- Q_{LLI,i}

Quota dell'estremo iniziale del tratto di trave libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.
- Clc Fnd

[SI] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).
- C_{rid,v}

Coefficiente di riduzione della costante di sottofondo verticale
- C_{rid,h}

Coefficiente di riduzione della costante di sottofondo orizzontale

PILASTRI

Pilastri																	
N _{id}	Lv	L _{LI}	Id _{Sz}	Tp	Sezione		V. Int.		Mtrl	AA/Cl S	Nod		Dis _{i-j}	Q _{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
		[m]			Label	Rtz	Inf.	Sup.			Inf.	Sup.		Inf.	Sup.		
		[m]				[°ssdc]							[m]	[m]	[m]		
001	01	2,90	005	▒	30x30	82,9 1	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0022	0023	3,60	0,00	2,90	NO	-
002	01	2,90	005	▒	30x30	20,7 5	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0020	0021	3,60	0,00	2,90	NO	-
003	01	2,90	005	▒	30x30	55,3 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0024	0025	3,60	0,00	2,90	NO	-
004	01	2,90	005	▒	30x30	48,4 4	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0018	0019	3,60	0,00	2,90	NO	-
005	01	2,90	005	▒	30x30	27,6 7	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0026	0027	3,60	0,00	2,90	NO	-
006	01	2,90	006	▒	30x60	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0035	0036	3,60	0,00	2,90	NO	-
007	01	2,90	005	▒	30x30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0028	0029	3,60	0,00	2,90	NO	-
008	01	2,90	006	▒	30x60	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0040	0034	3,60	0,00	2,90	NO	-
009	01	2,90	005	▒	30x30	152, 29	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0030	0031	3,60	0,00	2,90	NO	-
010	01	2,90	005	▒	30x30	41,5 2	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0016	0017	3,60	0,00	2,90	NO	-
011	01	2,90	006	▒	30x60	20,7	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0043	0032	3,60	0,00	2,90	NO	-

Pilastri																	
N _{id}	L _v	L _{LI}	Sezione			V. Int.		Mtrl	AA/CI S	Nod		Dis _{i-j}	Q _{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc	
			Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Inf.			Sup.	Inf.		Sup.	Inf.			Sup.
		[m]				[°ssdc 1 5						[m]	[m]	[m]			
12 (a)	01	2,90	005	▒	30x30	69,2 1	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0039	0015	3,60	0,00	2,90	NO	-
13 (a)	01	2,90	006	▒	30x60	20,7 5	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0042	0033	3,60	0,00	2,90	NO	-
014	01	2,90	005	▒	30x30	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0011	0012	3,60	0,00	2,90	NO	-
015	01	2,90	005	▒	30x30	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0013	0014	3,60	0,00	2,90	NO	-
016	01	2,90	005	▒	30x30	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0009	0010	3,60	0,00	2,90	NO	-
017	01	2,90	005	▒	30x30	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0007	0008	3,60	0,00	2,90	NO	-
018	01	2,90	005	▒	30x30	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0005	0006	3,60	0,00	2,90	NO	-
019	01	2,90	005	▒	30x30	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0003	0004	3,60	0,00	2,90	NO	-
020	01	2,90	006	▒	30x60	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0037	0038	3,60	0,00	2,90	NO	-
021	01	2,90	005	▒	30x30	90,0 0	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0001	0002	3,60	0,00	2,90	NO	-

LEGENDA:

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

SOLAI E BALCONI

Solai e Balconi														
Id _{EI} m	Vertici del solaio	A _{EI} [m²]	Sp [cm]	Tipologia	B _{tr} [cm]	TA	B _{pg} [cm]	Sp _{s,s} up [cm]	Sp _{s,i} nf [cm]	Rpt		PR	I	
										N	b [cm]			
Piano Terra														
001	15-17-19-21-20-18-16-14	25,52	20,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O	
002	14-11-13-15	13,11	20,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O	
Fondazione Piano Terra														
Fondazione														

LEGENDA:

- Id_{Elm}Identificativo dell'elemento strutturale.
- A_{EI}Superficie elemento.
- SpSpessore dell'elemento.
- B_{tr}Larghezza dell'anima del travetto.
- TA[SI] = Solaio realizzato con travetti accoppiati.
- B_{pg}Larghezza della Pignatta.
- Sp_{s,sup}Spessore della soletta superiore.
- Sp_{s,inf}Spessore della soletta inferiore.
- PRIndica se l'impalcato (orizzontale) è considerato rigido nel calcolo: [SI] = Piano Rigido - [NO] = Piano non Rigido.
- IIn alternativa vedere tabella "Solai e Balconi" in quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello.
- Rpt/nNumero di rompitratta.
- Rpt/bLarghezza rompitratta.

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

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{LI}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm²]	[cm²]					
Piano Terra												
Travata: Trave 14-15												
Trave 14-15	0%	-	-	3 490	5 668	8,04	4,02	-	VNR	6.68[V]	0,13	NO
	12,5%	-	-	3 490	7 073	4,02	8,04	-	VNR	9.89[V]	0,14	NO
	25,0%	-	-	3 490	7 472	4,02	8,04	-	VNR	9.37[V]	0,14	NO
	37,5%	-	-	3 490	7 443	4,02	8,04	-	VNR	9.40[V]	0,14	NO
	50,0%	-	-	3 490	7 391	4,02	8,04	-	VNR	9.47[V]	0,14	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	62,5%	-	-	3 490	6 408	4,02	8,04	-	VNR	10.92[V]	0,14	NO
	75,0%	3 490	2 265	3 490	4 272	4,02	8,04	16.72[V]	0,13	16.39[V]	0,14	NO
	87,5%	3 490	7 866	3 490	910	4,02	4,02	4.79[V]	0,12	41.44[V]	0,12	NO
	100%	3 490	8 780	-	-	8,04	4,02	7.97[V]	0,14	-	VNR	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 20-21												
Trave 20-21	0%	-	-	932	6 526	8,04	4,02	-	VNR	10.42[V]	0,07	NO
	12,5%	-	-	932	7 985	8,04	4,02	-	VNR	8.51[V]	0,07	NO
	25,0%	-	-	932	8 445	4,02	8,04	-	VNR	15.60[V]	0,09	NO
	37,5%	-	-	932	8 293	4,02	8,04	-	VNR	15.88[V]	0,09	NO
	50,0%	-	-	932	8 348	4,02	8,04	-	VNR	15.78[V]	0,09	NO
	62,5%	-	-	932	8 437	4,02	4,02	-	VNR	8.05[V]	0,07	NO
	75,0%	-	-	932	8 084	4,02	4,02	-	VNR	8.40[V]	0,07	NO
	87,5%	792	1 456	932	6 737	8,04	4,02	90.46[V]	0,09	10.09[V]	0,07	NO
	100,0%	792	1 456	932	4 392	8,04	4,02	90.46[V]	0,09	15.48[V]	0,07	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 2-1-3-5-7-9-11-13												
Trave 1-2	0%	7 906	19 431	7 906	7 336	8,04	4,02	6.88[V]	0,09	9.55[V]	0,07	NO
	12,5%	7 906	19 431	7 906	16 640	8,04	4,02	6.88[V]	0,09	4.21[V]	0,07	NO
	25,0%	7 906	12 980	7 906	20 890	4,02	4,02	5.39[V]	0,07	3.35[V]	0,07	NO
	37,5%	-	-	7 906	20 080	4,02	4,02	-	VNR	3.49[V]	0,07	NO
	50,0%	-	-	7 906	21 180	4,02	8,04	-	VNR	6.32[V]	0,09	NO
	62,5%	-	-	7 906	20 028	4,02	8,04	-	VNR	6.68[V]	0,09	NO
	75,0%	7 906	12 684	7 906	20 913	4,02	8,04	5.52[V]	0,07	6.40[V]	0,09	NO
	87,5%	7 906	19 108	7 906	16 748	8,04	4,02	7.00[V]	0,09	4.18[V]	0,07	NO
	100,0%	7 906	19 108	7 906	7 524	8,04	4,02	7.00[V]	0,09	9.32[V]	0,07	NO
Trave 1-3	0%	7 813	18 577	7 813	8 503	8,04	4,02	7.20[V]	0,09	8.24[V]	0,07	NO
	12,5%	7 813	18 577	7 813	17 993	8,04	4,02	7.20[V]	0,09	3.89[V]	0,07	NO
	25,0%	7 813	12 060	7 813	22 429	4,02	8,04	5.81[V]	0,07	5.96[V]	0,09	NO
	37,5%	-	-	7 813	21 808	4,02	8,04	-	VNR	6.13[V]	0,09	NO
	50,0%	-	-	7 813	22 782	4,02	8,04	-	VNR	5.87[V]	0,09	NO
	62,5%	-	-	7 813	21 506	4,02	4,02	-	VNR	3.25[V]	0,07	NO
	75,0%	7 813	10 408	7 813	22 579	4,02	4,02	6.73[V]	0,07	3.10[V]	0,07	NO
	87,5%	7 813	16 773	7 813	18 596	8,04	4,02	7.97[V]	0,09	3.76[V]	0,07	NO
	100%	7 813	16 773	7 813	9 555	8,04	4,02	7.97[V]	0,09	7.33[V]	0,07	NO
Trave 3-5	0%	8 369	16 473	8 369	10 670	8,04	4,02	8.13[V]	0,09	6.58[V]	0,07	NO
	12,5%	8 369	16 473	8 369	20 204	8,04	4,02	8.13[V]	0,09	3.47[V]	0,07	NO
	25,0%	8 369	9 923	8 369	24 671	4,02	8,04	7.08[V]	0,07	5.43[V]	0,09	NO
	37,5%	-	-	8 369	24 079	4,02	8,04	-	VNR	5.56[V]	0,09	NO
	50,0%	-	-	8 369	25 038	4,02	8,04	-	VNR	5.35[V]	0,09	NO
	62,5%	-	-	8 369	23 745	4,02	4,02	-	VNR	2.95[V]	0,07	NO
	75,0%	8 369	8 080	8 369	24 843	4,02	4,02	8.69[V]	0,07	2.82[V]	0,07	NO
	87,5%	8 369	14 463	8 369	20 876	8,04	4,02	9.26[V]	0,09	3.36[V]	0,07	NO
	100,0%	8 369	14 463	8 369	11 843	8,04	4,02	9.26[V]	0,09	5.93[V]	0,07	NO
Trave 5-7	0%	8 599	14 182	8 599	12 500	8,04	4,02	9.45[V]	0,09	5.62[V]	0,07	NO
	12,5%	8 599	14 182	8 599	21 744	8,04	4,02	9.45[V]	0,09	3.23[V]	0,07	NO
	25,0%	8 599	7 779	8 599	25 942	4,02	8,04	9.04[V]	0,07	5.16[V]	0,09	NO
	37,5%	-	-	8 599	25 092	4,02	8,04	-	VNR	5.34[V]	0,09	NO
	50,0%	-	-	8 599	26 222	4,02	8,04	-	VNR	5.11[V]	0,09	NO
	62,5%	-	-	8 599	25 088	4,02	4,02	-	VNR	2.80[V]	0,07	NO
	75,0%	8 599	7 749	8 599	25 948	4,02	4,02	9.07[V]	0,07	2.70[V]	0,07	NO
	87,5%	8 599	14 149	8 599	21 758	8,04	4,02	9.47[V]	0,09	3.23[V]	0,07	NO
	100%	8 599	14 149	8 581	12 551	8,04	4,02	9.47[V]	0,09	5.60[V]	0,07	NO
Trave 7-9	0%	7 816	13 032	7 782	13 392	8,04	4,02	10.26[V]	0,09	5.23[V]	0,07	NO
	12,5%	7 816	13 032	7 816	22 463	8,04	4,02	10.26[V]	0,09	3.12[V]	0,07	NO
	25,0%	7 816	6 653	7 816	26 496	4,02	8,04	10.53[V]	0,07	5.05[V]	0,09	NO
	37,5%	-	-	7 816	25 476	4,02	8,04	-	VNR	5.25[V]	0,09	NO
	50,0%	-	-	7 816	26 718	4,02	8,04	-	VNR	5.00[V]	0,09	NO
	62,5%	-	-	7 816	25 708	4,02	4,02	-	VNR	2.72[V]	0,07	NO
	75,0%	7 816	7 938	7 816	26 381	4,02	4,02	8.82[V]	0,07	2.65[V]	0,07	NO
	87,5%	7 816	14 431	7 816	21 997	8,04	4,02	9.27[V]	0,09	3.18[V]	0,07	NO
	100,0%	7 816	14 431	7 816	12 560	8,04	4,02	9.27[V]	0,09	5.58[V]	0,07	NO
Trave 9-11	0%	5 592	12 578	5 299	8 441	8,04	4,02	10.58[V]	0,09	8.21[V]	0,07	NO
	12,5%	5 592	12 578	5 523	14 178	8,04	4,02	10.58[V]	0,09	4.89[V]	0,07	NO
	25,0%	5 592	7 054	5 299	14 899	4,02	8,04	9.84[V]	0,07	8.93[V]	0,09	NO
	37,5%	-	-	5 523	14 997	4,02	8,04	-	VNR	8.87[V]	0,09	NO
	50,0%	-	-	5 299	14 017	4,02	8,04	-	VNR	9.49[V]	0,09	NO
	62,5%	5 522	14 128	5 523	15 206	4,02	4,02	4.90[V]	0,07	4.56[V]	0,07	NO
	75,0%	5 592	33 964	5 299	12 545	4,02	4,02	2.04[V]	0,07	5.52[V]	0,07	NO
	87,5%	5 592	42 031	5 299	4 969	8,04	4,02	3.16[V]	0,09	13.95[V]	0,07	NO
	100,0%	5 592	42 031	-	-	8,04	4,02	3.16[V]	0,09	-	VNR	NO
Trave 11-13	0%	3 786	34 355	-	-	8,04	4,02	3.86[V]	0,09	-	VNR	NO
	12,5%	3 786	34 355	3 723	3 872	8,04	4,02	3.86[V]	0,09	17.78[V]	0,07	NO
	25,0%	3 786	27 593	3 786	8 723	4,02	8,04	2.49[V]	0,07	15.20[V]	0,09	NO
	37,5%	3 786	10 673	3 786	8 436	4,02	8,04	6.45[V]	0,07	15.71[V]	0,09	NO
	50,0%	-	-	3 786	9 196	4,02	8,04	-	VNR	14.42[V]	0,09	NO
	62,5%	3 786	7 554	3 786	7 665	4,02	4,02	9.11[V]	0,07	8.97[V]	0,07	NO
	75,0%	3 786	23 237	3 786	9 104	4,02	4,02	2.96[V]	0,07	7.55[V]	0,07	NO
	87,5%	3 786	29 577	3 786	5 396	8,04	4,02	4.48[V]	0,09	12.76[V]	0,07	NO
	100,0%	3 786	29 577	-	-	8,04	4,02	4.48[V]	0,09	-	VNR	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 2-4-6-8-10-12-13												
Trave 2-4	0%	9 367	21 210	9 367	6 475	8,04	4,02	6.33[V]	0,09	10.89[V]	0,07	NO
	12,5%	9 367	21 210	9 367	16 326	8,04	4,02	6.33[V]	0,09	4.32[V]	0,07	NO
	25,0%	9 367	14 577	9 367	21 123	4,02	8,04	4.84[V]	0,07	6.35[V]	0,09	NO
	37,5%	-	-	9 367	20 863	4,02	8,04	-	VNR	6.43[V]	0,09	NO
	50,0%	-	-	9 367	21 598	4,02	8,04	-	VNR	6.21[V]	0,09	NO
	62,5%	-	-	9 367	20 077	4,02	4,02	-	VNR	3.51[V]	0,07	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	75,0%	9 367	10 254	9 367	21 515	4,02	4,02	6.87[V]	0,07	3.27[V]	0,07	NO
	87,5%	9 367	16 492	9 367	17 897	8,04	4,02	8.14[V]	0,09	3.94[V]	0,07	NO
	100,0%	9 367	16 492	9 367	9 223	8,04	4,02	8.14[V]	0,09	7.65[V]	0,07	NO
Trave 4-6	0%	11 708	19 190	11 708	9 743	8,04	4,02	7.03[V]	0,09	7.31[V]	0,07	NO
	12,5%	11 708	19 190	11 708	20 410	8,04	4,02	7.03[V]	0,09	3.49[V]	0,07	NO
	25,0%	11 708	11 985	11 708	25 938	4,02	8,04	5.94[V]	0,07	5.20[V]	0,09	NO
	37,5%	-	-	11 708	26 329	4,02	8,04	-	VNR	5.12[V]	0,09	NO
	50,0%	-	-	11 708	26 655	4,02	8,04	-	VNR	5.06[V]	0,09	NO
	62,5%	-	-	11 708	25 269	4,02	4,02	-	VNR	2.81[V]	0,07	NO
	75,0%	11 708	3 331	11 708	26 759	4,02	4,02	21.38[V]	0,07	2.66[V]	0,07	NO
	87,5%	11 708	9 718	11 708	23 597	8,04	4,02	13.89[V]	0,09	3.02[V]	0,07	NO
	100%	11 708	9 718	11 708	15 300	8,04	4,02	13.89[V]	0,09	4.65[V]	0,07	NO
Trave 6-8	0%	13 368	14 464	13 368	12 165	8,04	4,02	9.36[V]	0,09	5.90[V]	0,07	NO
	12,5%	13 368	14 464	13 368	21 373	8,04	4,02	9.36[V]	0,09	3.35[V]	0,07	NO
	25,0%	13 368	8 099	13 368	25 543	4,02	8,04	8.86[V]	0,07	5.30[V]	0,09	NO
	37,5%	-	-	13 368	24 670	4,02	8,04	-	VNR	5.49[V]	0,09	NO
	50,0%	-	-	13 368	25 814	4,02	8,04	-	VNR	5.24[V]	0,09	NO
	62,5%	-	-	13 368	24 689	4,02	4,02	-	VNR	2.90[V]	0,07	NO
	75,0%	13 368	8 186	13 368	25 534	4,02	4,02	8.76[V]	0,07	2.80[V]	0,07	NO
	87,5%	13 368	14 561	13 368	21 342	8,04	4,02	9.30[V]	0,09	3.36[V]	0,07	NO
	100%	13 368	14 561	13 368	12 110	8,04	4,02	9.30[V]	0,09	5.92[V]	0,07	NO
Trave 8-10	0%	14 742	12 545	14 742	13 764	8,04	4,02	10.83[V]	0,09	5.24[V]	0,07	NO
	12,5%	14 742	12 545	14 742	22 853	8,04	4,02	10.83[V]	0,09	3.15[V]	0,07	NO
	25,0%	14 742	5 846	14 742	26 791	4,02	8,04	12.35[V]	0,07	5.07[V]	0,09	NO
	37,5%	-	-	14 742	25 577	4,02	8,04	-	VNR	5.31[V]	0,09	NO
	50,0%	-	-	14 742	26 953	4,02	8,04	-	VNR	5.04[V]	0,09	NO
	62,5%	-	-	14 742	26 134	4,02	4,02	-	VNR	2.76[V]	0,07	NO
	75,0%	14 742	8 968	14 742	26 494	4,02	4,02	8.04[V]	0,07	2.72[V]	0,07	NO
	87,5%	14 742	15 965	14 742	21 701	8,04	4,02	8.51[V]	0,09	3.32[V]	0,07	NO
	100,0%	14 742	15 965	14 742	11 757	8,04	4,02	8.51[V]	0,09	6.14[V]	0,07	NO
Trave 10-12	0%	13 377	13 436	13 377	12 628	8,04	4,02	10.08[V]	0,09	5.68[V]	0,07	NO
	12,5%	13 377	13 436	13 377	21 508	8,04	4,02	10.08[V]	0,09	3.33[V]	0,07	NO
	25,0%	13 377	7 128	13 377	25 336	4,02	8,04	10.07[V]	0,07	5.34[V]	0,09	NO
	37,5%	-	-	13 377	24 107	4,02	8,04	-	VNR	5.62[V]	0,09	NO
	50,0%	-	-	13 377	25 490	4,02	8,04	-	VNR	5.31[V]	0,09	NO
	62,5%	-	-	13 377	24 617	4,02	4,02	-	VNR	2.91[V]	0,07	NO
	75,0%	13 377	9 924	13 377	25 083	4,02	4,02	7.22[V]	0,07	2.86[V]	0,07	NO
	87,5%	13 377	16 488	13 377	20 494	8,04	4,02	8.21[V]	0,09	3.50[V]	0,07	NO
	100,0%	13 377	16 488	13 377	10 850	8,04	4,02	8.21[V]	0,09	6.61[V]	0,07	NO
Trave 12-13	0%	10 326	14 034	10 319	8 396	8,04	4,02	9.58[V]	0,09	8.43[V]	0,07	NO
	12,5%	10 326	14 034	10 326	15 117	8,04	4,02	9.58[V]	0,09	4.68[V]	0,07	NO
	25,0%	10 326	8 190	10 326	16 711	4,02	8,04	8.65[V]	0,07	8.05[V]	0,09	NO
	37,5%	-	-	10 326	16 249	4,02	8,04	-	VNR	8.28[V]	0,09	NO
	50,0%	-	-	10 319	16 074	4,02	8,04	-	VNR	8.37[V]	0,09	NO
	62,5%	10 137	9 377	10 326	16 766	4,02	8,04	7.55[V]	0,07	8.02[V]	0,09	NO
	75,0%	10 326	28 308	10 319	14 840	4,02	4,02	2.50[V]	0,07	4.77[V]	0,07	NO
	87,5%	10 326	36 055	10 141	7 983	8,04	4,02	3.73[V]	0,09	8.86[V]	0,07	NO
	100,0%	10 326	36 055	-	-	8,04	4,02	3.73[V]	0,09	-	VNR	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 11-14-16-18-20												
Trave 11-14	0%	-3 933	26 402	-	-	8,04	4,02	4.93[V]	0,09	-	VNR	NO
	12,5%	-3 933	24 835	-3 933	10 136	4,02	8,04	2.67[V]	0,07	12.85[V]	0,09	NO
	25,0%	-6 740	3 476	-3 933	19 289	4,02	8,04	18.89[V]	0,07	6.75[V]	0,09	NO
	37,5%	-	-	-3 933	21 853	4,02	8,04	-	VNR	5.96[V]	0,09	NO
	50,0%	-	-	-3 933	21 796	4,02	8,04	-	VNR	5.97[V]	0,09	NO
	62,5%	-	-	-3 933	21 709	4,02	8,04	-	VNR	6.00[V]	0,09	NO
	75,0%	-4 348	9 642	-3 933	16 881	4,02	8,04	6.88[V]	0,07	7.71[V]	0,09	NO
	87,5%	-3 933	31 128	-3 933	5 491	4,02	4,02	2.13[V]	0,07	12.10[V]	0,07	NO
	100%	-3 933	32 591	-	-	8,04	4,02	3.99[V]	0,09	-	VNR	NO
Trave 14-16	0%	-4 191	31 695	-	-	8,04	4,02	4.10[V]	0,09	-	VNR	NO
	12,5%	-4 191	31 695	-	-	8,04	4,02	4.10[V]	0,09	-	VNR	NO
	25,0%	-4 191	27 423	-	-	4,02	8,04	2.42[V]	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-4 191	17 853	-	-	4,02	8,04	3.72[V]	0,07	-	VNR	NO
	50,0%	-4 527	10 631	-	-	4,02	8,04	6.24[V]	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-6 487	6 283	-	-	4,02	4,02	10.45[V]	0,07	-	VNR	NO
	75,0%	-4 191	9 961	-	-	4,02	4,02	6.66[V]	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-4 191	12 393	-	-	8,04	4,02	10.50[V]	0,09	-	VNR	NO
	100,0%	-4 191	12 393	-	-	8,04	4,02	10.50[V]	0,09	-	VNR	NO
Trave 16-18	0%	-2 700	13 937	-	-	8,04	4,02	9.37[V]	0,09	-	VNR	NO
	12,5%	-2 700	13 937	-2 700	3 825	8,04	4,02	9.37[V]	0,09	17.49[V]	0,07	NO
	25,0%	-2 700	10 346	-2 700	6 461	4,02	8,04	6.46[V]	0,07	20.22[V]	0,09	NO
	37,5%	-4 657	3 334	-2 700	6 804	4,02	8,04	19.89[V]	0,07	19.20[V]	0,09	NO
	50,0%	-	-	-2 700	6 864	4,02	8,04	-	VNR	19.03[V]	0,09	NO
	62,5%	-	-	-2 700	6 321	4,02	4,02	-	VNR	10.57[V]	0,07	NO
	75,0%	-2 700	5 957	-2 700	6 928	4,02	4,02	11.22[V]	0,07	9.64[V]	0,07	NO
	87,5%	-2 700	9 079	-2 700	5 503	8,04	4,02	14.39[V]	0,09	12.16[V]	0,07	NO
	100,0%	-2 700	9 079	-2 700	1 785	8,04	4,02	14.39[V]	0,09	37.48[V]	0,07	NO
Trave 18-20	0%	-1 160	11 281	-1 160	1 586	8,04	4,02	11.62[V]	0,09	42.48[V]	0,07	NO
	12,5%	-1 160	11 281	-1 160	5 709	8,04	4,02	11.62[V]	0,09	11.80[V]	0,07	NO
	25,0%	-1 160	11 281	-1 160	8 383	4,02	8,04	5.97[V]	0,07	15.64[V]	0,09	NO
	37,5%	-1 160	4 460	-1 160	9 615	4,02	8,04	15.10[V]	0,07	13.63[V]	0,09	NO
	50,0%	-	-	-1 343	9 403	4,02	8,04	-	VNR	13.93[V]	0,09	NO
	62,5%	-	-	-1 160	9 595	4,02	4,02	-	VNR	7.01[V]	0,07	NO
	75,0%	-	-	-1 343	9 432	4,02	4,02	-	VNR	7.13[V]	0,07	NO
	87,5%	-	-	-1 160	9 572	8,04	4,02	-	VNR	7.03[V]	0,07	NO
	100,0%	-	-	-1 160	9 471	8,04	4,02	-	VNR	7.11[V]	0,07	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
Piano Terra												
Travata: Trave 13-15-17-19-21												
Trave 13-15	0%	-203	20 841	-	-	8,04	4,02	6.30[V]	0,09	-	VNR	NO
	12,5%	-203	20 841	-203	3 766	8,04	4,02	6.30[V]	0,09	17.96[V]	0,07	NO
	25,0%	-394	10 094	-203	8 550	4,02	8,04	6.69[V]	0,07	15.36[V]	0,09	NO
	37,5%	-1 898	2 198	-203	9 434	4,02	8,04	30.55[V]	0,07	13.92[V]	0,09	NO
	50,0%	-	-	-203	9 574	4,02	8,04	-	VNR	13.72[V]	0,09	NO
	62,5%	-1 898	1 940	-203	9 526	4,02	8,04	34.61[V]	0,07	13.79[V]	0,09	NO
	75,0%	-203	11 272	-203	8 222	4,02	4,02	5.99[V]	0,07	8.22[V]	0,07	NO
	87,5%	-203	22 391	-203	3 023	8,04	4,02	5.86[V]	0,09	22.38[V]	0,07	NO
	100,0%	-203	22 391	-	-	8,04	4,02	5.86[V]	0,09	-	VNR	NO
Trave 15-17	0%	-2 269	21 769	-	-	8,04	4,02	6.00[V]	0,09	-	VNR	NO
	12,5%	-2 269	21 769	-	-	8,04	4,02	6.00[V]	0,09	-	VNR	NO
	25,0%	-2 269	18 040	-1 433	310	4,02	8,04	3.71[V]	0,07	NS	0,09	NO
	37,5%	-2 269	9 876	-1 433	918	4,02	8,04	6.78[V]	0,07	NS	0,09	NO
	50,0%	-2 460	4 050	-1 433	773	4,02	8,04	16.54[V]	0,07	NS	0,09	NO
	62,5%	-2 269	4 599	-1 433	642	4,02	4,02	14.56[V]	0,07	NS	0,07	NO
	75,0%	-2 269	10 745	-1 433	948	4,02	4,02	6.23[V]	0,07	70.92[V]	0,07	NO
	87,5%	-2 269	13 714	-1 433	80	8,04	4,02	9.53[V]	0,09	NS	0,07	NO
	100%	-2 269	13 714	-	-	8,04	4,02	9.53[V]	0,09	-	VNR	NO
Trave 17-19	0%	-1 646	14 244	-	-	8,04	4,02	9.19[V]	0,09	-	VNR	NO
	12,5%	-1 646	14 244	-1 646	3 270	8,04	4,02	9.19[V]	0,09	20.56[V]	0,07	NO
	25,0%	-1 646	10 689	-1 646	5 815	4,02	8,04	6.28[V]	0,07	22.52[V]	0,09	NO
	37,5%	-2 775	3 371	-1 646	6 060	4,02	8,04	19.84[V]	0,07	21.61[V]	0,09	NO
	50,0%	-	-	-1 646	6 179	4,02	8,04	-	VNR	21.19[V]	0,09	NO
	62,5%	-2 775	614	-1 646	5 543	4,02	4,02	NS	0,07	12.11[V]	0,07	NO
	75,0%	-1 646	6 983	-1 646	6 206	4,02	4,02	9.61[V]	0,07	10.82[V]	0,07	NO
	87,5%	-1 646	10 142	-1 646	4 690	8,04	4,02	12.91[V]	0,09	14.33[V]	0,07	NO
	100,0%	-1 646	10 142	-1 646	875	8,04	4,02	12.91[V]	0,09	76.83[V]	0,07	NO
Trave 19-21	0%	-883	11 193	-883	954	8,04	4,02	11.72[V]	0,09	70.71[V]	0,07	NO
	12,5%	-883	11 193	-883	4 725	8,04	4,02	11.72[V]	0,09	14.27[V]	0,07	NO
	25,0%	-883	11 193	-883	7 046	4,02	8,04	6.02[V]	0,07	18.62[V]	0,09	NO
	37,5%	-883	4 712	-883	7 926	4,02	8,04	14.31[V]	0,07	16.55[V]	0,09	NO
	50,0%	-1 559	200	-883	7 363	4,02	8,04	NS	0,07	17.81[V]	0,09	NO
	62,5%	-	-	-883	7 920	4,02	4,02	-	VNR	8.51[V]	0,07	NO
	75,0%	-	-	-883	7 406	4,02	4,02	-	VNR	9.10[V]	0,07	NO
	87,5%	-	-	-883	7 909	8,04	4,02	-	VNR	8.52[V]	0,07	NO
	100,0%	-	-	-883	7 453	8,04	4,02	-	VNR	9.05[V]	0,07	NO

LEGENDA:

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

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

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Piano Terra															
Travata: Trave 14-15															
Trave 14-15	0%	+	7 191	8,15	273 167	58 615	2 548	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	273 167	58 615	2 548	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	6 869	39,77	273 167	58 615	2 548	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	273 167	58 615	2 548	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	4 371	62,50	273 167	58 615	2 548	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-637	92,02	273 167	58 615	2 548	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	1 690	34,68	273 167	58 615	2 548	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-3 317	17,67	273 167	58 615	2 548	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	273 167	58 615	2 548	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-6 481	9,04	273 167	58 615	2 548	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
62,5%	+	-	-	273 167	58 615	2 548	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
	-	-9 827	5,96	273 167	58 615	2 548	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
75,0%	+	-	-	273 167	58 615	2 548	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
	-	-13 353	20,46	273 167	58 615	2 548	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO	
87,5%	+	-	-	273 167	58 615	2 548	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
	-	-17 055	16,02	273 167	58 615	2 548	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO	
100%	+	-	-	273 167	58 615	2 548	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
	-	-17 598	3,33	273 167	58 615	2 548	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
Piano Terra															
Travata: Trave 20-21															
Trave 20-21	0%	+	9 586	11,34	379 588	108 713	609	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	379 588	108 713	609	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	9 586	38,59	379 588	108 713	609	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	379 588	108 713	609	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	8 479	43,63	379 588	108 713	609	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-92	NS	379 588	108 713	609	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	5 781	63,99	379 588	108 713	609	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-2 788	38,99	379 588	108 713	609	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id _{Tr}	%L _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	50,0%	+	3 085	NS	379 588	108 713	609	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-5 484	67,46	379 588	108 713	609	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	62,5%	+	398	NS	379 588	108 713	609	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-8 181	45,22	379 588	108 713	609	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	379 588	108 713	609	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-10 877	34,01	379 588	108 713	609	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	379 588	108 713	609	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 985	30,87	379 588	108 713	609	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	100,0 %	+	-	-	379 588	108 713	609	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 985	9,07	379 588	108 713	609	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra									Travata: Trave 2-1-3-5-7-9-11-13						
Trave 1-2	0%	+	57 691	1,88	380 328	108 713	5 735	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	380 328	108 713	5 735	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	57 691	6,41	380 328	108 713	5 735	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	380 328	108 713	5 735	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	52 911	6,99	380 328	108 713	5 735	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	380 328	108 713	5 735	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	38 517	9,60	380 328	108 713	5 735	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-9 499	11,44	380 328	108 713	5 735	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	24 123	15,34	380 328	108 713	5 735	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-23 892	15,48	380 328	108 713	5 735	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	62,5%	+	9 729	11,17	380 328	108 713	5 735	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-38 287	9,66	380 328	108 713	5 735	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	380 328	108 713	5 735	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-52 682	7,02	380 328	108 713	5 735	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	380 328	108 713	5 735	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-57 462	6,44	380 328	108 713	5 735	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	100,0 %	+	-	-	380 328	108 713	5 735	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-57 462	1,89	380 328	108 713	5 735	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 1-3	0%	+	58 224	1,87	380 330	108 713	5 749	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	380 330	108 713	5 749	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	58 224	6,35	380 330	108 713	5 749	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	380 330	108 713	5 749	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	53 441	6,92	380 330	108 713	5 749	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	380 330	108 713	5 749	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	39 044	9,48	380 330	108 713	5 749	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-8 969	12,12	380 330	108 713	5 749	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	24 650	15,01	380 330	108 713	5 749	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-23 366	15,83	380 330	108 713	5 749	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	62,5%	+	10 255	10,60	380 330	108 713	5 749	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-37 762	9,80	380 330	108 713	5 749	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	380 330	108 713	5 749	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-52 157	7,09	380 330	108 713	5 749	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	380 330	108 713	5 749	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-56 943	6,50	380 330	108 713	5 749	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	100%	+	-	-	380 330	108 713	5 749	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-56 943	1,91	380 330	108 713	5 749	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 3-5	0%	+	58 332	1,86	380 404	108 713	6 262	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	380 404	108 713	6 262	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	58 332	6,34	380 404	108 713	6 262	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	380 404	108 713	6 262	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	53 532	6,91	380 404	108 713	6 262	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	380 404	108 713	6 262	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	39 129	9,45	380 404	108 713	6 262	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-8 887	12,23	380 404	108 713	6 262	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	24 725	14,96	380 404	108 713	6 262	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-23 293	15,88	380 404	108 713	6 262	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	62,5%	+	10 321	10,53	380 404	108 713	6 262	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-37 697	9,81	380 404	108 713	6 262	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	380 404	108 713	6 262	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-52 101	7,10	380 404	108 713	6 262	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	380 404	108 713	6 262	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-56 902	6,50	380 404	108 713	6 262	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	100,0 %	+	-	-	380 404	108 713	6 262	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-56 902	1,91	380 404	108 713	6 262	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 5-7	0%	+	57 542	1,89	380 431	108 713	6 450	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	380 431	108 713	6 450	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	57 542	6,43	380 431	108 713	6 450	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	380 431	108 713	6 450	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	52 788	7,01	380 431	108 713	6 450	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	380 431	108 713	6 450	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	38 404	9,63	380 431	108 713	6 450	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-9 614	11,31	380 431	108 713	6 450	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	24 019	15,40	380 431	108 713	6 450	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-23 995	15,42	380 431	108 713	6 450	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	62,5%	+	9 637	11,28	380 431	108 713	6 450	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-38 379	9,64	380 431	108 713	6 450	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	380 431	108 713	6 450	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-52 761	7,01	380 431	108 713	6 450	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
87,5%	+	-	-	-	380 431	108 713	6 450	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-57 519	6,43	380 431	108 713	6 450	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	100%	+	-	-	380 431	108 713	6 450	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-57 519	1,89	380 431	108 713	6 450	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	57 077	1,90	380 344	108 713	5 847	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	380 344	108 713	5 847	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	57 077	6,48	380 344	108 713	5 847	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	380 344	108 713	5 847	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	52 297	7,07	380 344	108 713	5 847	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	380 344	108 713	5 847	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	37 903	9,76	380 344	108 713	5 847	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-10 111	10,75	380 344	108 713	5 847	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	23 509	15,74	380 344	108 713	5 847	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-24 507	15,10	380 344	108 713	5 847	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	62,5%	+	9 117	11,92	380 344	108 713	5 847	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-38 900	9,51	380 344	108 713	5 847	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	380 344	108 713	5 847	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-53 294	6,94	380 344	108 713	5 847	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	380 344	108 713	5 847	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-58 072	6,37	380 344	108 713	5 847	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	100,0 %	+	-	-	380 344	108 713	5 847	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-58 072	1,87	380 344	108 713	5 847	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	47 648	2,28	380 089	108 713	4 076	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	380 089	108 713	4 076	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	47 648	7,76	380 089	108 713	4 076	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	380 089	108 713	4 076	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	42 634	8,68	380 089	108 713	4 076	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-5 397	20,14	380 089	108 713	4 076	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	28 124	13,15	380 089	108 713	4 076	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-19 893	5,46	380 089	108 713	4 076	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	13 611	27,18	380 089	108 713	4 076	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-34 402	3,16	380 089	108 713	4 076	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	380 089	108 713	4 076	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-48 917	7,56	380 089	108 713	4 076	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	380 089	108 713	4 076	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-63 425	5,83	380 089	108 713	4 076	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	380 089	108 713	4 076	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-68 440	5,41	380 089	108 713	4 076	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	100,0 %	+	-	-	380 089	108 713	4 076	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-68 440	1,59	380 089	108 713	4 076	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	60 419	1,80	379 892	108 713	2 717	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	379 892	108 713	2 717	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	60 419	6,12	379 892	108 713	2 717	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	379 892	108 713	2 717	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	55 522	6,66	379 892	108 713	2 717	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	379 892	108 713	2 717	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	40 799	9,07	379 892	108 713	2 717	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-8 141	13,35	379 892	108 713	2 717	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	26 100	14,17	379 892	108 713	2 717	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-22 763	16,25	379 892	108 713	2 717	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	62,5%	+	11 422	9,52	379 892	108 713	2 717	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-37 356	9,90	379 892	108 713	2 717	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	379 892	108 713	2 717	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-51 928	7,12	379 892	108 713	2 717	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	379 892	108 713	2 717	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-56 759	6,52	379 892	108 713	2 717	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	100,0 %	+	-	-	379 892	108 713	2 717	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-56 759	1,92	379 892	108 713	2 717	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra									Travata: Trave 2-4-6-8-10-12-13						
Trave 2-4	0%	+	59 254	1,83	380 482	108 713	6 800	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	380 482	108 713	6 800	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	59 254	6,24	380 482	108 713	6 800	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	380 482	108 713	6 800	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	54 474	6,79	380 482	108 713	6 800	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	380 482	108 713	6 800	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	40 080	9,23	380 482	108 713	6 800	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-7 936	13,70	380 482	108 713	6 800	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	25 685	14,40	380 482	108 713	6 800	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-22 330	16,57	380 482	108 713	6 800	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	62,5%	+	11 292	9,63	380 482	108 713	6 800	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-36 724	10,07	380 482	108 713	6 800	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	380 482	108 713	6 800	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-51 118	7,24	380 482	108 713	6 800	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	380 482	108 713	6 800	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-55 896	6,62	380 482	108 713	6 800	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	100,0 %	+	-	-	380 482	108 713	6 800	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-55 896	1,94	380 482	108 713	6 800	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 4-6	0%	+	61 387	1,77	380 741	108 713	8 600	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	380 741	108 713	8 600	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	61 387	6,03	380 741	108 713	8 600	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO

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

Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-	-	380 741	108 713	8 600	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	56 375	6,56	380 741	108 713	8 600	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	380 741	108 713	8 600	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	41 865	8,84	380 741	108 713	8 600	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-6 153	17,67	380 741	108 713	8 600	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	27 352	13,53	380 741	108 713	8 600	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-20 663	5,26	380 741	108 713	8 600	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	12 840	8,47	380 741	108 713	8 600	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-35 175	10,52	380 741	108 713	8 600	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	380 741	108 713	8 600	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-49 684	7,45	380 741	108 713	8 600	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	380 741	108 713	8 600	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-54 697	6,76	380 741	108 713	8 600	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	100%	+	-	-	380 741	108 713	8 600	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-54 697	1,99	380 741	108 713	8 600	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-8	0%	+	57 454	1,89	380 942	108 713	9 992	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	380 942	108 713	9 992	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	57 454	6,44	380 942	108 713	9 992	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	380 942	108 713	9 992	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	52 718	7,02	380 942	108 713	9 992	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	380 942	108 713	9 992	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	38 344	9,65	380 942	108 713	9 992	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-9 671	11,24	380 942	108 713	9 992	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	23 973	15,43	380 942	108 713	9 992	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-24 042	15,39	380 942	108 713	9 992	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	62,5%	+	9 600	11,32	380 942	108 713	9 992	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-38 415	9,63	380 942	108 713	9 992	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	380 942	108 713	9 992	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-52 786	7,01	380 942	108 713	9 992	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	380 942	108 713	9 992	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-57 522	6,43	380 942	108 713	9 992	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
Trave 8-10	100%	+	-	-	380 942	108 713	9 992	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-57 522	1,89	380 942	108 713	9 992	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	56 908	1,91	381 094	108 713	11 042	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	381 094	108 713	11 042	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	56 908	6,50	381 094	108 713	11 042	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	381 094	108 713	11 042	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	51 859	7,13	381 094	108 713	11 042	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	381 094	108 713	11 042	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	37 330	9,91	381 094	108 713	11 042	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-10 687	10,17	381 094	108 713	11 042	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	22 801	4,77	381 094	108 713	11 042	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25 215	14,67	381 094	108 713	11 042	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	62,5%	+	8 275	13,14	381 094	108 713	11 042	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-39 742	9,31	381 094	108 713	11 042	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	381 094	108 713	11 042	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-54 270	6,82	381 094	108 713	11 042	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
Trave 10-12	87,5%	+	-	-	381 094	108 713	11 042	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-59 319	6,24	381 094	108 713	11 042	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	100,0 %	+	-	-	381 094	108 713	11 042	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-59 319	1,83	381 094	108 713	11 042	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	56 490	1,92	380 944	108 713	10 001	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	380 944	108 713	10 001	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	56 490	6,55	380 944	108 713	10 001	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	380 944	108 713	10 001	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	51 710	7,15	380 944	108 713	10 001	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	380 944	108 713	10 001	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	37 317	9,91	380 944	108 713	10 001	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-10 699	10,16	380 944	108 713	10 001	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	22 923	16,14	380 944	108 713	10 001	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-25 094	14,74	380 944	108 713	10 001	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	62,5%	+	8 528	12,75	380 944	108 713	10 001	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-39 488	9,37	380 944	108 713	10 001	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
Trave 12-13	75,0%	+	-	-	380 944	108 713	10 001	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-53 880	6,87	380 944	108 713	10 001	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	380 944	108 713	10 001	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-58 660	6,31	380 944	108 713	10 001	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	100,0 %	+	-	-	380 944	108 713	10 001	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-58 660	1,85	380 944	108 713	10 001	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	50 271	2,16	380 612	108 713	7 704	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	380 612	108 713	7 704	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	50 271	7,36	380 612	108 713	7 704	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	380 612	108 713	7 704	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	45 257	8,17	380 612	108 713	7 704	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-2 769	39,26	380 612	108 713	7 704	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	30 747	12,03	380 612	108 713	7 704	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-17 270	6,29	380 612	108 713	7 704	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	16 233	22,79	380 612	108 713	7 704	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-31 780	3,42	380 612	108 713	7 704	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	1 914	56,80	380 612	108 713	7 704	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-46 293	7,99	380 612	108 713	7 704	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO

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

Id _{Tr}	%L _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	75,0%	+	-	-	380 612	108 713	7 704	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-60 802	6,08	380 612	108 713	7 704	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	380 612	108 713	7 704	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-65 816	5,62	380 612	108 713	7 704	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	100,0 %	+	-	-	380 612	108 713	7 704	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-65 816	1,65	380 612	108 713	7 704	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra										Travata: Trave 11-14-16-18-20					
Trave 11-14	0%	+	40 440	2,69	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	39 777	9,30	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	29 179	12,68	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	18 601	5,84	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 171	92,84	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	8 053	13,50	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 669	9,32	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-22 151	4,91	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 14-16	75,0%	+	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-31 233	11,84	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-37 244	9,93	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	100%	+	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-37 511	2,90	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	31 467	3,45	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	31 467	11,76	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	29 567	12,51	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 16-18	37,5%	+	23 233	15,92	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	16 899	21,89	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-3 577	NS	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	62,5%	+	10 566	10,29	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-9 910	37,33	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	75,0%	+	4 240	25,64	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-16 245	22,77	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-18 679	19,81	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	100,0 %	+	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-18 679	5,82	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 18-20	0%	+	27 012	4,02	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	27 012	13,70	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	24 582	15,05	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	18 247	20,27	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-2 227	48,82	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	11 911	31,06	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-8 561	43,21	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	62,5%	+	5 579	19,49	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-14 898	24,83	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
Trave 18-20	75,0%	+	155	NS	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-21 232	17,42	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-23 665	15,63	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	100,0 %	+	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-23 665	4,59	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	27 080	4,01	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	27 080	13,66	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	27 080	13,66	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	22 249	16,63	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
Trave 18-20		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	17 223	21,48	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-3 247	NS	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	62,5%	+	12 203	8,91	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-8 274	44,71	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	75,0%	+	7 230	15,04	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-13 106	28,23	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	87,5%	+	3 516	30,92	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-13 106	28,23	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	100,0 %	+	12	NS	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-13 106	8,29	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO

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

Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	C _{tg} Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Piano Terra															
Trave 13-15										Travata: Trave 13-15-17-19-21					
	0%	+	32 124	3,38	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	32 124	11,52	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	25 750	14,37	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	17 598	21,02	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-2 218	49,01	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	9 463	11,49	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-10 321	10,53	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	1 375	79,06	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-18 410	20,10	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-26 486	13,97	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-32 780	11,29	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	100,0 %	+	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-32 780	3,32	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 15-17	0%	+	27 589	3,94	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	27 589	13,41	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	25 688	14,40	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	19 351	19,12	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-1 120	97,07	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	13 019	28,42	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-7 454	49,63	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	62,5%	+	6 685	16,26	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-13 789	26,83	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	75,0%	+	413	NS	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-20 123	18,38	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-22 552	16,40	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	100%	+	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-22 552	4,82	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 17-19	0%	+	26 752	4,06	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	26 752	13,83	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	24 321	15,21	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	17 987	20,57	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-2 489	43,68	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	11 650	31,76	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-8 822	41,94	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	62,5%	+	5 318	20,44	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-15 158	24,41	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	75,0%	+	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-21 493	17,21	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-23 926	15,46	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	100,0 %	+	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-23 926	4,54	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 19-21	0%	+	25 853	4,21	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	25 853	14,31	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	25 853	14,31	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	21 021	17,60	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	15 995	23,13	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
		-	-4 473	82,71	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	62,5%	+	10 975	9,91	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-9 499	38,95	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	75,0%	+	5 953	18,26	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-14 330	25,82	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	87,5%	+	1 595	68,16	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-14 330	25,82	379 500	108 713	0	261 242	0	0	2,50	0,0283	4,0212	0,0000	NO
	100,0 %	+	-	-	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-14 330	7,59	379 500	108 713	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO

LEGENDA:

- Id_{Tr}

Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{Li}

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

[+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
- V_{Ed,2}

Taglio di progetto in direzione 2.
- CS

Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] =

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

Id _{Tr}	% _{oL_I}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg _Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	

V_{Rcd} eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Rsd,s} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
N_{Ed} Resistenza a taglio trazione delle staffe.
V_{Rsd,p} Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
V_{R1} Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V_{fd} Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
Ctg_Θ Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
A_{sw} Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A_{sw,p} Area delle staffe per unità di lunghezza.
A_{s,Dg} Area dei ferri piegati.
R_f Area di ferri incrociati nelle zone critiche.
 [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)
Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU

Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	R _f	φ _{ve}	φ _{vi}	φ _w	Lato 1				Lato 2			
														L	n _{re} _g	n _r	φ	L	n _{re} _g	n _r	φ
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]			[m]	[m]	[m]	[cm]				[cm]			

Pilastrata: Pilastrata 1

Piano Terra	85 606	-83	-5 807	6.85[V]	39 834	39 834	0	1 168 821	1,00	NO	18	-	6	30	1	0	12	30	1	0	12
-------------	--------	-----	--------	---------	--------	--------	---	-----------	------	----	----	---	---	----	---	---	----	----	---	---	----

Pilastrata: Pilastrata 2

Piano Terra	116 715	8 372	-1 816	9.51[V]	42 563	42 563	0	1 168 821	1,45	NO	18	-	8	30	1	0	12	30	1	0	12
-------------	---------	-------	--------	---------	--------	--------	---	-----------	------	----	----	---	---	----	---	---	----	----	---	---	----

Pilastrata: Pilastrata 3

Piano Terra	115 272	459	-7 563	12.17[V]	42 811	42 811	0	1 168 821	1,45	NO	18	-	6	30	1	0	12	30	1	0	12
-------------	---------	-----	--------	----------	--------	--------	---	-----------	------	----	----	---	---	----	---	---	----	----	---	---	----

Pilastrata: Pilastrata 4

Piano Terra	117 282	7 775	-3 253	9.28[V]	43 017	43 017	0	1 168 821	1,45	NO	18	-	6	30	1	0	12	30	1	0	12
-------------	---------	-------	--------	---------	--------	--------	---	-----------	------	----	----	---	---	----	---	---	----	----	---	---	----

Pilastrata: Pilastrata 5

Piano Terra	113 283	86	-7 192	5.92[V]	42 616	42 616	0	1 168 821	1,00	NO	18	-	6	30	1	0	12	30	1	0	12
-------------	---------	----	--------	---------	--------	--------	---	-----------	------	----	----	---	---	----	---	---	----	----	---	---	----

Pilastrata: Pilastrata 6

Piano Terra	112 152	26 887	-5 546	17.35[V]	215 313	100 488	0	2 604 835	1,50	NO	18	-	6	60	1	3	18	30	1	1	18
-------------	---------	--------	--------	----------	---------	---------	---	-----------	------	----	----	---	---	----	---	---	----	----	---	---	----

Pilastrata: Pilastrata 7

Piano Terra	114 598	-964	-6 775	13.72[V]	42 750	42 750	0	1 168 821	1,45	NO	18	-	6	30	1	0	12	30	1	0	12
-------------	---------	------	--------	----------	--------	--------	---	-----------	------	----	----	---	---	----	---	---	----	----	---	---	----

Pilastrata: Pilastrata 8

Piano Terra	114 430	28 981	2 654	18.44[V]	215 653	100 711	0	2 604 835	1,49	NO	18	-	6	60	1	3	18	30	1	1	18
-------------	---------	--------	-------	----------	---------	---------	---	-----------	------	----	----	---	---	----	---	---	----	----	---	---	----

Pilastrata: Pilastrata 9

Piano Terra	104 888	2 742	5 169	15.48[V]	41 776	41 776	0	1 168 821	1,47	NO	18	-	6	30	1	0	12	30	1	0	12
-------------	---------	-------	-------	----------	--------	--------	---	-----------	------	----	----	---	---	----	---	---	----	----	---	---	----

Pilastrata: Pilastrata 10

Piano Terra	115 811	-2 376	7 845	9.98[V]	42 872	42 872	0	1 168 821	1,45	NO	18	-	6	30	1	0	12	30	1	0	12
-------------	---------	--------	-------	---------	--------	--------	---	-----------	------	----	----	---	---	----	---	---	----	----	---	---	----

Pilastrata: Pilastrata 11

Piano Terra	172 981	16 825	-1 258	39.64[V]	224 432	106 483	0	2 604 835	1,45	NO	18	-	6	60	1	3	18	30	1	1	18
-------------	---------	--------	--------	----------	---------	---------	---	-----------	------	----	----	---	---	----	---	---	----	----	---	---	----

Pilastrata: Pilastrata 12

Piano Terra (a)	108 931	-2 947	6 443	11.85[V]	42 187	42 187	0	1 168 821	1,46	NO	18	-	6	30	1	0	12	30	1	0	12
-----------------	---------	--------	-------	----------	--------	--------	---	-----------	------	----	----	---	---	----	---	---	----	----	---	---	----

Pilastrata: Pilastrata 13

Piano Terra (a)	141 037	-14 191	-2 453	45.89[V]	219 655	103 348	0	2 604 835	1,47	NO	18	-	6	60	1	3	18	30	1	1	18
-----------------	---------	---------	--------	----------	---------	---------	---	-----------	------	----	----	---	---	----	---	---	----	----	---	---	----

Pilastrata: Pilastrata 14

Piano Terra	76 164	-4 196	1 778	37.56[V]	65 372	65 372	0	1 436 014	1,42	NO	18	-	6	30	1	1	18	30	1	1	18
-------------	--------	--------	-------	----------	--------	--------	---	-----------	------	----	----	---	---	----	---	---	----	----	---	---	----

Pilastrata: Pilastrata 15

Piano Terra	78 578	1 367	1 336	NS	65 597	65 597	0	1 436 014	1,41	NO	18	-	6	30	1	1	18	30	1	1	18
-------------	--------	-------	-------	----	--------	--------	---	-----------	------	----	----	---	---	----	---	---	----	----	---	---	----

Pilastrata: Pilastrata 16

Piano Terra	53 301	-83	2 294	27.53[V]	63 172	63 172	0	1 436 014	1,00	NO	18	-	6	30	1	1	18	30	1	1	18
-------------	--------	-----	-------	----------	--------	--------	---	-----------	------	----	----	---	---	----	---	---	----	----	---	---	----

Pilastrata: Pilastrata 17

Piano Terra	46 851	-905	1 202	NS	62 543	62 543	0	1 436 014	1,46	NO	18	-	6	30	1	1	18	30	1	1	18
-------------	--------	------	-------	----	--------	--------	---	-----------	------	----	----	---	---	----	---	---	----	----	---	---	----

Pilastrata: Pilastrata 18

Piano Terra	37 604	-92	2 422	25.45[V]	61 649	61 649	0	1 436 014	1,00	NO	18	-	6	30	1	1	18	30	1	1	18
-------------	--------	-----	-------	----------	--------	--------	---	-----------	------	----	----	---	---	----	---	---	----	----	---	---	----

Pilastrata: Pilastrata 19

Piano Terra	47 363	-370	1 790	NS	62 593	62 593	0	1 436 014	1,46	NO	18	-	6	30	1	1	18	30	1	1	18
-------------	--------	------	-------	----	--------	--------	---	-----------	------	----	----	---	---	----	---	---	----	----	---	---	----

Pilastrata: Pilastrata 20

Piano Terra	37 177	-1 487	5 078	89.74[V]	203 867	93 011	0	2 604 835	1,56	NO	18	-	6	60	1	3	18	30	1	1	18
-------------	--------	--------	-------	----------	---------	--------	---	-----------	------	----	----	---	---	----	---	---	----	----	---	---	----

Pilastrata: Pilastrata 21

Piano Terra	21 652	1 294	64	46.44[V]	60 095	60 095	0	1 436 014	1,00	NO	18	-	6	30	1	1	18	30	1	1	18
-------------	--------	-------	----	----------	--------	--------	---	-----------	------	----	----	---	---	----	---	---	----	----	---	---	----

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} g	n _f	φ	L	n _{re} g	n _f	φ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[m]	[m]	[m]	[cm]				[cm]			

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,r}	Sollecitazioni di progetto (N _{Ed} > 0: compressione).
M_{Ed,Xr}	
M_{Ed,Y}	
M_{Rd,Xr}	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.
n_f, φ	Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.

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

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLU																
Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{fd}		V _j		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}	R _f
	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	[N]	[mm²]	[mm²]	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata 1																
Piano Terra	189	4 297	12,9 5	157855	157855	55664	55664	0	0	0	0	-	0,037 70	0,037 70	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 2																
Piano Terra	4 683	1 258	20,9 6	156671	156671	98168	98168	0	0	0	0	-	0,067 02	0,067 02	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 3																
Piano Terra	377	3 944	14,1 1	157790	157790	55664	55664	0	0	0	0	-	0,037 70	0,037 70	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 4																
Piano Terra	4 071	2 226	13,6 7	157995	157995	55664	55664	0	0	0	0	-	0,037 70	0,037 70	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 5																
Piano Terra	109	3 634	15,3 2	157705	157705	55664	55664	0	0	0	0	-	0,037 70	0,037 70	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 6																
Piano Terra	6 186	3 201	17,3 9	304262	334688	55664	12246 2	0	0	0	0	-	0,037 70	0,037 70	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 7																
Piano Terra	684	3 292	16,9 1	157708	157708	55664	55664	0	0	0	0	-	0,037 70	0,037 70	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 8																
Piano Terra	8 175	1 172	14,9 8	304504	334954	55664	12246 2	0	0	0	0	-	0,037 70	0,037 70	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 9																
Piano Terra	1 781	2 627	21,1 9	156922	156922	55664	55664	0	0	0	0	-	0,037 70	0,037 70	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 10																
Piano Terra	1 636	4 042	13,7 7	157826	157826	55664	55664	0	0	0	0	-	0,037 70	0,037 70	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 11																
Piano Terra	10 851	987	11,2 9	308681	339549	55664	12246 2	0	0	0	0	-	0,037 70	0,037 70	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 12																
Piano Terra (a)	1 926	3 501	15,9 0	157211	157211	55664	55664	0	0	0	0	-	0,037 70	0,037 70	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 13																
Piano Terra (a)	8 910	1 732	13,7 4	307599	338358	55664	12246 2	0	0	0	0	-	0,037 70	0,037 70	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 14																
Piano Terra	2 288	954	24,3 3	152371	152371	55664	55664	0	0	0	0	-	0,037 70	0,037 70	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 15																
Piano Terra	815	758	68,3 0	152318	152318	55664	55664	0	0	0	0	-	0,037 70	0,037 70	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 16																
Piano Terra	314	1 830	30,4 2	150085	150085	55664	55664	0	0	0	0	-	0,037 70	0,037 70	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 17																
Piano Terra	562	848	65,6 4	150398	150398	55664	55664	0	0	0	0	-	0,037 70	0,037 70	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 18																
Piano Terra	109	2 155	25,8 3	150600	150600	55664	55664	0	0	0	0	-	0,037 70	0,037 70	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 19																
Piano Terra	249	1 217	45,7 4	150449	150449	55664	55664	0	0	0	0	-	0,037 70	0,037 70	15	NO

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLU																
Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{fd}		V _j		V _{Rd,s}	A _{sw}		S _{Asw}	R _f
	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	[N]	X	Y	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata 20																
Piano Terra	511	3 108	17,9 1	295173	324690	55664	12246 2	0	0	0	0	-	0,037 70	0,037 70	15	NO
Pilastrata: Pilastrata 21																
Piano Terra	989	952	56,2 8	148795	148795	55664	55664	0	0	0	0	-	0,037 70	0,037 70	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.
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_{fd}	Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
V_j	Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.
V_{Rd,s}	Resistenza a taglio per scorrimento.
A_{sw}	Staffe (diametro in mm/passi in cm; [-] = rinforzo NON in C.A).
S_{Asw}	Passo massimo staffe da normativa.
R_f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

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

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 _r
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm²]	[cm²]					
Fondazione							Travata: Trave 14-15					
Trave 14-15	0%	-	-	8 897	38 954	8,04	12,06	-	VNR	9.25[V]	0,05	NO
	12,5%	-	-	8 897	22 447	8,04	12,06	-	VNR	16.05[V]	0,05	NO
	25,0%	-	-	8 897	8 783	8,04	12,06	-	VNR	41.02[V]	0,05	NO
	37,5%	15 029	6 024	-	-	8,04	12,06	41.41[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	15 029	12 345	-	-	8,04	12,06	20.20[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	14 359	15 203	-	-	8,04	12,06	16.38[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	8 897	16 243	-	-	8,04	12,06	15.17[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	8 897	14 776	-	-	8,04	12,06	16.68[V]	0,04	-	VNR	NO
	100%	8 897	10 091	12 976	730	8,04	12,06	24.43[V]	0,04	NS	0,05	NO
Fondazione							Travata: Trave 1b-20-21					
Trave 1b-20	0%	-	-	-	-	8,04	12,06	-	VNR	-	VNR	NO
	12,5%	-	-	-	14	8,04	12,06	-	VNR	NS	0,05	NO
	25,0%	-	-	-	48	8,04	12,06	-	VNR	NS	0,05	NO
	37,5%	-	-	-	108	8,04	12,06	-	VNR	NS	0,05	NO
	50,0%	-	-	-	193	8,04	12,06	-	VNR	NS	0,05	NO
	62,5%	-	-	-	305	8,04	12,06	-	VNR	NS	0,05	NO
	75,0%	-	-	-	439	8,04	12,06	-	VNR	NS	0,05	NO
	87,5%	-	-	-	599	8,04	12,06	-	VNR	NS	0,05	NO
	100,0%	-	-	-	779	8,04	12,06	-	VNR	NS	0,05	NO
Trave 20-21	0%	-	-	20 171	11 632	8,04	12,06	-	VNR	31.51[V]	0,05	NO
	12,5%	-	-	14 967	3 505	8,04	12,06	-	VNR	NS	0,05	NO
	25,0%	20 171	3 232	-	-	8,04	12,06	77.92[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	20 171	7 523	-	-	8,04	12,06	33.47[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	20 171	9 671	-	-	8,04	12,06	26.04[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	20 171	9 654	-	-	8,04	12,06	26.08[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	20 171	7 427	-	-	8,04	12,06	33.91[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	14 967	3 666	-	-	8,04	12,06	68.01[V]	0,04	-	VNR	NO
	100,0%	-	-	20 171	3 763	8,04	12,06	-	VNR	97.40[V]	0,05	NO
Fondazione							Travata: Trave 2-1-3-5-7-9-11-13					
Trave 1-2	0%	-	-	97 798	17 163	8,04	12,06	-	VNR	24.21[V]	0,06	NO
	12,5%	98 487	4 754	-	-	8,04	12,06	60.95[V]	0,04	-	VNR	NO
	25,0%	97 798	20 521	-	-	8,04	12,06	14.10[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	97 798	30 523	-	-	8,04	12,06	9.48[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	97 798	34 612	-	-	8,04	12,06	8.36[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	98 362	32 848	-	-	8,04	12,06	8.81[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	98 487	25 263	-	-	8,04	12,06	11.47[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	98 487	12 128	-	-	8,04	12,06	23.89[V]	0,04	-	VNR	NO
	100,0%	-	-	96 407	8 428	8,04	12,06	-	VNR	49.20[V]	0,06	NO
Trave 1-3	0%	-	-	69 537	8 021	8,04	12,06	-	VNR	49.62[V]	0,05	NO
	12,5%	68 658	10 764	-	-	8,04	12,06	25.58[V]	0,04	-	VNR	NO
	25,0%	69 998	22 284	-	-	8,04	12,06	12.38[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	70 288	28 522	-	-	8,04	12,06	9.68[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	70 288	29 014	-	-	8,04	12,06	9.51[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	70 288	23 703	-	-	8,04	12,06	11.65[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	70 288	12 600	-	-	8,04	12,06	21.91[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	68 658	4 909	8,04	12,06	-	VNR	80.97[V]	0,05	NO
	100%	-	-	68 658	27 097	8,04	12,06	-	VNR	14.66[V]	0,05	NO
Trave 3-5	0%	-	-	31 384	12 763	8,04	12,06	-	VNR	29.33[V]	0,05	NO
	12,5%	26 714	4 389	-	-	8,04	12,06	58.13[V]	0,04	-	VNR	NO
	25,0%	31 384	15 565	-	-	8,04	12,06	16.53[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	31 384	21 170	-	-	8,04	12,06	12.15[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	31 384	21 110	-	-	8,04	12,06	12.19[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	31 384	15 392	-	-	8,04	12,06	16.72[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	31 590	4 201	-	-	8,04	12,06	61.29[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	26 714	14 026	8,04	12,06	-	VNR	26.48[V]	0,05	NO
	100,0%	-	-	26 714	35 996	8,04	12,06	-	VNR	10.31[V]	0,05	NO
Trave 5-7	0%	-	-	-7 175	21 406	8,04	12,06	-	VNR	16.36[V]	0,05	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	12,5%	-	-	-7 175	5 186	8,04	12,06	-	VNR	67.55[V]	0,05	NO
	25,0%	-124	7 247	-	-	8,04	12,06	33.41[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	-124	13 375	-	-	8,04	12,06	18.10[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	-124	14 146	-	-	8,04	12,06	17.11[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	-124	9 607	-	-	8,04	12,06	25.20[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	1 532	194	-7 175	1 752	8,04	12,06	NS	0,04	NS	0,05	NO
	87,5%	-	-	-7 175	16 285	8,04	12,06	-	VNR	21.51[V]	0,05	NO
	100%	-	-	-3 113	36 102	8,04	12,06	-	VNR	9.77[V]	0,05	NO
Trave 7-9	0%	-	-	-1 340	35 446	8,04	12,06	-	VNR	9.98[V]	0,05	NO
	12,5%	-	-	-1 340	16 360	8,04	12,06	-	VNR	21.63[V]	0,05	NO
	25,0%	2 601	510	-1 340	2 099	8,04	12,06	NS	0,04	NS	0,05	NO
	37,5%	2 292	9 295	-	-	8,04	12,06	26.17[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	2 292	13 584	-	-	8,04	12,06	17.91[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	1 742	12 992	-	-	8,04	12,06	18.70[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	-1 340	7 797	-	-	8,04	12,06	30.98[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	2 292	2 919	8,04	12,06	-	VNR	NS	0,05	NO
	100,0%	-	-	2 292	18 059	8,04	12,06	-	VNR	19.72[V]	0,05	NO
Trave 9-11	0%	-	-	65 244	41 424	8,04	12,06	-	VNR	9.54[V]	0,05	NO
	12,5%	-	-	65 244	18 457	8,04	12,06	-	VNR	21.42[V]	0,05	NO
	25,0%	39 015	2 372	-	-	8,04	12,06	NS	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	56 058	14 990	-	-	8,04	12,06	17.96[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	65 244	24 046	-	-	8,04	12,06	11.38[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	65 244	29 545	-	-	8,04	12,06	9.26[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	65 244	30 780	-	-	8,04	12,06	8.89[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	65 244	27 781	-	-	8,04	12,06	9.85[V]	0,04	-	VNR	NO
	100%	65 244	20 588	-	-	8,04	12,06	13.29[V]	0,04	-	VNR	NO
Trave 11-13	0%	105 677	1 564	64 135	5 273	8,04	12,06	NS	0,04	74.85[V]	0,05	NO
	12,5%	105 677	15 138	-	-	8,04	12,06	19.37[V]	0,04	-	VNR	NO
	25,0%	105 677	24 632	-	-	8,04	12,06	11.90[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	105 677	30 031	-	-	8,04	12,06	9.76[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	105 677	31 327	-	-	8,04	12,06	9.36[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	105 677	28 502	-	-	8,04	12,06	10.28[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	105 677	21 545	-	-	8,04	12,06	13.61[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	105 677	10 434	-	-	8,04	12,06	28.10[V]	0,04	-	VNR	NO
	100%	-	-	88 522	8 612	8,04	12,06	-	VNR	47.58[V]	0,06	NO
Fondazione												
Travata: Trave 2-4-6-8-10-12-13												
Trave 2-4	0%	-	-	100 390	9 249	8,04	12,06	-	VNR	45.10[V]	0,06	NO
	12,5%	102 838	11 693	-	-	8,04	12,06	24.96[V]	0,04	-	VNR	NO
	25,0%	102 838	25 454	-	-	8,04	12,06	11.46[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	102 554	33 603	-	-	8,04	12,06	8.68[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	101 886	35 747	-	-	8,04	12,06	8.15[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	101 886	31 900	-	-	8,04	12,06	9.13[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	102 554	22 059	-	-	8,04	12,06	13.22[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	102 838	6 378	-	-	8,04	12,06	45.76[V]	0,04	-	VNR	NO
	100,0%	-	-	101 886	16 103	8,04	12,06	-	VNR	25.96[V]	0,06	NO
Trave 4-6	0%	-	-	72 176	3 846	8,04	12,06	-	VNR	NS	0,05	NO
	12,5%	72 251	14 979	-	-	8,04	12,06	18.50[V]	0,04	-	VNR	NO
	25,0%	73 236	26 164	-	-	8,04	12,06	10.60[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	73 254	31 592	-	-	8,04	12,06	8.78[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	73 254	30 851	-	-	8,04	12,06	8.99[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	73 254	23 823	-	-	8,04	12,06	11.65[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	73 254	10 511	-	-	8,04	12,06	26.41[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	72 251	9 506	8,04	12,06	-	VNR	42.05[V]	0,05	NO
	100%	-	-	73 236	35 090	8,04	12,06	-	VNR	11.40[V]	0,05	NO
Trave 6-8	0%	-	-	18 914	16 378	8,04	12,06	-	VNR	22.51[V]	0,04	NO
	12,5%	14 820	1 462	-	-	8,04	12,06	NS	0,04	-	VNR	NO
	25,0%	18 997	12 916	-	-	8,04	12,06	19.61[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	18 997	18 861	-	-	8,04	12,06	13.43[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	18 997	19 050	-	-	8,04	12,06	13.29[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	18 997	13 509	-	-	8,04	12,06	18.75[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	18 914	2 379	-	-	8,04	12,06	NS	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	14 820	15 835	8,04	12,06	-	VNR	23.13[V]	0,04	NO
	100%	-	-	14 820	37 946	8,04	12,06	-	VNR	9.65[V]	0,04	NO
Trave 8-10	0%	-	-	3 253	32 768	8,04	12,06	-	VNR	10.88[V]	0,05	NO
	12,5%	-	-	3 253	11 865	8,04	12,06	-	VNR	30.07[V]	0,05	NO
	25,0%	10 028	4 454	-	-	8,04	12,06	55.47[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	9 150	14 024	-	-	8,04	12,06	17.58[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	10 028	17 675	-	-	8,04	12,06	13.97[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	10 028	15 408	-	-	8,04	12,06	16.03[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	10 028	7 276	-	-	8,04	12,06	33.95[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	3 253	7 806	8,04	12,06	-	VNR	45.71[V]	0,05	NO
	100%	-	-	7 175	27 096	8,04	12,06	-	VNR	13.25[V]	0,05	NO
Trave 10-12	0%	-	-	15 740	31 122	8,04	12,06	-	VNR	11.71[V]	0,05	NO
	12,5%	-	-	15 740	11 419	8,04	12,06	-	VNR	31.93[V]	0,05	NO
	25,0%	20 392	4 991	-	-	8,04	12,06	50.50[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	20 392	14 200	-	-	8,04	12,06	17.75[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	20 392	18 049	-	-	8,04	12,06	13.96[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	20 392	16 603	-	-	8,04	12,06	15.18[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	20 392	9 922	-	-	8,04	12,06	25.40[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	19 524	1 970	8,04	12,06	-	VNR	NS	0,05	NO
	100,0%	-	-	19 524	18 968	8,04	12,06	-	VNR	19.34[V]	0,05	NO
Trave 12-13	0%	-	-	62 665	34 239	8,04	12,06	-	VNR	11.50[V]	0,05	NO
	12,5%	-	-	62 665	12 632	8,04	12,06	-	VNR	31.17[V]	0,05	NO
	37,5%	55 398	6 508	-	-	8,04	12,06	41.33[V]	0,04	-	VNR	NO
		55 398	17 506	-	-	8,04	12,06	15.36[V]	0,04	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	50,0%	58 690	24 019	-	-	8,04	12,06	11.26[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	62 665	27 260	-	-	8,04	12,06	9.99[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	62 665	25 905	-	-	8,04	12,06	10.51[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	62 665	20 141	-	-	8,04	12,06	13.52[V]	0,04	-	VNR	NO
	100%	62 665	10 022	40 937	2 307	8,04	12,06	27.18[V]	0,04	NS	0,05	NO
Fondazione						Travata: Trave 11-14-16-18-20						
Trave 11-14	0%	-	-	152 597	123 596	8,04	12,06	-	VNR	3.63[V]	0,06	NO
	12,5%	-	-	155 801	59 226	8,04	12,06	-	VNR	7.62[V]	0,06	NO
	25,0%	-	-	160 803	9 307	8,04	12,06	-	VNR	48.84[V]	0,06	NO
	37,5%	149 621	32 566	-	-	8,04	12,06	9.65[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	152 597	59 891	-	-	8,04	12,06	5.27[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	155 801	76 211	-	-	8,04	12,06	4.16[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	160 803	84 785	-	-	8,04	12,06	3.77[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	160 803	84 293	-	-	8,04	12,06	3.79[V]	0,04	-	VNR	NO
	100,0%	160 803	75 215	-	-	8,04	12,06	4.25[V]	0,04	-	VNR	NO
Trave 14-16	0%	178 304	60 571	-	-	8,04	12,06	5.41[V]	0,04	-	VNR	NO
	12,5%	178 304	59 432	-	-	8,04	12,06	5.52[V]	0,04	-	VNR	NO
	25,0%	178 304	55 704	-	-	8,04	12,06	5.89[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	178 304	49 447	-	-	8,04	12,06	6.63[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	178 304	40 732	-	-	8,04	12,06	8.05[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	178 304	29 609	-	-	8,04	12,06	11.08[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	178 304	16 143	-	-	8,04	12,06	20.33[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	178 304	390	111 112	5 134	8,04	12,06	NS	0,04	82.55[V]	0,06	NO
	100,0%	-	-	152 259	24 773	8,04	12,06	-	VNR	18.13[V]	0,06	NO
Trave 16-18	0%	77 050	44 221	-	-	8,04	12,06	6.31[V]	0,04	-	VNR	NO
	12,5%	77 050	41 206	-	-	8,04	12,06	6.78[V]	0,04	-	VNR	NO
	25,0%	77 050	36 118	-	-	8,04	12,06	7.73[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	77 050	29 012	-	-	8,04	12,06	9.63[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	77 050	19 941	-	-	8,04	12,06	14.01[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	77 050	8 952	-	-	8,04	12,06	31.21[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	-	-	58 189	4 579	8,04	12,06	-	VNR	85.39[V]	0,05	NO
	87,5%	-	-	61 043	19 588	8,04	12,06	-	VNR	20.05[V]	0,05	NO
	100,0%	-	-	61 043	36 891	8,04	12,06	-	VNR	10.64[V]	0,05	NO
Trave 18-20	0%	9 355	7 111	2 912	5 469	8,04	12,06	34.69[V]	0,04	65.20[V]	0,05	NO
	12,5%	9 355	7 931	2 912	1 471	8,04	12,06	31.11[V]	0,04	NS	0,05	NO
	25,0%	9 355	7 727	-	-	8,04	12,06	31.93[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	9 355	6 519	-	-	8,04	12,06	37.85[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	5 071	4 549	-	-	8,04	12,06	53.78[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	5 071	3 237	-	-	8,04	12,06	75.58[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	2 912	1 261	9 355	2 856	8,04	12,06	NS	0,04	NS	0,05	NO
	87,5%	-	-	9 355	7 818	8,04	12,06	-	VNR	46.12[V]	0,05	NO
	100,0%	-	-	9 355	13 655	8,04	12,06	-	VNR	26.41[V]	0,05	NO
Fondazione						Travata: Trave 13-15-17-19-21						
Trave 13-15	0%	-	-	80 532	71 640	8,04	12,06	-	VNR	5.65[V]	0,06	NO
	12,5%	-	-	83 129	33 301	8,04	12,06	-	VNR	12.20[V]	0,06	NO
	25,0%	-	-	87 721	3 617	8,04	12,06	-	VNR	NS	0,06	NO
	37,5%	78 737	20 172	-	-	8,04	12,06	13.89[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	80 532	35 235	-	-	8,04	12,06	7.97[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	87 721	43 690	-	-	8,04	12,06	6.51[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	87 721	46 284	-	-	8,04	12,06	6.14[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	87 721	42 669	-	-	8,04	12,06	6.66[V]	0,04	-	VNR	NO
	100%	87 721	33 064	-	-	8,04	12,06	8.60[V]	0,04	-	VNR	NO
Trave 15-17	0%	105 925	14 525	-	-	8,04	12,06	20.19[V]	0,04	-	VNR	NO
	12,5%	105 925	22 548	-	-	8,04	12,06	13.01[V]	0,04	-	VNR	NO
	25,0%	105 925	27 446	-	-	8,04	12,06	10.68[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	105 925	29 292	-	-	8,04	12,06	10.01[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	105 925	28 157	-	-	8,04	12,06	10.41[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	105 925	24 110	-	-	8,04	12,06	12.16[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	105 925	17 220	-	-	8,04	12,06	17.03[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	105 925	7 553	63 108	913	8,04	12,06	38.84[V]	0,04	NS	0,05	NO
	100,0%	-	-	87 552	14 107	8,04	12,06	-	VNR	29.00[V]	0,06	NO
Trave 17-19	0%	64 429	20 435	-	-	8,04	12,06	13.37[V]	0,04	-	VNR	NO
	12,5%	64 429	23 702	-	-	8,04	12,06	11.53[V]	0,04	-	VNR	NO
	25,0%	64 429	24 445	-	-	8,04	12,06	11.18[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	64 429	22 730	-	-	8,04	12,06	12.02[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	64 429	18 620	-	-	8,04	12,06	14.67[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	64 429	12 181	-	-	8,04	12,06	22.43[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	64 429	3 468	-	-	8,04	12,06	78.81[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	46 066	9 721	8,04	12,06	-	VNR	39.44[V]	0,05	NO
	100,0%	-	-	46 066	24 013	8,04	12,06	-	VNR	15.96[V]	0,05	NO
Trave 19-21	0%	24 504	4 008	12 243	7 790	8,04	12,06	63.38[V]	0,04	46.52[V]	0,05	NO
	12,5%	24 504	6 800	12 243	2 430	8,04	12,06	37.36[V]	0,04	NS	0,05	NO
	25,0%	24 504	8 345	-	-	8,04	12,06	30.44[V]	0,04	-	VNR	NO
	37,5%	24 504	8 668	-	-	8,04	12,06	29.31[V]	0,04	-	VNR	NO
	50,0%	24 504	7 804	-	-	8,04	12,06	32.55[V]	0,04	-	VNR	NO
	62,5%	17 898	7 233	-	-	8,04	12,06	34.68[V]	0,04	-	VNR	NO
	75,0%	17 898	5 415	-	-	8,04	12,06	46.32[V]	0,04	-	VNR	NO
	87,5%	12 243	2 493	24 504	1 613	8,04	12,06	99.53[V]	0,04	NS	0,05	NO
	100,0%	-	-	24 504	6 928	8,04	12,06	-	VNR	53.41[V]	0,05	NO

LEGENDA:

Id _{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L _{Li}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
N _{Ed,s} , M _{Ed,3,s}	Sollecitazioni di progetto per armatura superiore.
N _{Ed,i} , M _{Ed,3,i}	Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore.

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]					
A _{s,sr} A _{s,i}	Armatura a flessione superiore e inferiore.											
(X/d) _s	Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).											
(X/d) _i	Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).											
CS _{sup} CS _{inf}	Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori e inferiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).											
R _f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.											

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

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Fondazione									Travata: Trave 14-15						
Trave 14-15	0%	+	-	-	895 491	192 209	6 844	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-49 943	3,85	895 491	192 209	6 844	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	895 491	192 209	6 844	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-41 088	4,68	895 491	192 209	6 844	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	895 491	192 209	6 844	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-33 155	5,80	895 491	192 209	6 844	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	895 491	192 209	6 844	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25 203	7,63	895 491	192 209	6 844	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	895 491	192 209	6 844	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-17 079	11,25	895 491	192 209	6 844	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	895 491	192 209	6 844	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-8 788	21,87	895 491	192 209	6 844	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	7 253	26,50	895 491	192 209	6 844	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-325	NS	895 491	192 209	6 844	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	17 188	11,18	895 491	192 209	6 844	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	895 491	192 209	6 844	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
100%	+	27 363	7,02	895 491	192 209	6 844	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	895 491	192 209	6 844	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione									Travata: Trave 1b-20-21						
Trave 1b-20	0%	+	-	-	893 079	341 112	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	893 079	341 112	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	592	NS	893 079	341 112	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	893 079	341 112	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	1 187	NS	893 079	341 112	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	893 079	341 112	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	1 781	NS	893 079	341 112	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	893 079	341 112	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	2 377	NS	893 079	341 112	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	893 079	341 112	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	2 975	NS	893 079	341 112	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	893 079	341 112	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	3 570	95,55	893 079	341 112	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	893 079	341 112	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	4 169	81,82	893 079	341 112	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	893 079	341 112	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
100,0 %	+	4 768	71,54	893 079	341 112	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	893 079	341 112	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO	
Trave 20-21	0%	+	-	-	894 520	191 875	11 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25 753	7,45	894 520	191 875	11 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	894 520	191 875	11 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-20 171	9,51	894 520	191 875	11 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	894 520	191 875	11 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-14 501	13,23	894 520	191 875	11 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	894 520	191 875	11 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-8 746	21,94	894 520	191 875	11 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	894 520	191 875	11 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-3 380	56,77	894 520	191 875	11 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	3 026	63,41	894 520	191 875	11 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	894 520	191 875	11 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	9 051	21,20	894 520	191 875	11 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	894 520	191 875	11 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	15 160	12,66	894 520	191 875	11 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	894 520	191 875	11 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
100,0 %	+	21 360	8,98	894 520	191 875	11 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	894 520	191 875	11 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione									Travata: Trave 2-1-3-5-7-9-11-13						
Trave 1-2	0%	+	-	-	903 836	192 209	73 419	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-70 389	2,73	903 836	192 209	73 419	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	903 836	192 209	73 419	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-53 644	3,58	903 836	192 209	73 419	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	903 836	192 209	73 419	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-36 870	5,21	903 836	192 209	73 419	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	903 836	192 209	73 419	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-20 067	9,58	903 836	192 209	73 419	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	903 836	192 209	73 419	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-3 555	54,07	903 836	192 209	73 419	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	13 646	14,09	903 836	192 209	73 419	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	903 836	192 209	73 419	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO

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

Id _{Tr}	% _{oLLI}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	75,0%	+	30 560	6,29	903 836	192 209	73 419	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	903 836	192 209	73 419	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	47 517	4,05	903 836	192 209	73 419	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	903 836	192 209	73 419	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	64 522	2,98	903 836	192 209	73 419	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	903 836	192 209	73 419	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 1-3	0%	+	-	-	901 253	192 209	52 814	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-59 567	3,23	901 253	192 209	52 814	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	901 253	192 209	52 814	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-42 897	4,48	901 253	192 209	52 814	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	901 253	192 209	52 814	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-26 271	7,32	901 253	192 209	52 814	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	901 253	192 209	52 814	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-9 692	19,83	901 253	192 209	52 814	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	7 497	25,64	901 253	192 209	52 814	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	901 253	192 209	52 814	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	23 477	8,19	901 253	192 209	52 814	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	901 253	192 209	52 814	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	39 848	4,82	901 253	192 209	52 814	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	901 253	192 209	52 814	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 3-5	87,5%	+	56 288	3,41	901 253	192 209	52 814	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	901 253	192 209	52 814	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	72 707	2,64	901 253	192 209	52 814	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	901 253	192 209	52 814	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	897 209	192 209	20 549	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-56 608	3,40	897 209	192 209	20 549	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	897 209	192 209	20 549	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-40 293	4,77	897 209	192 209	20 549	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	897 209	192 209	20 549	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-24 049	7,99	897 209	192 209	20 549	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	897 209	192 209	20 549	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-7 939	24,21	897 209	192 209	20 549	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	8 843	21,74	897 209	192 209	20 549	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	897 209	192 209	20 549	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 5-7	62,5%	+	24 367	7,89	897 209	192 209	20 549	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	897 209	192 209	20 549	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	40 260	4,77	897 209	192 209	20 549	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	897 209	192 209	20 549	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	56 180	3,42	897 209	192 209	20 549	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	897 209	192 209	20 549	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	72 038	2,67	897 209	192 209	20 549	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	897 209	192 209	20 549	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-56 445	3,41	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-40 785	4,71	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25 246	7,61	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 7-9	37,5%	+	-	-	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-9 820	19,57	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	5 503	34,93	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	20 687	9,29	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	35 772	5,37	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	50 746	3,79	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	65 610	2,93	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-63 027	3,05	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 9-11	12,5%	+	-	-	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-48 414	3,97	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-34 004	5,65	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-20 279	9,48	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-6 941	27,69	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	8 788	21,87	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	22 611	8,50	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	36 301	5,29	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 9-11	100,0 %	+	49 861	3,85	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	894 634	192 209	0	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	899 524	192 209	39 015	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-71 107	2,70	899 524	192 209	39 015	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO

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

Id _{Tr}	%L _I	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	C _{Tg} ⊖	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
	12,5%	+	-	-	899 524	192 209	39 015	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-58 557	3,28	899 524	192 209	39 015	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	899 524	192 209	39 015	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-46 120	4,17	899 524	192 209	39 015	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	899 524	192 209	39 015	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-33 796	5,69	899 524	192 209	39 015	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	899 524	192 209	39 015	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-21 583	8,91	899 524	192 209	39 015	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	899 524	192 209	39 015	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-9 485	20,26	899 524	192 209	39 015	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	10 369	18,54	899 524	192 209	39 015	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	899 524	192 209	39 015	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	23 224	8,28	899 524	192 209	39 015	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	899 524	192 209	39 015	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	35 990	5,34	899 524	192 209	39 015	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	899 524	192 209	39 015	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 11-13	0%	+	-	-	902 672	192 209	64 135	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-49 344	3,90	902 672	192 209	64 135	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	902 672	192 209	64 135	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-36 754	5,23	902 672	192 209	64 135	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	902 672	192 209	64 135	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-24 131	7,97	902 672	192 209	64 135	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	902 672	192 209	64 135	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 476	16,75	902 672	192 209	64 135	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	2 170	88,58	902 672	192 209	64 135	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	902 672	192 209	64 135	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	14 132	13,60	902 672	192 209	64 135	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	902 672	192 209	64 135	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	26 928	7,14	902 672	192 209	64 135	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	902 672	192 209	64 135	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	39 772	4,83	902 672	192 209	64 135	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	902 672	192 209	64 135	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	52 664	3,65	902 672	192 209	64 135	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	902 672	192 209	64 135	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione															
Trave 2-4	0%	+	-	-	904 212	192 209	76 418	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-66 235	2,90	904 212	192 209	76 418	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	904 212	192 209	76 418	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-49 149	3,91	904 212	192 209	76 418	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	904 212	192 209	76 418	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-32 028	6,00	904 212	192 209	76 418	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	904 212	192 209	76 418	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-14 867	12,93	904 212	192 209	76 418	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	2 456	78,26	904 212	192 209	76 418	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	904 212	192 209	76 418	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	19 575	9,82	904 212	192 209	76 418	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	904 212	192 209	76 418	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	36 869	5,21	904 212	192 209	76 418	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	904 212	192 209	76 418	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	54 211	3,55	904 212	192 209	76 418	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	904 212	192 209	76 418	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
100,0 %	+	71 607	2,68	904 212	192 209	76 418	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	904 212	192 209	76 418	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
Trave 4-6	0%	+	-	-	901 527	192 209	55 003	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-59 713	3,22	901 527	192 209	55 003	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	901 527	192 209	55 003	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-42 078	4,57	901 527	192 209	55 003	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	901 527	192 209	55 003	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-24 424	7,87	901 527	192 209	55 003	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	901 527	192 209	55 003	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-6 752	28,47	901 527	192 209	55 003	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	11 470	16,76	901 527	192 209	55 003	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	901 527	192 209	55 003	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	28 744	6,69	901 527	192 209	55 003	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	901 527	192 209	55 003	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
75,0%	+	46 435	4,14	901 527	192 209	55 003	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	901 527	192 209	55 003	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	64 230	2,99	901 527	192 209	55 003	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	901 527	192 209	55 003	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	82 058	2,34	901 527	192 209	55 003	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	901 527	192 209	55 003	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
Trave 6-8	0%	+	-	-	1 343 517	192 209	11 400	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-58 172	3,30	1 343 517	192 209	11 400	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	1 343 517	192 209	11 400	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-41 639	4,62	1 343 517	192 209	11 400	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	1 343 517	192 209	11 400	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25 160	7,64	1 343 517	192 209	11 400	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
37,5%	+	-	-	1 343 517	192 209	11 400	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO	
	-	-8													

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

Id _{Tr}	%L _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-	-	1 343 517	192 209	11 400	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	40 218	4,78	1 343 517	192 209	11 400	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	1 343 517	192 209	11 400	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	56 442	3,41	1 343 517	192 209	11 400	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	1 343 517	192 209	11 400	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	72 609	2,65	1 343 517	192 209	11 400	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	1 343 517	192 209	11 400	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 8-10	0%	+	-	-	894 947	192 209	2 502	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-69 898	2,75	894 947	192 209	2 502	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	894 947	192 209	2 502	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-52 646	3,65	894 947	192 209	2 502	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	894 947	192 209	2 502	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-35 535	5,41	894 947	192 209	2 502	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	894 947	192 209	2 502	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-18 601	10,33	894 947	192 209	2 502	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	894 947	192 209	2 502	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-1 932	99,49	894 947	192 209	2 502	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	14 951	12,86	894 947	192 209	2 502	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	894 947	192 209	2 502	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	31 502	6,10	894 947	192 209	2 502	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	894 947	192 209	2 502	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	47 916	4,01	894 947	192 209	2 502	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	894 947	192 209	2 502	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	64 195	2,99	894 947	192 209	2 502	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	894 947	192 209	2 502	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 10-12	0%	+	-	-	896 151	192 209	12 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-65 656	2,93	896 151	192 209	12 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	896 151	192 209	12 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-49 852	3,86	896 151	192 209	12 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	896 151	192 209	12 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-34 232	5,61	896 151	192 209	12 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	896 151	192 209	12 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-19 088	10,07	896 151	192 209	12 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	896 151	192 209	12 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-4 646	41,37	896 151	192 209	12 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	11 596	16,58	896 151	192 209	12 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	896 151	192 209	12 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	26 402	7,28	896 151	192 209	12 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	896 151	192 209	12 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	41 102	4,68	896 151	192 209	12 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	896 151	192 209	12 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	55 622	3,46	896 151	192 209	12 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	896 151	192 209	12 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 12-13	0%	+	-	-	899 764	192 209	40 937	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-67 710	2,84	899 764	192 209	40 937	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	899 764	192 209	40 937	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-54 301	3,54	899 764	192 209	40 937	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	899 764	192 209	40 937	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-41 079	4,68	899 764	192 209	40 937	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	899 764	192 209	40 937	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-28 033	6,86	899 764	192 209	40 937	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	899 764	192 209	40 937	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-15 158	12,68	899 764	192 209	40 937	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	3 851	49,91	899 764	192 209	40 937	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-2 458	78,20	899 764	192 209	40 937	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	16 742	11,48	899 764	192 209	40 937	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	899 764	192 209	40 937	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	30 052	6,40	899 764	192 209	40 937	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	899 764	192 209	40 937	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	43 211	4,45	899 764	192 209	40 937	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	899 764	192 209	40 937	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Fondazione										Travata: Trave 11-14-16-18-20					
Trave 11-14	0%	+	-	-	908 736	192 209	112 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-114 601	1,68	908 736	192 209	112 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	908 736	192 209	112 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-93 285	2,06	908 736	192 209	112 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	908 736	192 209	112 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-72 824	2,64	908 736	192 209	112 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	908 736	192 209	112 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-53 726	3,58	908 736	192 209	112 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	908 736	192 209	112 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-37 046	5,19	908 736	192 209	112 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	908 736	192 209	112 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-21 261	9,04	908 736	192 209	112 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	2 915	65,94	908 736	192 209	112 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-6 337	30,33	908 736	192 209	112 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	17 909	10,73	908 736	192 209	112 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	908 736	192 209	112 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	33 693	5,70	908 736	192 209	112 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	908 736	192 209	112 513	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 14-16	0%	+	-	-	908 560	192 209	111 112	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO

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

Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-6 956	27,63	908 560	192 209	111 112	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	6 746	28,49	908 560	192 209	111 112	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	908 560	192 209	111 112	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	13 799	13,93	908 560	192 209	111 112	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	908 560	192 209	111 112	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	20 679	9,29	908 560	192 209	111 112	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	908 560	192 209	111 112	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	27 391	7,02	908 560	192 209	111 112	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	908 560	192 209	111 112	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	35 182	5,46	908 560	192 209	111 112	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	908 560	192 209	111 112	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	42 982	4,47	908 560	192 209	111 112	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	908 560	192 209	111 112	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	50 634	3,80	908 560	192 209	111 112	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	908 560	192 209	111 112	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 16-18	100,0 %	+	58 232	3,30	908 560	192 209	111 112	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	908 560	192 209	111 112	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	5 408	35,54	899 698	192 209	40 408	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-5 801	33,13	899 698	192 209	40 408	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	11 201	17,16	899 698	192 209	40 408	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	899 698	192 209	40 408	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	16 843	11,41	899 698	192 209	40 408	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	899 698	192 209	40 408	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	22 337	8,60	899 698	192 209	40 408	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	899 698	192 209	40 408	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	27 690	6,94	899 698	192 209	40 408	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	899 698	192 209	40 408	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	32 904	5,84	899 698	192 209	40 408	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	899 698	192 209	40 408	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	38 193	5,03	899 698	192 209	40 408	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	899 698	192 209	40 408	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 18-20	87,5%	+	44 562	4,31	899 698	192 209	40 408	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	899 698	192 209	40 408	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	50 860	3,78	899 698	192 209	40 408	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	899 698	192 209	40 408	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	894 999	192 209	2 912	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-17 046	11,28	894 999	192 209	2 912	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	894 999	192 209	2 912	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-12 097	15,89	894 999	192 209	2 912	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	2 469	77,85	894 999	192 209	2 912	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-7 802	24,64	894 999	192 209	2 912	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	5 910	32,52	894 999	192 209	2 912	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-3 810	50,45	894 999	192 209	2 912	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	9 262	20,75	894 999	192 209	2 912	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	894 999	192 209	2 912	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	12 527	15,34	894 999	192 209	2 912	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	894 999	192 209	2 912	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Fondazione	75,0%	+	15 701	12,24	894 999	192 209	2 912	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	894 999	192 209	2 912	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	18 793	10,23	894 999	192 209	2 912	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	894 999	192 209	2 912	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	21 798	8,82	894 999	192 209	2 912	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	894 999	192 209	2 912	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Travata: Trave 13-15-17-19-21															
Trave 13-15	0%	+	-	-	901 965	192 209	58 494	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-88 769	2,17	901 965	192 209	58 494	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	901 965	192 209	58 494	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-71 777	2,68	901 965	192 209	58 494	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	901 965	192 209	58 494	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-55 241	3,48	901 965	192 209	58 494	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	901 965	192 209	58 494	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-39 714	4,84	901 965	192 209	58 494	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	-	-	901 965	192 209	58 494	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-25 614	7,50	901 965	192 209	58 494	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	901 965	192 209	58 494	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-11 999	16,02	901 965	192 209	58 494	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	7 053	27,25	901 965	192 209	58 494	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	901 965	192 209	58 494	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	21 396	8,98	901 965	192 209	58 494	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	901 965	192 209	58 494	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 15-17	100%	+	35 330	5,44	901 965	192 209	58 494	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	901 965	192 209	58 494	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	902 543	192 209	63 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-29 927	6,42	902 543	192 209	63 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	902 543	192 209	63 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-19 874	9,67	902 543	192 209	63 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	902 543	192 209	63 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-9 996	19,23	902 543	192 209	63 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	902 543	192 209	63 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
		-	-948	NS	902 543	192 209	63 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id _{Tr}	%L _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	50,0%	+	9 220	20,85	902 543	192 209	63 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	902 543	192 209	63 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	18 572	10,35	902 543	192 209	63 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	902 543	192 209	63 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	27 755	6,93	902 543	192 209	63 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	902 543	192 209	63 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	36 770	5,23	902 543	192 209	63 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	902 543	192 209	63 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	45 620	4,21	902 543	192 209	63 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	902 543	192 209	63 108	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 17-19	0%	+	-	-	898 544	192 209	31 198	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-20 772	9,25	898 544	192 209	31 198	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	898 544	192 209	31 198	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-12 225	15,72	898 544	192 209	31 198	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	1 369	NS	898 544	192 209	31 198	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-4 155	46,26	898 544	192 209	31 198	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	8 061	23,84	898 544	192 209	31 198	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	898 544	192 209	31 198	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	14 579	13,18	898 544	192 209	31 198	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	898 544	192 209	31 198	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	20 926	9,19	898 544	192 209	31 198	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	898 544	192 209	31 198	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	28 257	6,80	898 544	192 209	31 198	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	898 544	192 209	31 198	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	35 713	5,38	898 544	192 209	31 198	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	898 544	192 209	31 198	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	43 135	4,46	898 544	192 209	31 198	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	898 544	192 209	31 198	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	-	-	896 168	192 209	12 243	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-23 732	8,10	896 168	192 209	12 243	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
Trave 19-21	12,5%	+	-	-	896 168	192 209	12 243	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-18 046	10,65	896 168	192 209	12 243	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	25,0%	+	-	-	896 168	192 209	12 243	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-12 458	15,43	896 168	192 209	12 243	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	957	NS	896 168	192 209	12 243	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-7 189	26,74	896 168	192 209	12 243	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	50,0%	+	5 036	38,17	896 168	192 209	12 243	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-2 745	70,02	896 168	192 209	12 243	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	9 010	21,33	896 168	192 209	12 243	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	896 168	192 209	12 243	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	75,0%	+	12 880	14,92	896 168	192 209	12 243	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	896 168	192 209	12 243	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	16 645	11,55	896 168	192 209	12 243	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	896 168	192 209	12 243	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	100,0 %	+	20 306	9,47	896 168	192 209	12 243	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-	-	896 168	192 209	12 243	0	0	0	2,50	0,0283	0,0000	0,0000	NO

LEGENDA:

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

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU																
Id _{Fnd}	CS	L _x	L _y	R _{tz}	Z _{p,cmp}	Z _{Fid}	Cmp T	C. Terzaghi						Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
								per N _q	per N _c	per N _γ	N _q	N _c	N _γ			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm ²]	[N/mm ²]	
Trave 19-21	7,73	2,60	1,10	0,00	1,40	-	NON Coesivo	1,56	0,00	0,76	14,72	25,80	16,72	0,040	0,307	NO
Trave 20-21	10,98	3,40	1,10	0,00	1,40	-	NON Coesivo	1,41	0,00	0,79	14,72	25,80	16,72	0,026	0,284	NO
Trave 11-14	8,06	5,49	1,10	0,00	1,40	-	NON Coesivo	1,39	0,00	0,88	14,72	25,80	16,72	0,036	0,288	NO
Trave 18-20	7,39	2,60	1,10	0,00	1,40	-	NON Coesivo	1,59	0,00	0,75	14,72	25,80	16,72	0,042	0,311	NO
Trave 16-18	8,66	3,20	1,10	0,00	1,40	-	NON	1,45	0,00	0,82	14,72	25,80	16,72	0,034	0,293	NO

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU																
Id _{Fnd}	CS	L _x	L _y	R _{tz}	Z _{P.cmp}	Z _{Fid}	Cmp T	C. Terzaghi						Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]		per N _q	per N _c	per N _r	N _q	N _c	N _r			
														[N/mm ²]	[N/mm ²]	
Trave 17-19	8,49	3,20	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo NON	1,45	0,00	0,81	14,72	25,80	16,72	0,034	0,293	NO
Trave 13-15	7,55	4,34	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo NON	1,43	0,00	0,86	14,72	25,80	16,72	0,039	0,293	NO
Trave 14-16	8,80	3,20	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo NON	1,44	0,00	0,80	14,72	25,80	16,72	0,033	0,290	NO
Trave 15-17	8,49	3,20	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo NON	1,44	0,00	0,80	14,72	25,80	16,72	0,034	0,290	NO
Trave 8-10	5,59	3,30	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo NON	1,45	0,00	0,83	14,72	25,80	16,72	0,053	0,294	NO
Trave 10-12	5,78	3,17	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo NON	1,50	0,00	0,85	14,72	25,80	16,72	0,052	0,303	NO
Trave 2-4	5,62	3,17	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo NON	1,50	0,00	0,84	14,72	25,80	16,72	0,054	0,302	NO
Trave 1-2	5,77	3,17	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo NON	1,50	0,00	0,85	14,72	25,80	16,72	0,052	0,303	NO
Trave 1-3	5,69	3,17	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo NON	1,49	0,00	0,84	14,72	25,80	16,72	0,053	0,301	NO
Trave 3-5	5,62	3,17	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo NON	1,48	0,00	0,83	14,72	25,80	16,72	0,053	0,299	NO
Trave 5-7	5,74	3,17	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo NON	1,48	0,00	0,84	14,72	25,80	16,72	0,052	0,299	NO
Trave 7-9	5,99	3,17	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo NON	1,50	0,00	0,86	14,72	25,80	16,72	0,051	0,304	NO
Trave 4-6	5,68	3,29	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo NON	1,46	0,00	0,83	14,72	25,80	16,72	0,052	0,295	NO
Trave 6-8	5,26	3,11	1,20	0,00	1,40	-	Coesivo NON	1,47	0,00	0,81	14,72	25,80	16,72	0,057	0,301	NO
Trave 14-15	8,80	3,25	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo NON	1,41	0,00	0,79	14,72	25,80	16,72	0,032	0,285	NO
Trave 11-13	5,05	3,11	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo NON	1,45	0,00	0,78	14,72	25,80	16,72	0,057	0,290	NO
Trave 9-11	5,54	3,29	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo NON	1,45	0,00	0,81	14,72	25,80	16,72	0,053	0,292	NO
Trave 12-13	5,97	3,29	1,10	0,00	1,40	-	Coesivo NON	1,45	0,00	0,82	14,72	25,80	16,72	0,049	0,294	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_{Fid}	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.